

泊発電所 3 号炉審査資料	
資料番号	DB14-9 r. 3.0
提出年月日	令和3年10月1日

泊発電所 3 号炉

設置許可基準規則等への適合状況について
(設計基準対象施設等)

比較表

令和 3 年 10 月
北海道電力株式会社

[REDACTED] 條款の内容は機密情報に属しますので公開できません。

目 次

- 第4条 地震による損傷の防止
- 第5条 津波による損傷の防止
- 第6条 外部からの衝撃による損傷の防止（自然現象）
- 第6条 外部からの衝撃による損傷の防止（竜巻）
- 第6条 外部からの衝撃による損傷の防止（外部火災）
- 第6条 外部からの衝撃による損傷の防止（火山）
- 第7条 不法な侵入等の防止
- 第8条 火災による損傷の防止
- 第9条 溢水による損傷の防止
- 第10条 誤操作の防止
- 第11条 安全避難通路等
- 第12条 安全施設
- 第14条 全交流動力電源喪失対策設備**
- 第16条 燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設
- 第17条 原子炉冷却材圧力バウンダリ
- 第24条 安全保護回路
- 第26条 原子炉制御室等（第59条 原子炉制御室等）
- 第31条 監視設備（第60条 監視測定設備）
- 第33条 保安電源設備
- 第34条 緊急時対策所（第61条 緊急時対策所）
- 第35条 通信連絡設備（第62条 通信連絡を行うために必要な設備）

注：（ ）内は重大事故等対処施設の該当条文

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
-------------	---------	------------	------

比較結果等をとりまとめた資料

1. 最新審査実績等を踏まえた泊3号炉まとめ資料の変更状況(2017年3月以降)

1-1) 設計方針・運用・体制などを変更し、まとめ資料を修正した事項

- a. 大飯3／4号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの：なし
- b. 女川2号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの：なし
- c. 他社審査会合の指摘事項を確認した結果、変更したもの：なし
- d. 当社が自主的に変更したもの：なし

1-2) 設計方針・運用・体制を変更するものではないが、まとめ資料の記載を充実を行った事項

- a. 大飯3／4号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの：なし
- b. 女川2号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの：なし
- c. 他社審査会合の指摘事項を確認した結果、変更したもの：なし
- d. 当社が自主的に変更したもの：なし

1-3) パックフィット関連事項

なし

1-4) その他

女川2号炉まとめ資料に合わせて記載ぶりを修正し、結果として差異がなくなった箇所があるが、本比較表には、その該当箇所の識別はしていない。

2. 女川2号炉まとめ資料との比較結果の概要

2-1) 設備の相違

- ・炉型の違い等により以下の通り設備の相違はあるが、泊3号炉と女川2号炉の基準適合性の考え方には相違はない。

	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	差異理由等
系統数の相違	非常用直流電源設備は3系統であり、いずれの1系統が故障しても残りの2系統で原子炉の安全は確保できる。	非常用直流電源設備は2系統であり、いずれの1系統が故障しても残りの1系統で原子炉の安全は確保できる。	・泊3号炉は2系統構成（高圧炉心スプレイ系なし）であるのに対して、女川2号炉は高圧炉心スプレイ系を含む3系統構成である。
蓄電池容量の相違	125V蓄電池2A（区分I）：約8,000Ah 125V蓄電池2B（区分II）：約6,000Ah 125V蓄電池2H（区分III）：約400Ah	125V蓄電池（トレンA）：約2,400Ah 125V蓄電池（トレンB）：約2,400Ah	・負荷の相違による蓄電池容量の相違
供給開始時間の相違	常設代替交流電源設備からの供給開始時間が約15分である。	代替交流電源からの供給開始時間が約25分である。	・代替交流電源の設備構成の相違による供給開始時間の相違

2-2) 記載方針の相違

- ・泊3号炉は、全交流動力電源喪失から代替非常用発電機で電力の供給を開始するまでの対応を本資料で整理し、それ以降の対応を57条で整理している。女川2号炉は、常設代替交流電源設備が使用できない場合も考慮し、57条で整理している可搬型代替交流電源設備までの対応を本資料にも記載している。

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>第14条：全交流動力電源喪失対策設備 ＜目次＞</p> <p>1. 基本方針 1.1 要求事項の整理 1.2 適合のための基本方針 1.3 追加要求事項に対する適合性 1.4 気象等 1.5 設備等</p> <p>2. 追加要求事項に対する適合方針 2.1 重大事故等に対処するために必要な電力の供給開始までに要する時間 2.2 全交流動力電源喪失時に電源供給が必要な直流設備について</p> <p>2.3 電気容量の設定 2.3.1 蓄電池（非常用）の容量について 2.3.1.1 蓄電池（非常用）の運用方法について 2.3.1.2 125V蓄電池2Aの容量 2.3.1.3 125V蓄電池2Bの容量 2.3.1.4 125V蓄電池2Hの容量 2.3.1.5 まとめ</p>	<p>第14条：全交流動力電源喪失対策設備 ＜目次＞</p> <p>1. 基本方針 1.1 要求事項の整理 1.2 追加要求事項に対する適合性 (1) 位置、構造及び設備 (2) 安全設計方針 (3) 適合性説明 1.3 気象等 1.4 設備等（手順等含む）</p> <p>2. 全交流動力電源喪失対策設備 2.1 概要</p> <p>2.2 蓄電池（非常用）の配置について 2.3 蓄電池（非常用）の容量について 2.3.1 蓄電池（非常用）（トレンA） 2.3.2 蓄電池（非常用）の給電時間評価（トレンA） 2.3.3 蓄電池（非常用）（トレンB） 2.3.4 蓄電池（非常用）の給電時間評価（トレンB）</p> <p>2.4 必要な直流設備について 2.5 計測制御用電源設備の構成 2.6 蓄電池（非常用）の保守について</p>	<p>第14条 全交流動力電源喪失対策設備 ＜目次＞</p> <p>1. 基本方針 1.1 要求事項の整理 1.2 追加要求事項に対する適合性 (1) 位置、構造及び設備 (2) 安全設計方針 (3) 適合性説明 1.3 気象等 1.4 設備等（手順等含む）</p> <p>2. 全交流動力電源喪失対策設備 2.1 概要</p> <p>2.2 蓄電池（安全防護系用）の配置について 2.3 蓄電池（安全防護系用）の容量について 2.3.1 蓄電池（安全防護系用）（大飯3号炉）（トレンA） 2.3.2 蓄電池（安全防護系用）の給電時間評価（大飯3号炉）（トレンA） 2.3.3 蓄電池（安全防護系用）（大飯3号炉）（トレンB） 2.3.4 蓄電池（安全防護系用）の給電時間評価（大飯3号炉）（トレンB） 2.3.5 蓄電池（安全防護系用）（大飯4号炉）（トレンA） 2.3.6 蓄電池（安全防護系用）の給電時間評価（大飯4号炉）（トレンA） 2.3.7 蓄電池（安全防護系用）（大飯4号炉）（トレンB） 2.3.8 蓄電池（安全防護系用）の給電時間評価（大飯4号炉）（トレンB）</p> <p>2.4 必要な直流設備について 2.5 計測制御用電源設備の構成 2.6 蓄電池の保守について</p>	

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>3. 別添</p> <p>別添1 蓄電池の容量算出方法</p> <p>別添2 蓄電池の容量換算時間K値一覧</p> <p>別添3 蓄電池の放電終止電圧</p> <p>別添5 蓄電池（非常用）の「その他の負荷」容量内訳</p> <p>別添6 計測制御用電源</p> <p>別添7 常設代替交流電源設備から電源供給を開始する時間</p> <p>別添4 蓄電池容量の保守性の考え方</p> <p>別添8 女川原子力発電所2号炉 運用、手順説明資料 全交流動力電源喪失対策設備</p>	<p>(参考資料)</p> <p>1. 蓄電池の容量計算例（蓄電池（非常用）（トレンA））</p> <p>2. 代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電</p> <p>4. 保守率選定の考え方</p> <p>3. 所内常設蓄電式直流電源設備</p> <p>3. 技術的能力説明資料 (別添) 技術的能力説明資料</p> <p style="text-align: center;"><概要></p> <p>1.において、設計基準事故対処設備の設置許可基準規則、技術基準規則の追加要求事項を明確化するとともに、それら要求に対する泊発電所3号炉における適合性を示す。</p> <p>2.において、設計基準事故対処設備について、追加要求事項に適合するために必要となる機能を達成するための設備又は運用等について説明する。</p> <p>3.において、追加要求事項に適合するための技術的能力（手順等）を抽出し、必要となる運用対策等を整理する。</p>	<p>(参考資料)</p> <p>1. 蓄電池（安全防護系用）の容量計算例（大飯3号炉A蓄電池）</p> <p>2. 空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電</p> <p>4. 保守率選定の考え方</p> <p>3. 所内常設蓄電式直流電源設備</p> <p>3. 技術的能力説明資料 (別添資料) 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p style="text-align: center;"><概要></p> <p>1.において、設計基準事故対処設備の設置許可基準規則、技術基準規則の追加要求事項を明確化するとともに、それら要求に対する大飯発電所3号炉及び4号炉における適合性を示す。</p> <p>2.において、設計基準事故対処設備について、追加要求事項に適合するために必要となる機能を達成するための設備又は運用等について説明する。</p> <p>3.において、追加要求事項に適合するための技術的能力（手順等）を抽出し、必要となる運用対策等を整理する。</p>	記載方針の相違 ・泊は概要を記載している。

第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>1. 基本方針</p> <p>1.1 要求事項の整理</p> <p>全交流動力電源喪失対策設備について、設置許可基準規則第 14 条及び技術基準規則第 16 条において、追加要求事項を明確化する(第 1.1-1 表)。</p>	<p>1. 基本方針</p> <p>1.1 要求事項の整理</p> <p>全交流動力電源喪失対策設備について、設置許可基準規則第 14 条及び技術基準規則第 16 条において、追加要求事項を明確化する(表 1)。</p>	<p>1. 基本方針</p> <p>1.1 要求事項の整理</p> <p>全交流動力電源喪失対策設備について、設置許可基準規則第 14 条及び技術基準規則第 16 条において、追加要求事項を明確化する。(表 1)</p>	

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

大飯発電所3／4号炉

差異理由

第1.1-1表 設置許可基準規則第14条及び技術基準規則第16条 要求事項

設置許可基準規則 第14条（全交流動力電源喪失対策設備）	技術基準規則 第16条（全交流動力電源喪失対策設備）	備考
発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉の停止後に炉心を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作するたまに必要な容量を有する蓄電池その他の設備基準事故に対処するための設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。	発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等（重大事故に至るおそれがある事故（運転時の異常な過渡変化及び設計基準事故を除く。以下同じ。）又は重大事故をいう。以下同じ。）に対処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作するたまに必要な容量を有する蓄電池その他の設備基準事故に対処するための設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。	追加要求事項

設置許可基準規則 第14条（外部からの衝撃による損傷の防止）	技術基準規則 第16条（外部からの衝撃による損傷の防止）	備考
発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に對処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備が動作するたまに必要な容量を有する蓄電池その他の設備基準事故に対処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。	発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等（重大事故に至るおそれがある事故（運転時の異常な過渡変化及び設計基準事故を除く。以下同じ。）又は重大事故をいう。以下同じ。）に対処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備が動作するたまに必要な容量を有する蓄電池その他の設備基準事故に対処するための電源設備を施設しなければならない。	追加要求事項

表1 設置許可基準規則第14条及び技術基準規則第16条 要求事項

設置許可基準規則 第14条（全交流動力電源喪失対策設備）	技術基準規則 第16条（全交流動力電源喪失対策設備）	備考
発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に對処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作するたまに必要な容量を有する蓄電池その他の設備基準事故に対処するための設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。	発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等（重大事故に至るおそれがある事故（運転時の異常な過渡変化及び設計基準事故を除く。以下同じ。）又は重大事故をいう。以下同じ。）に対処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作するたまに必要な容量を有する蓄電池その他の設備基準事故に対処するための設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。	追加要求事項

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
1.2 適合のための基本方針 <p>蓄電池（非常用）は、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分を包絡した約8時間に対し、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する設計とする。</p>			記載方針の相違 ・泊では「(1)位置、構造及び設備」等にて記載している。
1.3 追加要求事項に対する適合性 <p>(1) 位置、構造及び設備 <input type="checkbox"/> 発電用原子炉施設の一般構造 (3) その他の主要な構造 (i) 本発電用原子炉施設は、(1)耐震構造、(2)耐津波構造に加え、以下の基本的方針のもとに安全設計を行う。 a. 設計基準対象施設 (ii) 全交流動力電源喪失対策設備 <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分を包絡した約8時間に対し、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（非常用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料 (2.1 : P14条-13~15) (2.3.1 : P14条-43~50)】</p> </p>	1.2 追加要求事項に対する適合性 <p>(1) 位置、構造及び設備 (3) その他の主要な構造 (i) 本原子炉施設は、(1)耐震構造、(2)耐津波構造に加え、以下の基本的方針のもとに安全設計を行う。 a. 設計基準対象施設 (ii) 全交流動力電源喪失対策設備 <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約25分に対し、十分長い間、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性の確保のための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（非常用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料(2.1) (2.3)】</p> </p>	1.2 追加要求事項に対する適合性 <p>(1) 位置、構造及び設備 (3) その他主要な構造 (i) 本発電用原子炉施設は、(1)耐震構造、(2)耐津波構造に加え、以下の基本的方針のもとに安全設計を行う。 a. 設計基準対象施設 (ii) 全交流動力電源喪失時対策設備 <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約30分に対し、十分長い間、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性の確保のための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（安全防護系用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料(2.1) (2.3)】</p> </p>	記載表現の相違 ・泊では「(1)位置、構造及び設備」等にて記載している。
<p>(2) 安全設計方針 1. 安全設計 1.1 安全設計の方針 1.1.1 安全設計の基本方針 1.1.1.12 全交流動力電源喪失対策設備 <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分を包絡した約8時間に対し、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する非常用直流電源設備である蓄電池（非常用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料 (2.1 : P14条-13~15) (2.3.1 : P14条-43~50)】</p> </p>	<p>(2) 安全設計方針 1. 安全設計 1.1 安全設計の方針 1.1.1 基本の方針 1.1.1.11 全交流動力電源喪失対策設備 <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約25分間にに対し、十分長い間、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（非常用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料(2.1) (2.3)】</p> </p>	<p>(2) 安全設計方針 1. 安全設計 1.1 安全設計の方針 1.1.1 安全設計の基本方針 1.1.1.11 全交流動力電源喪失対策設備 <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約30分間、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（安全防護系用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料(2.1) (2.3)】</p> </p>	供給開始時間の相違 ・泊では「(1)位置、構造及び設備」等にて記載している。 記載方針の相違① ・女川は常設代替交流電源設備が使用できない場合を想定して「包絡した約8時間」と記載してあるのに対して、泊は代替交流電源からの供給開始までを本記載で整理し、使用できない場合の対応は57条で整理しているため、「十分長い間」と記載している。 (以降、「記載方針の相違①」とする。) 記載表現の相違 供給開始時間の相違 記載方針の相違①

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>(3) 適合性説明 (全交流動力電源喪失対策設備)</p> <p>第十四条 発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池その他の設計基準事故に対処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。</p>	<p>(3) 適合性説明 第十四条 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p>発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池その他の設計基準事故に対処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。</p>	<p>(3) 適合性説明 (全交流動力電源喪失対策設備)</p> <p>第十四条 発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池その他の設計基準事故に対処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。</p>	記載表現の相違
<p>適合のための設計方針</p> <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分を包絡した約8時間に対し、原子炉停止系の動作により発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する非常用直流電源設備である蓄電池（非常用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料 (2.1 : P14条-13~15) (2.3.1 : P14条-43~50)】</p>	<p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約25分間に對し、十分長い間、原子炉停止系の動作により原子炉を安全に停止し、1次冷却系においては1次冷却材の自然循環、2次冷却系においてはタービン動補助給水ポンプ及び主蒸気安全弁の動作により一定時間冷却を行えるとともに原子炉格納容器の健全性を確保するための工学的安全施設が動作することができるよう、制御電源の確保等これらの設備に必要な容量を有する蓄電池（非常用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料(2.1) (2.3)】</p>	<p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約30分間、原子炉停止系の動作により原子炉を安全に停止し、1次冷却系においては1次冷却材の自然循環、2次冷却系においてはタービン動補助給水ポンプ及び主蒸気安全弁の動作により一定時間冷却を行えるとともに原子炉格納容器の健全性を確保するための工学的安全施設が動作することができるよう、制御電源の確保等これらの設備に必要な容量を有する蓄電池（安全防護系用）を設ける設計とする。</p> <p>【説明資料 (2.1) (2.3)】</p>	<p>記載表現の相違 供給開始時間の相違 記載方針の相違① 記載方針の相違 ・泊では原子炉を冷却するための設備を具体的に記載している。</p>

1.4 気象等

該当なし

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
1.5 設備等	<p>1.4 設備等（手順等含む）</p> <p>5.11.2 設計方針 (9) 補助給水設備 補助給水設備を設け、主給水管破断時等、通常の給水設備の機能が失われた場合でも、炉心からの核分裂生成物の崩壊熱及びその他の残留熱を除去できる設計とする。補助給水ポンプは、電動補助給水ポンプ2台とタービン動補助給水ポンプ1台で構成し電動補助給水ポンプは、それぞれ独立のディーゼル発電機に接続する等、構成する機器の単一故障の仮定に加え外部電源が利用できない場合においてもその安全機能が達成できるように、多重性又は多様性及び独立性を有する設計とする。なお、タービン動補助給水ポンプは、全交流動力電源喪失時にも主蒸気安全弁の動作とあいまって、重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、原子炉停止後の冷却ができる設計とする。</p> <p>5.11.3.4 給水設備 (6) 補助給水設備 a. タービン動補助給水ポンプ タービン動補助給水ポンプは、全交流動力電源喪失時、すなわち、外部電源及び非常用所内交流電源の喪失並びに制御用圧縮空気設備及び原子炉補機冷却水設備の機能が喪失した場合においても、主蒸気管から分岐した蒸気で駆動され、蒸気発生器へ給水できる。また、タービン動補助給水ポンプの運転に必要な弁等は蓄電池（非常用）を電源としており、中央制御盤から操作及び監視を行うことができる。 本原子炉施設の所内動力用電源は、外部電源として電力系統に接続される275kV送電線4回線の他に、非常用所内電源としてディーゼル発電機設備を2系列設けているので、全交流動力電源喪失は極めて少ないと考えられる。仮に、全交流動力電源が喪失した場合には、1次冷却材ポンプ電源電圧低等の信号により、原子炉は自動的に停止する。 また、原子炉停止後の炉心からの核分裂生成物の崩壊熱及びその他の残留熱は、重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、1次冷却設備においては1次冷却材の自然循環、2次冷却設備においては主蒸気安全弁の動作及びタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への給水により除去され、原子炉の冷却を確保できる。 なお、安全保護系及びタービン動補助給水ポンプの作動並びに中央制御盤における運転監視に必要な電源は、全交流動力電源喪失時にも蓄電池（非常用）から給電するので、重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、枯渇することはない。 以上のことから、重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、全交流動力電源の喪失に対して、原子炉を安全に停止し、かつ、停止後の冷却を確保で</p>	<p>1.4 設備等（手順等含む）</p> <p>5.11.4.4.7 補助給水ポンプ 補助給水ポンプは、外部電源喪失時等により通常の給水系統の機能が失われた場合に、蒸気発生器に注水する。また、原子炉の起動、停止時には主給水ポンプに代わって蒸気発生器に注水し、1次冷却系の熱除去を行う。 補助給水ポンプは、タービン駆動1台、電動2台を設ける。各ポンプとも水源は、復水ピットを使用するが、後備用としてNo.3淡水タンクも使用することができる。</p> <p>(1) タービン動補助給水ポンプ タービン動補助給水ポンプは、主蒸気管から分岐した蒸気で駆動する。</p> <p>なお、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、このポンプ及び主蒸気安全弁の動作により原子炉停止後の冷却が可能である。</p> <p>【説明資料（2.1）（2.3）】</p>	<p>記載表現の相違</p> <p>記載方針の相違 ・泊では補助給水設備の設計方針について記載している</p> <p>記載表現の相違 ・泊では補助給水設備の設計方針について記載している</p>

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

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

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
	<p>きる。</p> <p>タービン動補助給水ポンプは以下の場合に自動起動する。</p> <ul style="list-style-type: none"> (a) 3基のうちいずれか2基の蒸気発生器水位低 (b) 常用高圧3母線のいずれか2母線の電圧低 <p style="color: #0070C0;">【説明資料(2.1) (2.3)】</p>		

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
10. その他発電用原子炉の附属施設	10.1 非常用電源設備	10.1 非常用電源設備	
10.1.1 通常運転時等	10.1.2 設計方針	10.1.2 設計方針	
10.1.1.2 設計方針	10.1.2.2 全交流動力電源喪失	10.1.2.2 全交流動力電源喪失	
10.1.1.2.2 全交流動力電源喪失 発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分を包絡した約8時間に対し、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する非常用直流電源設備である蓄電池（非常用）を設ける設計とする。 【説明資料（2.1:P14条-13～15）（2.3.1:P14条-43～50）】	10.1.2.2 全交流動力電源喪失 原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約25分間に對し、十分長い間、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（非常用）を設ける設計とする。 【説明資料（2.1）（2.3）】	10.1.2.2 全交流動力電源喪失 原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約30分間、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池（安全防護系用）を設ける。 【説明資料（2.1）（2.3）】	記載表現の相違 供給開始時間の相違 記載方針の相違①
10.1.1.3 主要設備の仕様 主要設備の仕様を第10.1-3表及び第10.1-4表に示す。	10.1.4 主要仕様 メタルクラッド開閉装置、パワーコントロールセンタ、ディーゼル発電機設備、直流電源設備及び計測制御用電源設備の主要仕様を第10.1.1表から第10.1.5表に示す。 <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; text-align: center;"><内容比較のため再掲(1)></div>	10.1.3 主要設備 10.1.3.4 直流電源設備 直流電源設備は、第10.1.3図に示すように、蓄電池（非常用）2組に加え、蓄電池（常用）2組の合計4組のそれぞれ独立した蓄電池、充電器、直流コントロールセンタ等で構成し、蓄電池（非常用）2組のいずれの1組が故障しても残りの系統でプラントの安全性を確保する。また、これらは、多重性及び独立性を確保することにより、共通要因により同時に機能が喪失することのない設計とする。直流母線は125Vであり、うち蓄電池（非常用）2組の電源の負荷は、工学的安全施設等の開閉器作動電源、電磁弁、計測制御用電源設備（無停電電源装置）等である。	記載箇所の相違 ・泊では10.1.4に記載している 記載表現の相違
10.1.1.4 主要設備 10.1.1.4.4 直流電源設備 非常用直流電源設備は、第10.1-3図に示すように、非常用所内電源系として、直流125V 3系統（区分I, II, III）から構成する。 非常用所内電源系の直流125V系統は、非常用低圧母線に接続される充電器5個、蓄電池3組等を設ける。これらの3系統のうち1系統が故障しても発電用原子炉の安全性は確保できる。 また、これらの系統は、多重性及び独立性を確保することにより、共通要因により同時に機能が喪失することのない設計とする。直流母線は125Vであり、非常用直流電源設備3組の電源の負荷は、工学的安全施設等の制御装置、電磁弁、無停電交流母線に給電する非常用の無停電電源装置等である。 そのため、原子炉水位及び原子炉圧力の監視による発電用原子炉の冷却状態の確認並びに原子炉格納容器内圧力及びサプレッションプール水温度の監視による原子炉格納容器の健全性の確認を可能とする。 蓄電池（非常用）は125V 蓄電池2A（区分I）、2B（区分II）及び2H（区分III）の3組で構成し、据置型蓄電池でそれぞれ異なる区画に設置され独立したものであり、非常用低圧母線に接続された充電器で浮動充電する。	4組の蓄電池は、据置型蓄電池で独立したものであり、蓄電池（非常用）2組は非常用低圧母線に接続された充電器で浮動充電する。	10.1.3 主要設備 10.1.3.4 直流電源設備 直流電源設備は、第10.1.3図に示すように、蓄電池（安全防護系用）2組に加え、蓄電池（一般用）1組の合計3組のそれぞれ独立した蓄電池、充電器、直流き電盤等で構成し、蓄電池（安全防護系用）2組のいずれの1組が故障しても残りの系統でプラントの安全性は確保する。また、これらは、多重性及び独立性を確保することにより、共通要因により同時に機能が喪失することのない設計とする。直流母線は125Vであり、うち蓄電池（安全防護系用）2組の電源の負荷は、工学的安全施設等の開閉器作動電源、タービン動補助給水ポンプ起動盤、電磁弁、計装用電源（無停電電源装置）である。	記載箇所の相違 ・泊は後段に同種記載あり
		3組の蓄電池は、据置型蓄電池で独立したものであり、蓄電池（安全防護系用）2組は非常用低圧母線に接続された充電器で浮動充電する。	設備構成の相違 ・系統数の相違

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>また、蓄電池（非常用）の容量は<u>それぞれ約8,000Ah（区分I）</u>、<u>約6,000Ah（区分II）</u>及び<u>約400Ah（区分III）</u>であり、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を一定時間冷却するための設備の動作に必要な容量を有している。</p> <p>この容量は、例えば、発電用原子炉が停止した際に遮断器の開放動作を行うメタルクラッド開閉装置等、発電用原子炉停止後の炉心冷却のための原子炉隔離時冷却系、発電用原子炉の停止、冷却、原子炉格納容器の健全性を確認できる計器に電源供給を行う制御盤及び非常用の無停電電源装置の負荷へ電源供給を行った場合においても、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分を包絡した約8時間以上電源供給が可能な容量である。</p> <p>【説明資料（2.1:P14条-13～15）（2.3.1:P14条-43～50）】</p>	<p>また、蓄電池（非常用）の容量は<u>1組当たり約2,400Ah</u>であり、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を一定時間冷却するための設備が動作するとともに原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの動作に必要な容量を有している。</p> <p>この容量は、例えば、原子炉が停止した際に遮断器の開放動作を行うメタルクラッド開閉装置（約50A）、原子炉停止後の炉心冷却のためのタービン動補助給水ポンプ起動盤（タービン動補助給水ポンプ非常用油ポンプ、タービン動補助給水ポンプ駆動蒸気入口弁等）（約170A）、原子炉の停止、冷却、原子炉格納容器の健全性を確認できる計器に電力供給を行う計測制御用電源設備（無停電電源装置）（約290A）及びその他制御盤の待機電力等（約170A）の負荷へ電力供給を行った場合においても、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約25分間に對し、1時間以上電力供給が可能な容量である。</p> <p>【説明資料（2.1）（2.3）（2.4）】</p>	<p>また、蓄電池（安全防護系用）の容量は1組当たり2,400A·hであり、原子炉を安全に停止し、かつ、原子炉の停止後に炉心を一定時間冷却するための設備が動作するとともに原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの動作に必要な容量を有している。</p> <p>この容量は、例えば、原子炉が停止した際に遮断器の開放動作を行うメタルクラッド開閉装置（約27A）、原子炉停止後の炉心冷却のためのタービン動補助給水ポンプ起動盤（タービン動補助給水ポンプ非常用油ポンプ、タービン動補助給水ポンプ起動弁等）（約93A）、原子炉の停止、冷却、原子炉格納容器の健全性を確認できる計器に電力供給を行う計装用電源（無停電電源装置）（約190A）及びその他制御盤の待機電力等（約240A）の負荷へ電力供給を行った場合においても、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約30分間に對し、1時間以上電力供給が可能な容量である。</p> <p>直流電源装置の設備仕様の概略を第10.1.3表に示す。</p> <p>【説明資料（2.1）（2.3）（2.4）】</p>	<p>設備構成の相違 ・蓄電池容量の相違 記載箇所の相違 ・女川は前段に同種記載あり</p> <p>記載表現の相違 記載方針の相違 ・泊は電流値を記載している。</p> <p>設備構成の相違 ・炉型の相違</p> <p>供給開始時間の相違 記載方針の相違①</p>
<p>10.1.1.4.5 計測制御用電源設備</p> <p>非常用の計測制御用電源設備は、第10.1.4図に示すように、無停電交流母線120V 2母線及び計測母線120V 2母線で構成する。</p> <p>無停電交流母線は、2系統に分離独立させ、それぞれ非常用の無停電電源装置から給電する。</p> <p>非常用の無停電電源装置は、外部電源喪失及び全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するため、非常用直流電源設備である蓄電池（非常用）から電力が供給されることにより、非常用の無停電電源装置内の変換器を介し直流を交流へ変換し、無停電交流母線に対し電力供給を確保する。</p> <p>非常用の無停電電源装置は、核計装の監視による発電用原子炉の安全停止状態及び未臨界の維持状態の確認のため、全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が常設代替交流電源設備から開始されるまでの約15分間を包絡した約1時間、電源供給が可能である。</p> <p>なお、これらの電源を保守点検する場合は、必要な電力は非常用低圧母線に接続された無停電電源装置内の変圧器から供給する。</p> <p>また、計測母線は、分離された非常用低圧母線から給電する。</p>	<p>10.1.3.5 計測制御用電源設備</p> <p>計測制御用電源設備は、第10.1.4図に示すように非常用として計装用交流母線8母線、また、常用として計装用交流母線8母線及び計装用後備母線5母線で構成し、母線電圧は100Vである。</p> <p>非常用の計測制御用電源設備は、非常用低圧母線と非常用直流母線に接続する無停電電源装置等で構成する。</p> <p>無停電電源装置は、外部電源喪失及び全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するため必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約25分間ににおいても、直流電源設備である蓄電池（非常用）から直流電力が供給されることにより、無停電電源装置内の変換器を介し直流を交流へ変換し、非常用の計装用交流母線に対し電力供給を確保する。そのため、炉外核計装の監視による原子炉の安全停止状態の確認、1次冷却材温度等の監視による原子炉の冷却状態の確認、及び原子炉格納容器圧力、格納容器内温度の監視による原子炉格納容器の健全性の確認を可能とする。</p> <p>原子炉保護設備等の重要度の特に高い安全機能を有する設備に関する負荷は、非常用の計装用交流母線に接続する。多重チャネル構成の原子炉保護設備への給電は、チャネルごとに分けて分離及び独立性を持たせる。</p> <p>なお、非常用の計装用交流母線のうち4母線は、計装用後備変圧器からも受電できる。</p> <p>【説明資料（2.1）（2.5）】</p>	<p>10.1.3.5 計測制御用電源設備</p> <p>計測制御用電源設備は、第10.1.4図に示すように非常用として計装用母線8母線、また、常用として計装用母線10母線（内2母線は、3号炉及び4号炉共用）及び計装用後備母線5母線で構成し、母線電圧は115V及び100Vである。</p> <p>非常用の計測制御用電源設備は、非常用低圧母線と非常用直流母線に接続する計装用電源（無停電電源装置）で構成する。</p> <p>計装用電源（無停電電源装置）は、外部電源喪失及び全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するため必要な電力の供給が交流動力電源から開始されるまでの約30分間ににおいても、直流電源設備である蓄電池（安全防護系用）から直流電力が供給されることにより、計装用電源（無停電電源装置）内の変換器を介し直流を交流へ変換し、非常用の計装用母線に対し電力供給を確保できる。そのため、炉外核計装の監視による原子炉の安全停止の確認、1次冷却材温度等の監視による原子炉の冷却状態の確認、及び原子炉格納容器圧力、原子炉格納容器雰囲気温度の監視による原子炉格納容器の健全性の確認を可能とする。</p> <p>原子炉保護設備等の重要度の特に高い安全機能を有する設備に関する負荷は、非常用の計装用母線に接続する。多重チャネル構成の原子炉保護設備への給電は、チャネルごとに分離し、独立性を確保する。</p> <p>なお、非常用の計装用母線4母線は、後備計装用電源（変圧器）からも受電できる。</p> <p>計測制御用電源設備の設備仕様の概略を第10.1.4表に示す。</p> <p>【説明資料（2.1）（2.4）（2.5）】</p>	<p>記載方針の相違 ・泊は常用系についても記載</p> <p>設備構成の相違 ・泊の分離独立性について記載あり</p> <p>記載箇所の相違 ・泊の分離独立性について記載あり</p> <p>記載表現の相違</p> <p>供給開始時間の相違</p> <p>記載箇所の相違 ・女川は前段に同種記載あり</p> <p>記載表現の相違</p> <p>設備構成の相違 ・泊は計測母線なし</p>

泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>【説明資料(2.1:P14条-13~15) (2.2:P14条-16~42) (2.3.1:P14条-43~50)】</p> <p>10.1.1.5 試験検査 10.1.1.5.2 蓄電池（非常用） 蓄電池（非常用）は、定期的に巡視点検を行い、機器の健全性や、浮動充電状態にあること等を確認する。</p>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>【説明資料(2.6)】</p> <p>10.1.4 主要仕様 メタルクラッド開閉装置、パワーコントロールセンタ、ディーゼル発電機設備、直流電源設備及び計測制御用電源設備の主要仕様を第10.1.1表から第10.1.5表に示す。</p> <p>10.1.5 試験検査 10.1.5.2 蓄電池（非常用） 蓄電池（非常用）は、定期的に電解液面の検査と補水、電解液の比重とセル電圧の測定及び浮動充電電圧の測定を行い、健全性を確認する。</p> <p>10.1.6 手順等 (1) 電気設備に要求される機能を維持するため、適切に保守管理を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。 (2) 電気設備に係る保守管理に関する教育を実施する。</p> <p>【別添】</p>	<p>大飯発電所3／4号炉</p> <p>【説明資料(2.6)】</p> <p>10.1.5 試験検査 10.1.5.2 蓄電池 蓄電池（安全防護系用）は、定期的に電解液面の検査と補水、電解液の比重とセル電圧の測定及び浮動充電電圧の測定を行い、健全性を確認する。</p> <p>10.1.6 手順等 (1) 電気設備に要求される機能を維持するため、日常点検、定期点検により適切な保守管理を行うとともに、故障時においても補修を行う。 (2) 電気設備に係る保守管理に関する教育を行う。</p> <p>【説明資料(3)】</p>	<p>記載箇所の相違 ・女川は10.1.1.5.2に記載</p> <p>記載表現の相違</p> <p>記載方針の相違 ・女川には記載なし</p>

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>第10.1-3表 直流電源設備の主要機器仕様</p> <p>(1) 蓄電池 非常用 種類 鉛蓄電池 組数 3 セル数 A系 60 B系 60 H P C S系 60 電圧 A系 125V B系 125V H P C S系 125V 容量 A系 約8,000Ah B系 約6,000Ah H P C S系 約400Ah</p> <p>常用 種類 鉛蓄電池 組数 1 セル数 116 電圧 250V 容量 約6,000Ah</p> <p>(2) 充電器 非常用（予備充電器は常用） 種類 シリコン整流器 個数 A系 1 B系 1 (予備 1) H P C S系 1 (予備 1) 充電方式 浮動 冷却方式 自然通風 交流入力 A系 3相 50Hz 440V B系 3相 50Hz 440V H P C S系 3相 50Hz 440V 容量 A系 約118kW B系 約118kW (予備 約118kW) H P C S系 約10kW 直流出力電圧 A系 133.8V B系 133.8V H P C S系 129V 直流出力電流 A系 約700A B系 約700A (予備 約700A) H P C S系 約50A</p>	<p>第10.1.4表 直流電源設備の主要仕様</p> <p>(1) 非常用 a. 蓄電池 型式 鉛蓄電池 組数 2 容量 約2,400A·h (1組当たり) 電圧 約130V</p> <p>(2) 常用 a. 蓄電池 型式 鉛蓄電池 組数 2 容量 約2,000A·h (1組当たり) 電圧 約130V</p> <p>b. 充電器 型式 サイリスタ整流装置 台数 2 充電方式 浮動 (常時)</p>	<p>第10.1.3表 直流電源設備の設備仕様</p> <p>(1) 蓄電池 型式 鉛蓄電池 組数 3 容量 約2,400A·h×2組 (安全防護系用) 約4,800A·h×1組 (一般用) 電圧 129V (浮動充電時)</p> <p>(2) 充電器 型式 鋼板製垂直自立閉鎖形 自動電圧調整装置付シリコン整流器 個数 4 充電方式 浮動 冷却方式 自冷 交流入力 3相 60Hz 440V 直流出力 129V (浮動充電時) 常用：約300A×2個及び約700A×1個 後備：約300A×1個</p>	<p>電源構成の相違 記載表現の相違 ・種類 ⇌ 型式 ・個数 ⇌ 台数</p>

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>常用</p> <p>種類 シリコン整流器 個数 1（予備1） 充電方式 浮動 冷却方式 自然通風 交流入力 3相 50Hz 440V 容量 約130kW 直流出力電圧 258.7V 直流出力電流 約400A</p>	<p style="text-align: center;"><内容比較のため再掲(3)></p> <p>(2) 常用 b. 充電器 型式 サイリスタ整流装置 台数 2 充電方式 浮動（常時） c. 予備充電器 型式 サイリスタ整流装置 台数 1 充電方式 浮動</p> <p style="text-align: center;"><女川の記載箇所で比較(2)></p> <p>(2) 常用 a. 蓄電池 型式 鉛蓄電池 組数 2 容量 約2,000Ah（1組当たり） 電圧 約130V</p> <p style="text-align: center;"><女川の記載箇所で比較(3)></p> <p>b. 充電器 型式 サイリスタ整流装置 台数 2 充電方式 浮動（常時） c. 予備充電器 型式 サイリスタ整流装置 台数 1 充電方式 浮動</p> <p style="text-align: center;">(3) 直流母線</p> <p>非常用 個数 3 電圧 A系 125V B系 125V HPCS系 125V</p> <p>常用 個数 1 電圧 250V</p>	<p style="text-align: center;">大飯発電所3／4号炉</p> <p>(3) 直流き電盤 型式 鋼板製垂直自立閉鎖形配電用遮断器内蔵 個数 3 母線容量 約700A×2個及び約3,300A×1個</p>	<p>電源構成の相違 記載表現の相違 ・種類⇨型式 ・個数⇨台数</p>

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>第10.1-4表 計測制御用電源設備の主要機器仕様</p> <p>(1) 非常用</p> <p>a. 無停電電源装置 種類 静止型 個数 2 容量 約50kVA (1個当たり) 出力電圧 120V</p> <p>b. 無停電交流母線 個数 2 電圧 120V</p> <p>c. 計測母線 個数 2 電圧 120V</p> <p>(2) 常用</p> <p>a. 計測母線 個数 1 電圧 120V</p>	<p>第10.1.5表 計測制御用電源設備の主要仕様</p> <p>(1) 非常用</p> <p>a. 計装用インバータ (無停電電源装置) 型式 静止型インバータ 台数 4 容量 約25kVA (1台当たり) 電圧 100V</p> <p>(2) 常用</p> <p>a. 計装用インバータ (無停電電源装置) 型式 静止型インバータ 台数 3 容量 約60kVA (1台当たり) 電圧 100V</p> <p>b. 計装用定電圧装置 型式 静止型インバータ 台数 2 容量 約60kVA (1台当たり) 電圧 100V</p>	<p>第10.1.4表 計測制御用電源設備の設備仕様</p> <p>(1) 非常用</p> <p>a. 計装用電源 (無停電電源装置) 型式 静止型インバータ 個数 4 容量 約10kVA (1個当たり) 出力電圧 115V</p> <p>(2) 常用</p> <p>a. 計装用電源 (変圧器) 型式 乾式 個数 8 容量 約10kVA ×2個 (後備) 約70kVA ×2個 (後備) 約50kVA ×1個 (常用) 約60kVA ×2個 (常用) 約75kVA ×1個 (常用) 出力電圧 115V 又は100V</p> <p>b. 計装用電源 (無停電電源装置) 型式 静止型インバータ 個数 3 容量 約50kVA ×2個 約70kVA ×1個 出力電圧 115V 又は100V</p>	<p>電源構成の相違 記載表現の相違 ・種類 ⇌ 型式 ・個数 ⇌ 台数</p>

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
			<p>電源構成の相違</p> <p>泊 3号炉と大饭 3/4号炉では、DC電源の構成が異なる。泊 3号炉では、各系統（A1, A2, B1, B2, C1, C2）に独立したDC電源が設けられており、各系統間での連絡は制御回路等を通じて行われる。一方で、大饭 3/4号炉では、複数のDC電源が統合された構造となっている。</p>
			<p>電源構成の相違</p> <p>泊 3号炉と大饭 3/4号炉では、C&M電源の構成が異なる。泊 3号炉では、各系統（A1, A2, B1, B2, C1, C2）に独立したDC電源が設けられており、各系統間での連絡は制御回路等を通じて行われる。一方で、大饭 3/4号炉では、複数のDC電源が統合された構造となっている。</p>

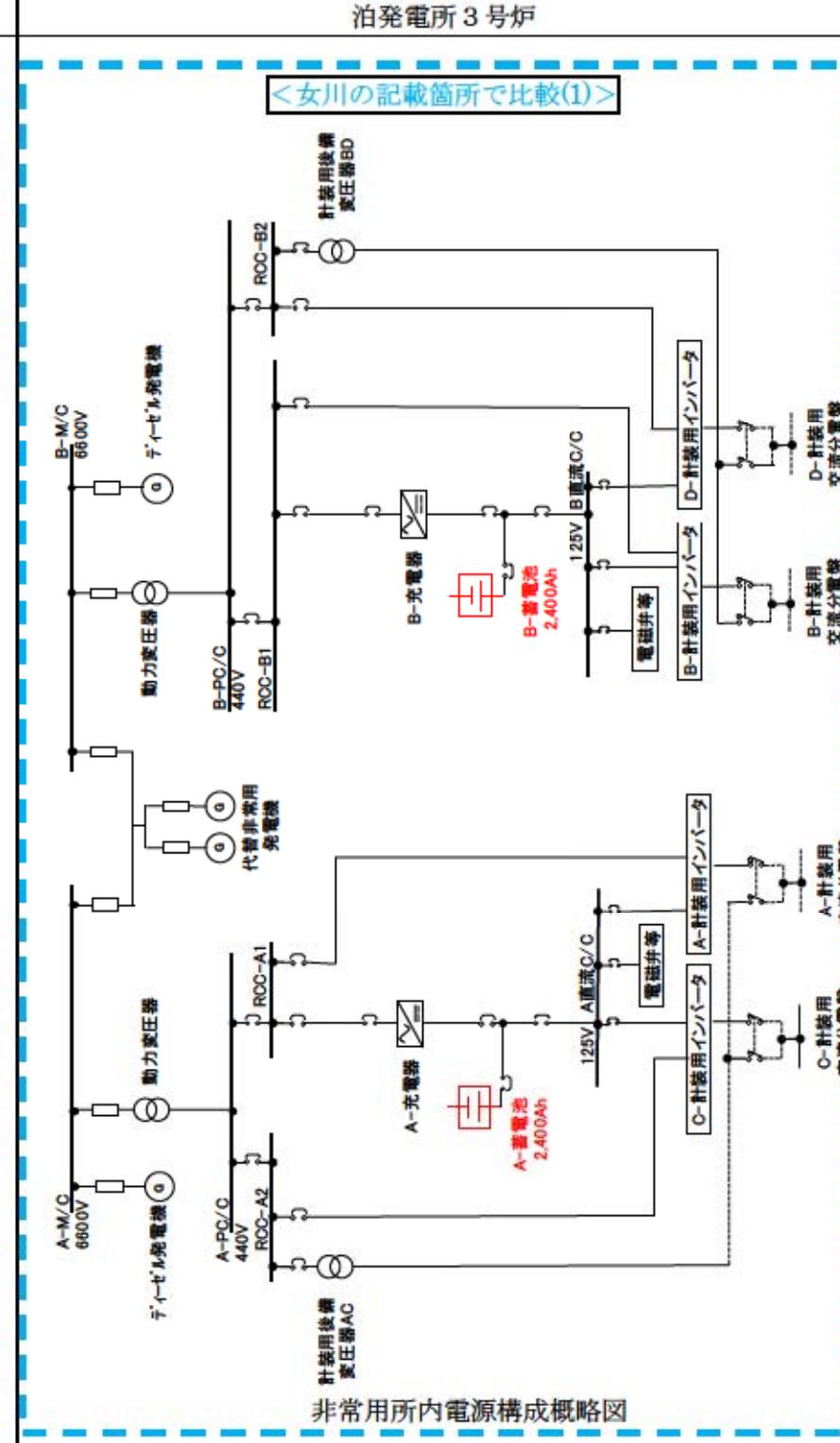
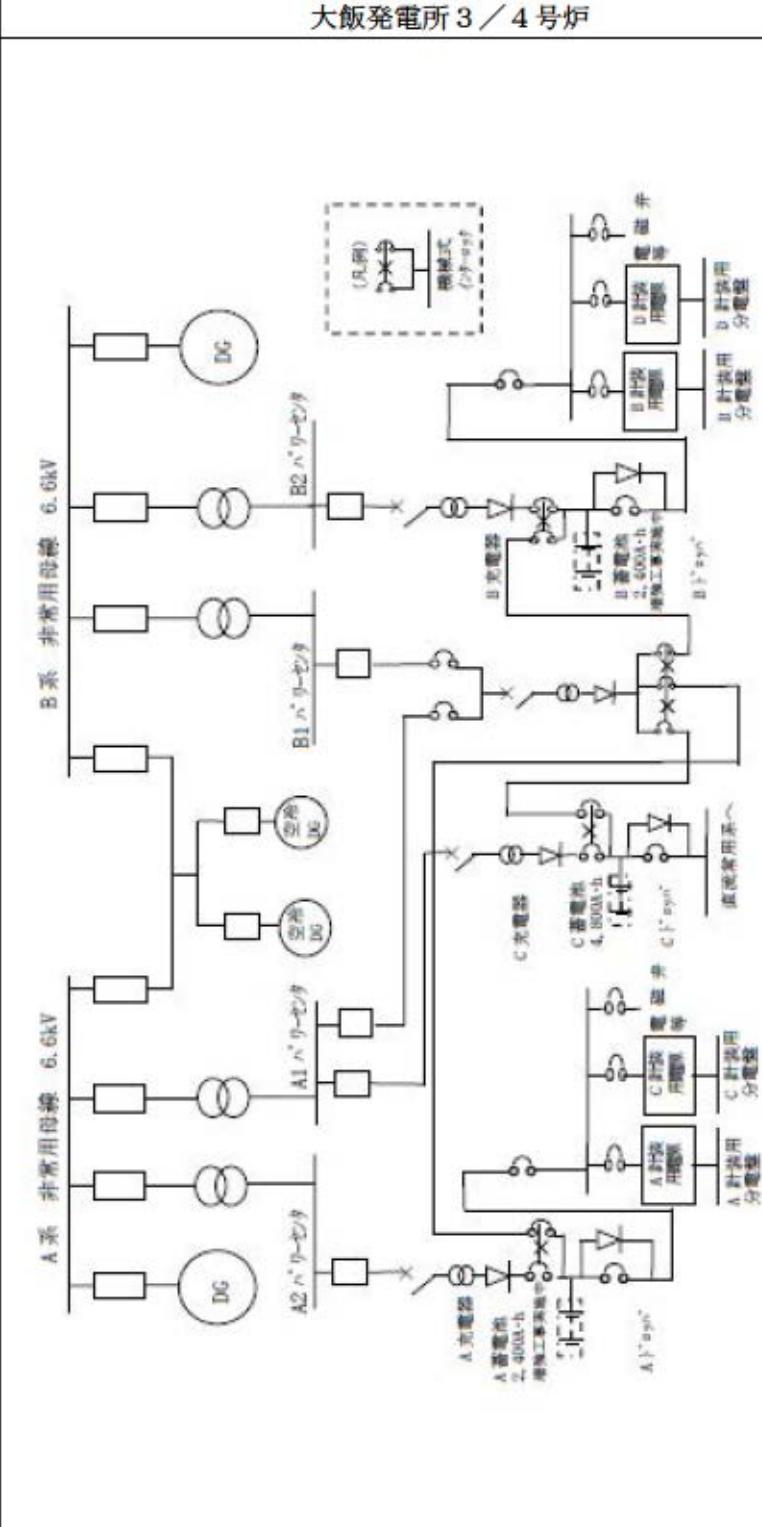
第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
2. 追加要求事項に対する適合方針 <p>2.1 重大事故等に対処するために必要な電力の供給開始までに要する時間</p> <p>(1) 直流電源設備の概要</p> <p>非常用直流電源設備は、3系統3組のそれぞれ独立した蓄電池、充電器、分電盤等で構成し、直流母線電圧は125Vである。主要な負荷は各ディーゼル発電機初期励磁、非常用高圧母線及び非常用低圧母線の遮断器操作回路、計測制御系統施設、無停電電源装置等であり、設計基準事故時に非常用直流電源設備のいずれの1系統が故障しても残りの2系統で発電用原子炉の安全は確保できる。</p> <p>また、万一、全交流動力電源が喪失した場合でも、安全保護系及び原子炉停止系の動作により、発電用原子炉を安全に停止でき、停止後の発電用原子炉の崩壊熱及びその他の残留熱も、原子炉隔離時冷却系により発電用原子炉の冷却が可能であり、原子炉格納容器の健全性を確保できる。</p> <p>非常用直流電源設備の主要機器仕様を第2.1-1表に、単線結線図を第2.1-1図に示す。蓄電池（非常用）は鉛蓄電池で、独立したものを3系統3組（125V蓄電池2A、2B及び2H）設置し、非常用低圧母線にそれぞれ接続された充電器により浮動充電される。また、125V蓄電池2A及び2Bを所内常設蓄電式直流電源設備として兼用する。（計測制御用電源の単線結線図については、別添6第1図参照）なお、予備の充電器は、通常時は配線用遮断器により各蓄電池から隔離することにより、他の設備に悪影響を及ぼさない設計とする。</p> <p>なお、蓄電池（非常用）と別に、直流駆動低圧注水系ポンプ、主タービン用の非常用油ポンプ、非常用密封油ポンプ、タービン発電機初期励磁等へ給電する蓄電池（常用）を設けている。蓄電池（常用）は、250V1系統（約6,000Ah）を設けている。</p>	2. 全交流動力電源喪失対策設備 <p>2.1 概要</p> <p>非常用の直流電源設備は、2系統のそれぞれ独立した蓄電池、充電器、直流コントロールセンタ等で構成し、直流母線電圧は125Vである。これら2系統の電源の負荷は、工学的安全施設等の開閉器作動電源、電磁弁、無停電電源装置等であり、いずれかの1系列が故障しても残りの1系列で原子炉の安全は確保できる。</p> <p>また、万一、全交流動力電源が喪失した場合でも、安全保護系及び制御棒クラスタによる原子炉停止系の動作により原子炉は安全に停止でき、停止後の原子炉の崩壊熱及びその他の残留熱も、1次冷却系においては1次冷却材の自然循環、2次冷却系においてはタービン動補助給水ポンプ及び主蒸気安全弁により原子炉の冷却が可能であり、原子炉格納容器の健全性を確保できる。</p> <p>蓄電池（非常用）は据置型蓄電池で、独立したものを2組設置し、非常用低圧母線にそれぞれ接続された充電器で浮動充電する。</p> <p>蓄電池室内の水素蓄積防止のための換気設備等を設置している。</p>	2. 全交流動力電源喪失対策設備 <p>2.1 概要</p> <p>直流電源設備は、2系統のそれぞれ独立した蓄電池、充電器、直流水盤等で構成し、直流母線電圧は125Vである。これら2系統の電源の負荷は、工学的安全施設等の継電器、開閉器、電磁弁、無停電電源装置等であり、いずれの1系統が故障しても残りの1系統で原子炉の安全は確保できる。</p> <p>また、万一、全交流動力電源が喪失した場合でも、安全保護系及び制御棒クラスタによる原子炉停止系の動作により原子炉は安全に停止でき、停止後の原子炉の崩壊熱及びその他の残留熱も、1次冷却系においては1次冷却材の自然循環、2次冷却系においてはタービン動補助給水ポンプ並びに主蒸気逃がし弁及び主蒸気安全弁により原子炉の冷却が可能であり、原子炉格納容器の健全性を確保できる。</p> <p>蓄電池（安全防護系用）は鉛蓄電池で、独立したものを2組設置し、非常用低圧母線にそれぞれ接続されたシリコン整流器で浮動充電する。</p> <p>蓄電池室内の水素蓄積防止のための換気設備等を設置している。</p>	記載表現の相違 設備構成の相違 ・系統数の相違 ・分電盤とコントロールセンタの相違 ・負荷の相違 記載表現の相違 設備構成の相違 ・炉型の相違 記載表現の相違 設備構成の相違① ・系統数の相違 記載方針の相違 ・女川は57条対象設備と兼用であることを記載している。泊は57条で記載している。 記載方針の相違 ・泊では本項にて蓄電池（常用）についての記載はしていない。 記載方針の相違 ・泊では蓄電池室内の水素蓄積防止対策を記載している。

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
	 <p>泊発電所 3号炉 <女川の記載箇所で比較(1)> 非常用所内電源構成概略図</p>	 <p>大飯発電所 3／4号炉</p>	<p>記載箇所の相違 ・女川は電源構成図を 2.1(2)に記載。</p>

直流電源単線結線図（概要）

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

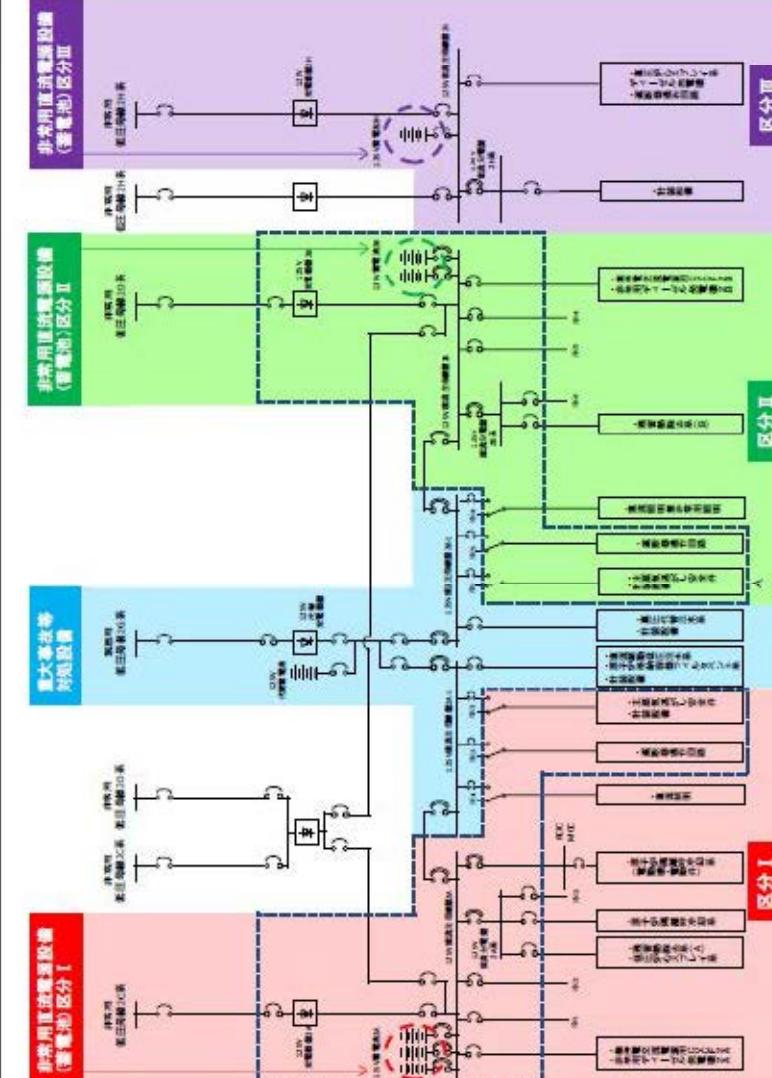
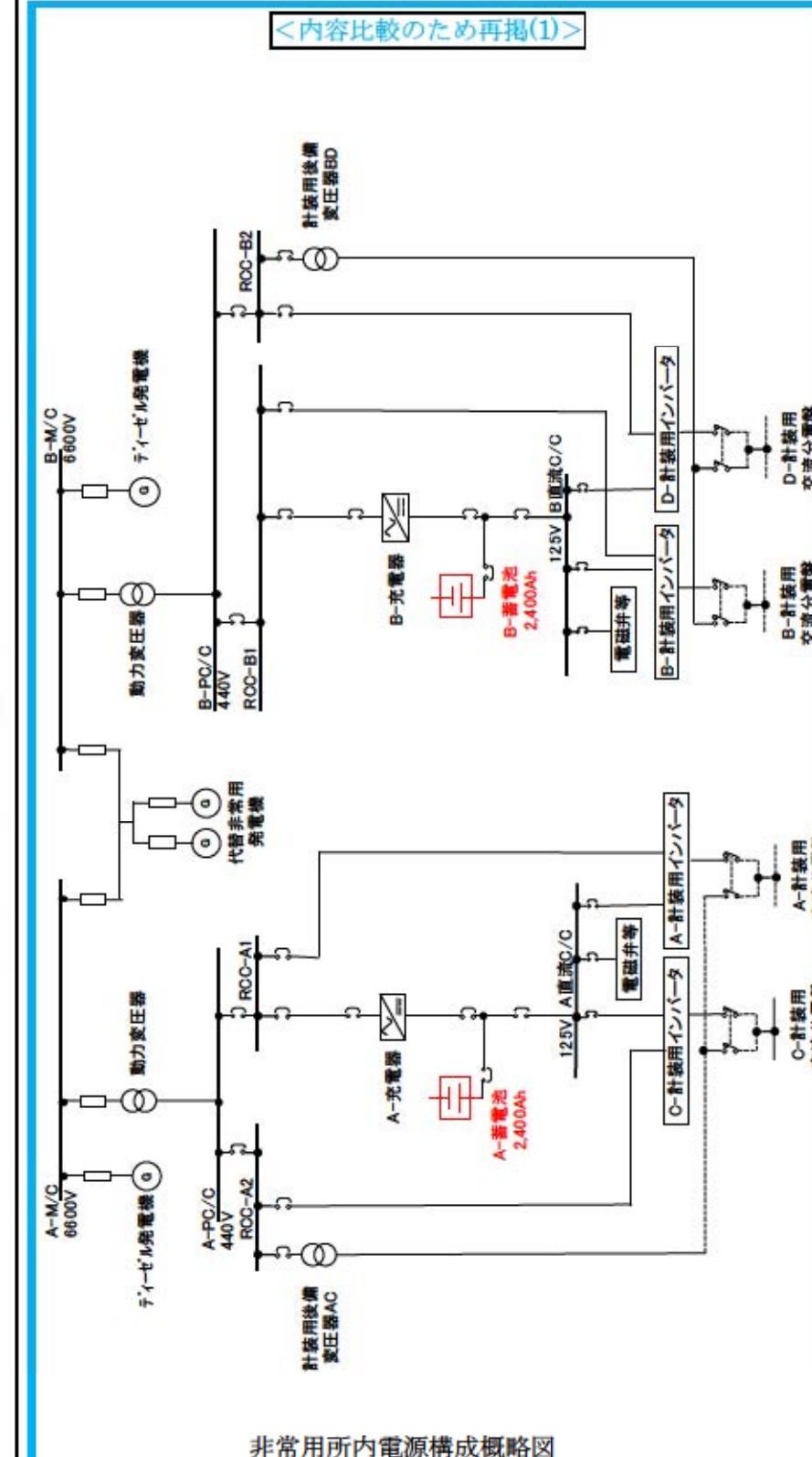
第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由																																		
<p>(2) 蓄電池からの電源供給開始時間</p> <p>全交流動力電源喪失に備えて、非常用直流電源設備は発電用原子炉の安全停止、停止後の冷却に必要な電源を一定時間給電できる蓄電池容量を確保している。</p> <p>全交流動力電源喪失後、常設代替交流電源設備であるガスタービン発電機から約 15 分以内（別添 7 第 1 図参照）に給電を行うが、万一、常設代替交流電源設備（ガスタービン発電機）が使用できない場合は、可搬型代替交流電源設備である電源車から約 8 時間以内に給電を行う。蓄電池（非常用）は、常設代替交流電源設備（ガスタービン発電機）が使用できない場合も考慮し、電源が必要な設備に約 8 時間供給できる容量とする。</p> <p>参考：重大事故等対処施設の各条文にて炉心の著しい損傷、原子炉格納容器の破損、使用済燃料プール内の燃料体等の著しい損傷及び運転停止中原子炉内燃料体の著しい損傷を防止するために設けている設備への電源供給時間は約 24 時間とする。</p> <table border="1"> <caption>第 2.1-1 表 非常用直流電源設備の主要機器仕様</caption> <thead> <tr> <th rowspan="2">項目</th> <th colspan="2">用途</th> <th colspan="2">(参考) 重大事故等対処設備</th> <th colspan="2">(参考) 重大事故等対処設備</th> </tr> <tr> <th>蓄電池</th> <th>電圧・容量</th> <th>蓄電池 2A (区分 I)</th> <th>125V 蓄電池 2B (区分 II)</th> <th>125V 蓄電池 2H (区分 III)</th> <th>250V 蓄電池</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>蓄電池</td> <td>125V 約 9,400Ah</td> <td>125V 約 6,000Ah</td> <td>125V 約 4,000Ah</td> <td>125V 約 2,000Ah</td> <td>250V 約 6,000Ah</td> <td>250V 蓄電池</td> </tr> <tr> <td>充電器</td> <td>合計 充電方式</td> <td>1 (125V 蓄電池 2A 用) 1 (125V 蓄電池 2B 用)</td> <td>1 (125V 蓄電池 2H 用)</td> <td>1 (125V 蓄電池 2H 用)</td> <td>1 (250V 蓄電池用)</td> <td>1 (250V 蓄電池用)</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>浮動 (常時)</td> <td>浮動 (常時)</td> <td>浮動 (常時)</td> <td>浮動 (常時)</td> <td>浮動 (常時)</td> </tr> </tbody> </table>	項目	用途		(参考) 重大事故等対処設備		(参考) 重大事故等対処設備		蓄電池	電圧・容量	蓄電池 2A (区分 I)	125V 蓄電池 2B (区分 II)	125V 蓄電池 2H (区分 III)	250V 蓄電池	蓄電池	125V 約 9,400Ah	125V 約 6,000Ah	125V 約 4,000Ah	125V 約 2,000Ah	250V 約 6,000Ah	250V 蓄電池	充電器	合計 充電方式	1 (125V 蓄電池 2A 用) 1 (125V 蓄電池 2B 用)	1 (125V 蓄電池 2H 用)	1 (125V 蓄電池 2H 用)	1 (250V 蓄電池用)	1 (250V 蓄電池用)			浮動 (常時)	<p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失と非常用所内交流動力電源喪失の重疊）に備えて、非常用の直流電源設備は、原子炉の安全停止、停止後の冷却及び原子炉格納容器の健全性を確保するための設備の動作に必要な電源を一定時間（代替非常用発電機からの給電が開始可能となる約 25 分間）以上まかなう蓄電池容量を確保している。</p>	<p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失と非常用所内交流動力電源喪失の重疊）に備えて、非常用所内直流電源設備は、原子炉の安全停止、停止後の冷却に必要な電源を一定時間（空冷式非常用発電装置からの給電が開始可能となる約 30 分間）以上の給電をまかなう蓄電池容量を確保している。</p>	<p>記載表現の相違</p> <p>供給開始時間の相違</p> <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 泊では代替非常用発電機が使用できない場合の対応は 57 条にて整理している。 <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 泊では設備の主要仕様を「設置許可変更申請書添付書類八 第 10.1.4 表 直流電源設備の主要仕様」にて記載 				
項目		用途		(参考) 重大事故等対処設備		(参考) 重大事故等対処設備																															
	蓄電池	電圧・容量	蓄電池 2A (区分 I)	125V 蓄電池 2B (区分 II)	125V 蓄電池 2H (区分 III)	250V 蓄電池																															
蓄電池	125V 約 9,400Ah	125V 約 6,000Ah	125V 約 4,000Ah	125V 約 2,000Ah	250V 約 6,000Ah	250V 蓄電池																															
充電器	合計 充電方式	1 (125V 蓄電池 2A 用) 1 (125V 蓄電池 2B 用)	1 (125V 蓄電池 2H 用)	1 (125V 蓄電池 2H 用)	1 (250V 蓄電池用)	1 (250V 蓄電池用)																															
		浮動 (常時)	浮動 (常時)	浮動 (常時)	浮動 (常時)	浮動 (常時)																															

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
 <p>非常用直流水源設備 (蓄電池)区分I</p> <p>非常用直流水源設備 (蓄電池)区分II</p> <p>非常用直流水源設備 (蓄電池)区分III</p> <p>最大容量 対策設備</p> <p>設計基準事故に対する設備 最大事故等に対する設備と 正常直流水源設備 単線結線図</p> <p>第2.1-1 図 非常直流水源設備</p>	 <p>設計基準事故に対する設備と 最大事故等に対する設備を兼用している設備 正常直流水源設備 単線結線図</p> <p>非常用所内電源構成概略図</p> <p><内容比較のため再掲(1)></p>	 <p>A-M/C 6600V</p> <p>B-M/C 6600V</p> <p>動力変圧器</p> <p>ティーゼル発電機</p> <p>代替非常用発電機</p> <p>計捲用後備変圧器BD</p> <p>RCC-A1</p> <p>RCC-B1</p> <p>RCC-B2</p> <p>125V B直流C/C</p> <p>125V A直流C/C</p> <p>A-蓄電池 2,400Ah</p> <p>B-蓄電池 2,400Ah</p> <p>電磁弁等</p> <p>電磁弁等</p> <p>D-計捲用インバータ</p> <p>C-計捲用インバータ</p> <p>B-計捲用インバータ</p> <p>A-計捲用交流分電盤</p> <p>B-計捲用交流分電盤</p> <p>D-計捲用交流分電盤</p> <p>非常用所内電源構成概略図</p>	<p>設備構成の相違</p>

第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>2.2 全交流動力電源喪失時に電源供給が必要な直流設備について</p> <p>全交流動力電源喪失時、安全保護系及び原子炉停止系の動作による発電用原子炉の安全停止、原子炉隔離時冷却系による発電用原子炉の冷却及び原子炉格納容器の健全性の確保に必要な設備（制御電源含む）に電源供給が可能な設計とする。これに加えて、全交流動力電源喪失時に必要なものの負荷切離しまでは蓄電池に接続されている設備にも電源供給が可能な設計とする。</p> <p>参考：重大事故等対処設備として兼用する 125V 蓄電池 2A は原子炉隔離時冷却系による原子炉注水が 8 時間を超えて 24 時間まで使用可能な容量を有する設計とする。なお、原子炉隔離時冷却系は、蓄電池容量以外にもサブレッショングエンバの圧力及び水温の上昇や中央制御室、原子炉隔離時冷却系ポンプ設置場所である R C I C タービンポンプ室の温度上昇を考慮しても、起動から 24 時間継続運転を行い発電用原子炉へ注水することが可能である。</p> <p>全交流動力電源喪失時に蓄電池から電源供給を行う設備の選定方針及び対象設備については、以下のとおりである。</p> <p>(1) 選定の対象となる直流設備</p> <p>a. 設計基準事故対処設備</p> <p>設置許可基準規則の第 3 条～第 36 条において、以下のとおり直流電源の供給が必要な設備を対象とする。</p> <ul style="list-style-type: none"> (a) 建設段階から直流電源の供給を必要とした設備 (b) 追加要求事項がある設置許可基準規則の第 4 条、第 5 条、第 6 条、第 7 条、第 8 条、第 9 条、第 10 条、第 11 条、第 12 条、第 14 条、第 16 条、第 17 条、第 24 条、第 26 条、第 31 条、第 33 条、第 34 条、第 35 条において、直流電源の供給を必要とする設備 <p>b. 【参考】重大事故等対処設備</p> <p>設置許可基準規則の第 37 条～第 62 条において、以下のとおり直流電源の供給が必要な設備を対象とする。</p> <ul style="list-style-type: none"> (a) 有効性評価のうち全交流動力電源喪失を想定している以下のシナリオに用いる設備（交流動力電源復旧後用いる設備は除く。） <p>2. 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故</p> <p>2.3 全交流動力電源喪失</p> <ul style="list-style-type: none"> 2.3.1 全交流動力電源喪失（長期 T B） 2.3.2 全交流動力電源喪失（T B U） 2.3.3 全交流動力電源喪失（T B D） 2.3.4 全交流動力電源喪失（T B P） <p>2.4 崩壊熱除去機能喪失</p> <ul style="list-style-type: none"> 2.4.1 取水機能が喪失した場合 <p>2.6 LOCA 時注水機能喪失</p>			<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> ・泊では時系列を考慮した負荷の積み上げは 2.3 項に記載している。 ・泊では SBO 時に必要な設備は 2.4 項に記載している。 ・泊では代替非常用発電機が使用できない場合に必要となる負荷切り離しの対応は 57 条にて整理している。そのため 14 条では負荷切り離しを考慮せず、蓄電池に接続される全ての負荷に給電することとして整理している。

第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>3. 運転中の原子炉における重大事故</p> <p>3.1 密閉気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）</p> <p>3.1.2 代替循環冷却系を使用する場合</p> <p>3.1.3 代替循環冷却系を使用できない場合</p> <p>3.4 水素燃焼</p> <p>5. 運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故</p> <p>5.2 全交流動力電源喪失</p> <p>(b) 設置許可基準規則の第 44 条～第 58 条において、炉心の著しい損傷、原子炉格納容器の破損、使用済燃料プール内の燃料体等の著しい損傷及び運転停止中原子炉内燃料体の著しい損傷を防止するために必要となる設備</p> <p>(2) 時系列を考慮した直流設備の選定</p> <p>a. 外部電源喪失時に蓄電池から電源供給を行う設計基準事故対処設備</p> <p>(a) 外部電源喪失から 1 分まで</p> <p>外部電源喪失時に各ディーゼル発電機の自動起動に必要な設備として、区分 I ~ III の各蓄電池（非常用）から各ディーゼル発電機初期励磁、非常用高圧母線及び非常用低圧母線の遮断器操作回路に電源供給を行う。電源供給時間は各ディーゼル発電機が起動するまでの約 1 分間給電可能な設計とする。</p> <p>直流設備：<u>非常用ディーゼル発電機初期励磁、高圧炉心スブレイ系ディーゼル発電機初期励磁、非常用高圧母線及び非常用低圧母線の遮断器操作回路</u>（第 2.2-1 表） （下線部：建設段階から直流電源の供給を必要とした設備）</p> <p>b. 全交流動力電源喪失時に蓄電池から電源供給を行う設計基準事故対処設備</p> <p>(a) 全交流動力電源喪失から 15 分まで</p> <p>各ディーゼル発電機から電源供給できない場合（全交流動力電源喪失）を考慮し、蓄電池に接続される全ての負荷に 15 分間電源供給を行う設計とする。</p> <p>直流設備：蓄電池に接続される全ての負荷 （火災防護対策設備、モニタリングポスト、緊急時対策所電源、可搬型代替モニタリング設備、可搬型モニタリング設備は専用電源から受電するため、蓄電池（非常用）から電源供給を行わない。）</p>			記載方針の相違 ・泊では時系列を考慮した負荷の積み上げは 2.3 項に記載している。
			記載方針の相違 ・泊では時系列を考慮した負荷の積み上げは 2.3 項に記載している。

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>(b) 全交流動力電源喪失 15 分後から 1 時間まで</p> <p>全交流動力電源喪失から 15 分後には、常設代替交流電源設備であるガスタービン発電機から電源供給を行うため、蓄電池からの電源供給は不要となるが、ガスタービン発電機が起動できない場合を考慮し、蓄電池に接続される全ての負荷に 1 時間電源供給を行う設計とする。</p> <p>直流設備：蓄電池に接続される全ての負荷 (火災防護対策設備、モニタリングポスト、緊急時対策所電源、可搬型代替モニタリング設備、可搬型モニタリング設備は専用電源から受電するため、蓄電池（非常用）から電源供給を行わない。)</p>			<p>記載方針の相違 ・泊では代替非常用発電機が使用できない場合の対応は 57 条にて整理している。簡易な操作で負荷切り離しを行う 1 時間まで給電可能であることは 14 条資料の参考 3 に記載している。</p>
<p>(c) 全交流動力電源喪失 1 時間後から 8 時間まで</p> <p>区分 I 及び区分 II の蓄電池は全交流動力電源喪失時に電源が必要な負荷に必要時間電源を供給するため、1 時間後に i, ii 項に記載の負荷切離し^{*1} を行い、残りの負荷に対して可搬型代替交流電源設備（電源車）から電源供給できる 8 時間を経過した時点となるまで蓄電池から電源供給が可能な設計とする。区分 III の蓄電池については、負荷の切離しを実施せず、接続される全ての負荷に 8 時間電源供給を行う。</p> <p>i. 交流電源が回復するまでは期待しない設備の負荷 ((2) d 項に記載の負荷) ii. 無停電電源装置の負荷^{*2}（原子炉保護系、平均出力領域モニタ、起動領域モニタ、制御棒位置等） (下線部：建設段階から直流電源の供給を必要とした設備)</p> <p>直流設備：直流照明^{*3}、直流照明兼非常用照明^{*3}、主蒸気逃がし安全弁、原子炉隔離時冷却系、原子炉水位（広帯域）（燃料域）、原子炉圧力、原子炉隔離時冷却系ポンプ駆動用タービン入口蒸気圧力、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口圧力、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）、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口流量、取水ピット水位計^{*3}、無線連絡設備（固定）/（携帯）^{*3}、衛星電話設備（固定）/（携帯）^{*3}、安全パラメータ表示システム（SPDS）^{*3}（第 2.2-1 表） (下線部：建設段階から直流電源の供給を必要とした設備)</p> <p>*1. 区分 I 及び区分 II の蓄電池は、設計基準事故対処設備の電源が喪失したことにより重大事故等が発生した場合において炉心の著しい損傷、原子炉格納容器の破損、使用済燃料プール内の燃料体等の著しい損傷及び運転停止中</p>		<p>記載方針の相違 ・泊では代替非常用発電機が使用できない場合の対応は 57 条にて整理している。</p>	

第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>原子炉内燃料体の著しい損傷を防止するために必要な電力を供給するための設備に電源供給を行う設備を兼用していることから、設置許可基準規則第 57 条電源設備 解釈第 1 項 b) を考慮し、中央制御室にて簡易な操作で負荷切離しを行う設計とする。</p> <p>*2. 原子炉保護系による原子炉停止及び平均出力領域モニタ、起動領域モニタ、制御棒位置の状態による原子炉スクラム確認は全交流動力電源喪失直後に行うので、全交流動力電源喪失後 1 時間で負荷切離しして問題ない。なお、同様に無停電電源装置の負荷である燃料交換フロア放射線モニタ、燃料取替エリア放射線モニタ、原子炉建屋原子炉棟排気放射線モニタ、ドライウェル圧力、サブレッショングール水温度及び圧力抑制室水位は、1 時間で負荷切離し後、重大事故等対処設備にて監視可能である。</p> <p>*3. 直流照明、直流照明兼非常用照明、取水ピット水位計、無線連絡設備（固定）/（携帯）、衛星電話設備（固定）/（携帯）及び安全パラメータ表示システム（SPDS）はユーティリティー設備として 24 時間電源供給を行う。</p> <p>c. 【参考】全交流動力電源喪失時に蓄電池から電源供給を行う重大事故等対処設備</p> <p>(a) 全交流動力電源喪失から 24 時間まで</p> <p>各ディーゼル発電機及び常設代替交流電源設備（ガスタービン発電機）から電源供給できない場合（全交流動力電源喪失）を考慮し、(1) b 項で選定した設備（第 2.2-2 表、第 2.2-3 表）については、区分 I 及び区分 II の蓄電池から 24 時間電源供給を行う。</p> <p>直流設備：代替制御棒挿入機能、高圧代替注水系、原子炉隔離時冷却系、主蒸気逃がし安全弁、低圧代替注水系（直流駆動低圧注水系ポンプ）、耐圧強化ペント系、原子炉格納容器フィルタペント系、原子炉建屋内水素濃度、静的触媒式水素再結合装置動作監視装置、使用済燃料プール水位/温度（ヒートサーモ式）、使用済燃料プール上部空間放射線モニタ（高線量、低線量）、原子炉圧力容器温度、原子炉圧力、原子炉圧力（SA）、原子炉水位（広帯域）（燃料域）、原子炉水位（SA 広帯域）（SA 燃料域）、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（残留熱除去系ヘッドスプレイン洗浄流量）、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）、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口流量、原子炉格納容器下部注水流量、原子炉格納容器代替スプ</p>			記載方針の相違 ・泊では代替非常用発電機が使用できない場合の対応は 57 条にて整理している。

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>レイ流量、ドライウェル温度、圧力抑制室内空気温度、サブレッシュンプール水温度、ドライウェル圧力、圧力抑制室圧力、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、格納容器内水素濃度 (D/W)、格納容器内水素濃度 (S/C)、格納容器内雰囲気放射線モニタ (D/W)、格納容器内雰囲気放射線モニタ (S/C)、フィルタ装置出口放射線モニタ、復水貯蔵タンク水位、高圧代替注水系ポンプ出口圧力、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口圧力、直流駆動低圧注水系ポンプ出口流量、直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力、原子炉格納容器下部温度、耐圧強化ベント系放射線モニタ、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（第 2.2-1 表）</p> <p>d. 蓄電池から電源供給を行うその他の設備 タービン系制御等の一部制御系についても、蓄電池（非常用）から電源供給が可能な設計としている。これらの設備は、交流電源が回復するまでは系統として機能しない設備であるため、全交流動力電源喪失後 1 時間で切離しても問題ない。</p> <p>直流設備：<u>タービン系制御</u>（第 2.2-1 表） （下線部：建設段階から直流電源の供給を必要とした設備）</p>			<p>設備構成の相違 ・泊では蓄電池（非常用）から常用系設備に給電できる構成となっていない。</p>

泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

条文	内容	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																																																																																																																																																
15条 ④心等	全交流動力電源喪失対策設備 女川原子力発電所2号炉	<table border="1"> <thead> <tr> <th>追加要求事項の有無</th> <th>番号</th> <th>電源供給する設備</th> <th>機能</th> <th>初期 *8</th> <th>燃料 *9</th> <th>要求時間 *10</th> <th>供給可能時間</th> </tr> <tr> <th></th> <th></th> <th>(電源が必要な設備が要求されない)</th> <th>-</th> <th>-</th> <th>-</th> <th>-</th> <th>区分Ⅰ 区分Ⅱ 区分Ⅲ</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td> <td>16-1</td> <td>後用済燃料プール水位／監査(ガイドバルス式) 〔54-3と同じ〕</td> <td>DB/ SA</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-2</td> <td>燃料貯蔵プール水位</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-3</td> <td>燃料貯蔵プール水温度</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>交流電源復旧後に使用</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-4</td> <td>燃料プールライナドレン漏えい 〔1〕</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>交流電源復旧後に使用</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-5</td> <td>FPC冷却水入口温度</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>交流電源復旧後に使用</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-6</td> <td>燃料交換フロア燃料搬送モニタ</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-7</td> <td>燃料取扱エリア燃料搬送モニタ</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>1時間</td> </tr> <tr> <td></td> <td>16-8</td> <td>原子炉建屋原子炉構造部材 射線モニタ</td> <td>DB</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>1時間</td> </tr> <tr> <td>16条 燃料体等の取扱説明書及び行戻説明</td><td>有</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>17条 原子炉冷却材圧力ハウジング</td><td>有</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>18条 激気タービン</td><td>無</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td></td><td>19-1</td><td>高圧炉心スプレイ系 〔45-3と同じ〕</td> <td>DB 振強</td><td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>交流電源復旧後に使用</td> </tr> <tr> <td>19条 非常用炉心冷却設備</td><td>無</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td></td><td>19-2</td><td>低圧炉心スプレイ系 〔47-3と同じ〕</td> <td>DB 振強</td><td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>交流電源復旧後に使用</td> </tr> <tr> <td></td><td>19-3</td><td>廃留熱除去系 〔47-2-48-4-49-2と同じ〕</td> <td>DB 振強</td><td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>交流電源復旧後に使用</td> </tr> <tr> <td></td><td>19-4</td><td>主蒸気汲めし安全弁 〔46-1と同じ〕</td> <td>DB/ SA ○</td><td>○</td><td>-</td> <td>24時間 24時間</td> <td>24時間 24時間</td> </tr> </tbody> </table>	追加要求事項の有無	番号	電源供給する設備	機能	初期 *8	燃料 *9	要求時間 *10	供給可能時間			(電源が必要な設備が要求されない)	-	-	-	-	区分Ⅰ 区分Ⅱ 区分Ⅲ		16-1	後用済燃料プール水位／監査(ガイドバルス式) 〔54-3と同じ〕	DB/ SA	-	-	-	-		16-2	燃料貯蔵プール水位	DB	-	-	-	-		16-3	燃料貯蔵プール水温度	DB	-	-	-	交流電源復旧後に使用		16-4	燃料プールライナドレン漏えい 〔1〕	DB	-	-	-	交流電源復旧後に使用		16-5	FPC冷却水入口温度	DB	-	-	-	交流電源復旧後に使用		16-6	燃料交換フロア燃料搬送モニタ	DB	-	-	-	-		16-7	燃料取扱エリア燃料搬送モニタ	DB	-	-	-	1時間		16-8	原子炉建屋原子炉構造部材 射線モニタ	DB	-	-	-	1時間	16条 燃料体等の取扱説明書及び行戻説明	有							17条 原子炉冷却材圧力ハウジング	有							18条 激気タービン	無								19-1	高圧炉心スプレイ系 〔45-3と同じ〕	DB 振強	-	-	-	交流電源復旧後に使用	19条 非常用炉心冷却設備	無								19-2	低圧炉心スプレイ系 〔47-3と同じ〕	DB 振強	-	-	-	交流電源復旧後に使用		19-3	廃留熱除去系 〔47-2-48-4-49-2と同じ〕	DB 振強	-	-	-	交流電源復旧後に使用		19-4	主蒸気汲めし安全弁 〔46-1と同じ〕	DB/ SA ○	○	-	24時間 24時間	24時間 24時間		
追加要求事項の有無	番号	電源供給する設備	機能	初期 *8	燃料 *9	要求時間 *10	供給可能時間																																																																																																																																													
		(電源が必要な設備が要求されない)	-	-	-	-	区分Ⅰ 区分Ⅱ 区分Ⅲ																																																																																																																																													
	16-1	後用済燃料プール水位／監査(ガイドバルス式) 〔54-3と同じ〕	DB/ SA	-	-	-	-																																																																																																																																													
	16-2	燃料貯蔵プール水位	DB	-	-	-	-																																																																																																																																													
	16-3	燃料貯蔵プール水温度	DB	-	-	-	交流電源復旧後に使用																																																																																																																																													
	16-4	燃料プールライナドレン漏えい 〔1〕	DB	-	-	-	交流電源復旧後に使用																																																																																																																																													
	16-5	FPC冷却水入口温度	DB	-	-	-	交流電源復旧後に使用																																																																																																																																													
	16-6	燃料交換フロア燃料搬送モニタ	DB	-	-	-	-																																																																																																																																													
	16-7	燃料取扱エリア燃料搬送モニタ	DB	-	-	-	1時間																																																																																																																																													
	16-8	原子炉建屋原子炉構造部材 射線モニタ	DB	-	-	-	1時間																																																																																																																																													
16条 燃料体等の取扱説明書及び行戻説明	有																																																																																																																																																			
17条 原子炉冷却材圧力ハウジング	有																																																																																																																																																			
18条 激気タービン	無																																																																																																																																																			
	19-1	高圧炉心スプレイ系 〔45-3と同じ〕	DB 振強	-	-	-	交流電源復旧後に使用																																																																																																																																													
19条 非常用炉心冷却設備	無																																																																																																																																																			
	19-2	低圧炉心スプレイ系 〔47-3と同じ〕	DB 振強	-	-	-	交流電源復旧後に使用																																																																																																																																													
	19-3	廃留熱除去系 〔47-2-48-4-49-2と同じ〕	DB 振強	-	-	-	交流電源復旧後に使用																																																																																																																																													
	19-4	主蒸気汲めし安全弁 〔46-1と同じ〕	DB/ SA ○	○	-	24時間 24時間	24時間 24時間																																																																																																																																													

泊発電所 3号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉		泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
条文	内容			
追加登録事項の有無	番号	電源供給する設備	機能	炉心 *8 *9
	23-10 サブリザンブル水温度	DB/ SA	燃料 *10	要火 時間 - - 1時間 1時間
	23-11 (58-38と同じ)	格納容器内露面気温水素濃度	DB/ SA	供給可能時間 区分 I 区分 II 区分 III
	23-12 (58-39と同じ)	格納容器内外露面気温水素濃度	DB/ SA	交直流電源復旧後に使用 格納容器内露面気放熱棒モニタ(0/W)(23-13)、格納容器界断面放熱 線モニタ(S/C)(23-4)により指定が可能である
	23-13 二気D/W(58-25と同じ)	格納容器内露面気放熱棒モニタ(0/W)(58-25と同じ)	DB/ SA	○ ○ ○ ○ ○ ○
	23-14 二気S/C(58-26と同じ)	格納容器内露面気放熱棒モニタ(0/W)(58-26と同じ)	DB/ SA	○ ○ ○ ○ ○ ○
	23-15 壓力抑制器水位	DB	-	- 時間 - 1 時間 - 1時間
	23-16 出口流量	DB 流量	○	- 時間 - 24 時間 時間 - 1時間
	23-17 高圧炉(リスプレイ系ポンプ出 口流量)(58-10と同じ)	DB 流量		交直流電源復旧後に使用
	23-18 口流量(58-11と同じ)	DB 流量		交直流電源復旧後に使用
	23-19 純留酸素ポンプ出口流量 (58-12と同じ)	DB 流量		交直流電源復旧後に使用
	24条 安全保護回路	有	24-1 原子炉遮断瓦	DB - - - 時間 - 1時間 1時間
	25条 反応度制御系統及び原子炉制御系統	無	25-1 (ほう酸水注入系 (44-3と同じ))	DB/ SA 交直流電源復旧後に使用
	26条 原子炉制御室等	有	26-1 外の状況を監視する設備*1 (海水ヒート水位計)	DB - - - 時間 8 時間 24時間 - 1時間
			26-2 中央制御室換气回路系	DB 交直流電源復旧後に使用

泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

条文	内容	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由				
					運転可続時間	区分1	区分2	区分3
27条 放射性廃棄物の処理施設	無	電源供給する設備 （電源が必要な設備が要求されない）	-	燃料 +10 49 48	燃料 +10 49 48	-	-	-
28条 放射性廃棄物の貯蔵施設	無	電源が必要な設備が要求されない	-	-	-	-	-	-
29条 工場等周辺における直掩線等からの防護	無	電源が必要な設備が要求されない	-	-	-	-	-	-
30条 放射能からの放射線被曝者事者の防護	無	電源が必要な設備が要求されない	-	-	-	-	-	-
31条 監視設備	有	31-1 モニタリングホスト DB	専用電源から供給					
32条 黒子炉格納施設	無	32-1 非常用ガス遮断系 DB	交直流電源旧換に使用					
		32-2 可逆性ガス遮断制御系 DB	交直流電源旧換に使用					
33条 保険電源設備	有	33-1 M.G./P.G.遮断器 DB/ SA	-	1分	1分	1分	1分	-
		33-2 M.G./P.G.遮断器 抵抗	DB 抵抗	-	-	1分	-	1分
		33-3 D/G切替装置 抵抗	DB 抵抗	-	-	1分	1分	1分
34条 緊急時対策所	有	34-1 緊急時対策所電源 DB/ SA 〔6-1と同じ〕	専用電源から供給					
		35-1 電線遮断設備(固定)／(機動) DB/ SA 〔62-1と同じ〕	-	8 時間	24時間	24時間	-	-
35条 通信連絡設備	有	35-2 施設電話設備(固定)／(機動) DB/ SA 〔62-2と同じ〕	-	8 時間	24時間	24時間	-	-
		35-3 安全パラメータ表示システム (SPDS)(03-3と同じ) DB/ SA	-	8 時間	24時間	24時間	-	-
36条 緊急ボイラー	有	36-1 電源が必要な設備が要求されない	-	-	-	-	-	-

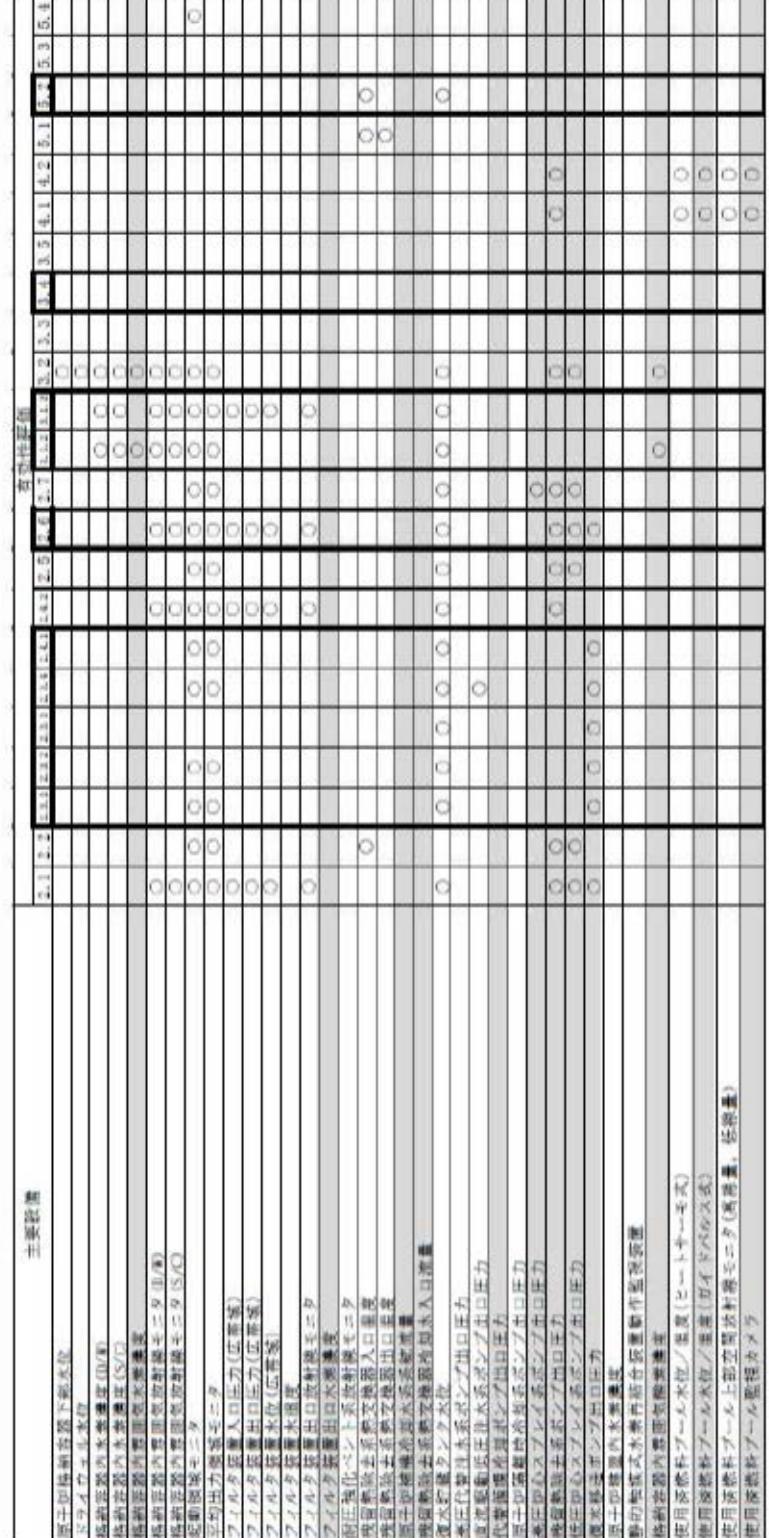
第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>(略語) S/P : サプレッションプール D/W : ドライウェル S/C : サプレッションチェンバ</p> <p>*1: 外の状況を監視する設備は、監視カメラ（自然現象監視カメラ、津波監視カメラ）、取水ピット水位計、気象情報システム、気象観測設備等があり、このうち取水ピット水位計は 24 時間監視可能な設計とする。</p> <p>*2: 火災防護対策設備で電源が必要な設備は、火災感知設備（火災感知器（アナログ式を含む。）及び受信器）及び消火設備（全域ガス消火設備及び局所ガス消火設備）であるが、全交流動力電源喪失後、常設代替交流電源設備（ガスタービン発電機）から給電されるまでの約 15 分に余裕を考慮した約 70 分間は専用電源から給電可能な設計とする。</p> <p>*3: 原子炉格納容器フィルタベント系には、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）、フィルタ装置水位（広帯域）及びフィルタ装置水温度を含む。</p> <p>*4: フィルタ装置出口水素濃度については交流電源復旧後に使用する。</p> <p>*5: 代替循環冷却系には、代替循環冷却ポンプ出口流量及び代替循環冷却ポンプ出口圧力を含む。</p> <p>*6: 一部については交流電源復旧後に使用する。</p> <p>*7: 使用済燃料プール監視カメラは使用済燃料プール内燃料体等の著しい損傷を防止するための設備であるが、使用済燃料プール水位/温度及び使用済燃料プール上部空間放射線モニタにて使用済燃料プールの状態を把握できることから、交流電源復旧後に使用する。</p> <p>*8: 重大事故等が発生した場合において、炉心の著しい損傷防止のために必要な設備。</p> <p>*9: 重大事故等が発生した場合において、原子炉格納容器の破損防止のために必要な設備。</p> <p>*10: 重大事故等が発生した場合において、使用済燃料プール内の燃料体等の著しい損傷及び運転停止中原子炉内燃料体の著しい損傷防止のために必要な設備。</p>			<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 泊では時系列を考慮した負荷の積み上げは 2.3 項に記載している。 泊では SBO 時に必要な設備は 2.4 項に記載している。 泊では代替非常用発電機が使用できない場合に必要となる負荷切り離しの対応は 57 条にて整理している。そのため 14 条では負荷切り離しを考慮せず、蓄電池に接続される全ての負荷に給電することとして整理している。

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

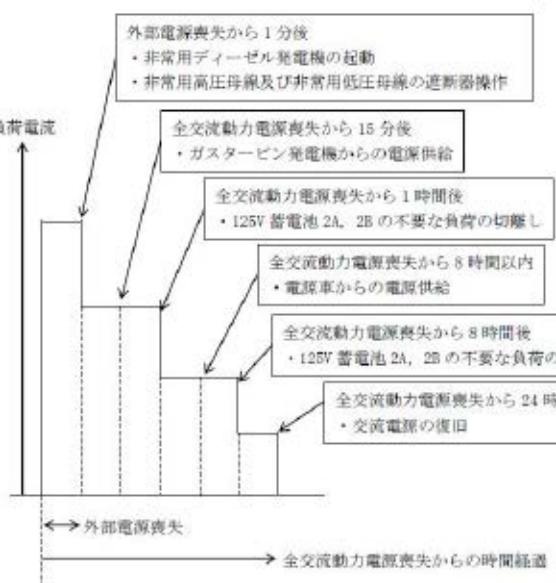
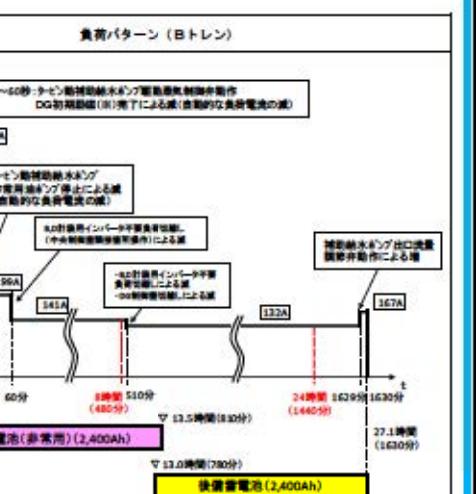
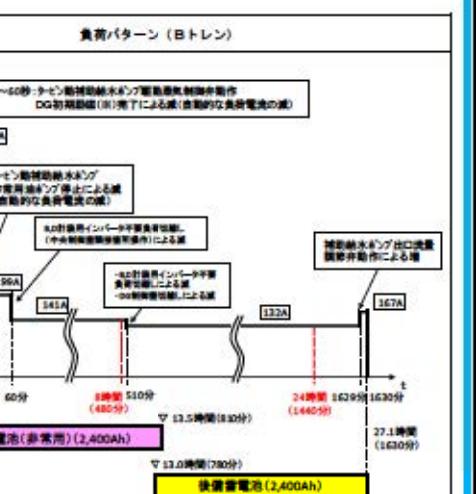
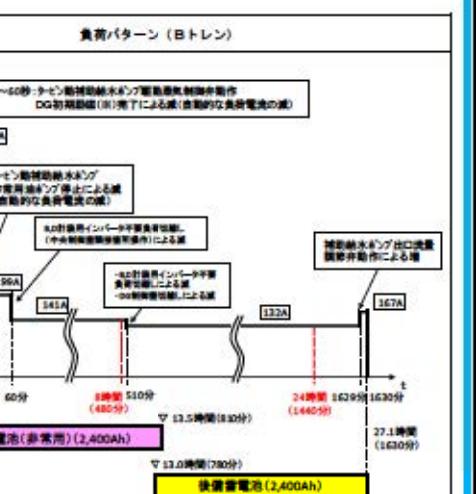
第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

主要評価	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
女川原子力発電所 2 号炉 			記載方針の相違 • 泊では時系列を考慮した負荷の積み上げは 2.3 項に記載している。 • 泊では SBO 時に必要な設備は 2.4 項に記載している。 • 泊では代替非常用発電機が使用できない場合に必要となる負荷切り離しの対応は 57 条にて整理している。そのため 14 条では負荷切り離しを考慮せず、蓄電池に接続される全ての負荷に給電することとして整理している。

 : 有効性評価において全交流動力電源喪失を想定しているシナリオ

 : 交流電源復旧後に使用する設備

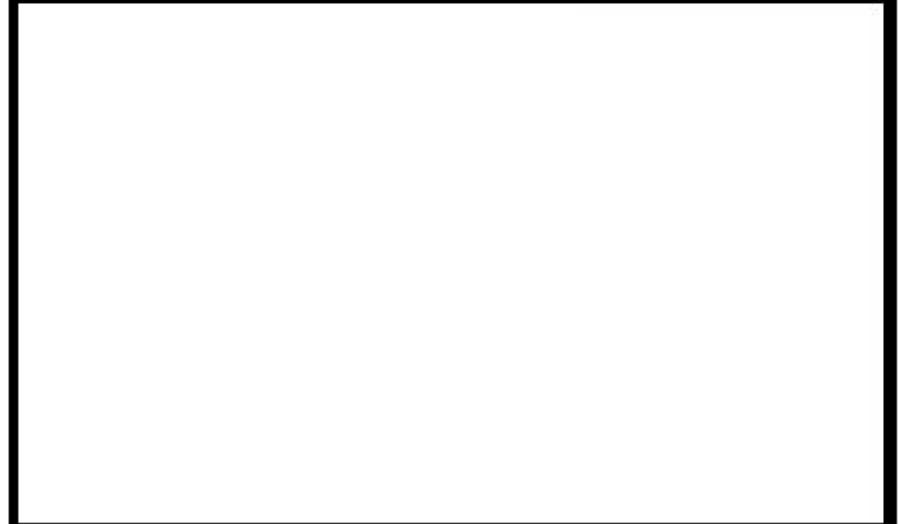
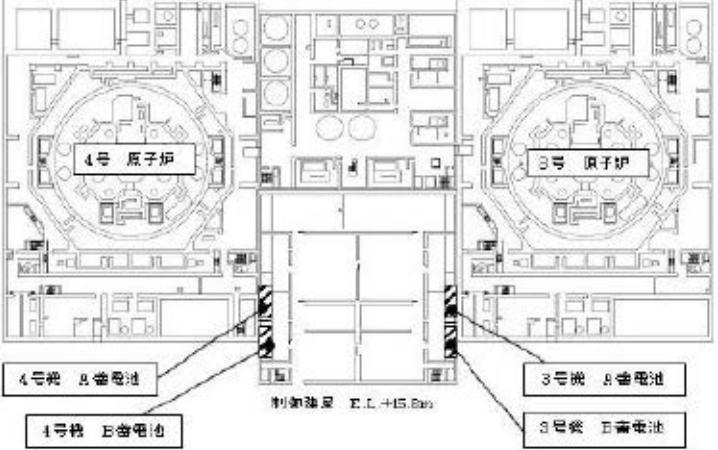
第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由				
<p>(3) 【参考】全交流動力電源喪失時の電源供給の方法 125V 蓄電池 2A 及び 2B から 24 時間電源供給が必要な直流電源設備に電源供給を行う場合、各蓄電池の容量を考慮し、以下のとおり負荷切離しを行う運用とする。</p> <p>【全交流動力電源喪失から 1 時間後】 • 125V 蓄電池 2A の不要な負荷の切離し • 125V 蓄電池 2B の不要な負荷の切離し *中央制御室での簡易な切離し操作にて可能</p> <p>【全交流動力電源喪失から 8 時間後】 • 125V 蓄電池 2A の不要な負荷の切離し • 125V 蓄電池 2B の不要な負荷の切離し</p> <p>全交流動力電源喪失直後から 24 時間後までの電源供給方法と、電源供給が必要な直流設備を第 2.2-1 図に示す。</p>  <p>第 2.2-1 図 全交流動力電源喪失後の各時間において発生する設備操作の時系列</p>	<p style="text-align: center;"><内容比較のため再掲(6)></p> <p>参考 3 所内常設蓄電式直流電源設備</p> <p>蓄電池（非常用）は、重大事故等対処設備として要求される所内常設蓄電式直流電源設備と兼用しており、設置許可基準規則 57 条（電源設備）解釈 1 b)において以下の規定がある。</p> <p>所内常設蓄電式直流電源設備は、負荷切り離しを行わずに 8 時間、電気の供給が可能であること。ただし、「負荷の切り離しを行わずに」には、原子炉制御室又は隣接する電気室等において簡易な操作で負荷切り離しを行う場合を含まない。その後、必要な負荷以外を切り離して 16 時間の合計 24 時間にわたり、電力の供給を行うことが可能な設計であること。</p> <p>上記の要求事項を満足するために、代替電源設備を含む交流電源の復旧見込みがない場合は、全交流動力電源喪失発生後 1 時間までに中央制御室又は隣接する安全系計装盤室にて不要直流負荷を切り離し、8 時間以降に中央制御室下階の安全補機開閉器室の計装用交流分電盤及び直流コントロールセンタで更に不要負荷を切り離す手順を整備している。</p> <p>従って、蓄電池（非常用）は、「全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約 25 分間に對し、「1 時間以上電力供給が可能な容量」としている。</p> <p>(トレン B)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>負荷名</th> <th>負荷パターン (B トレン)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>3B-補助機屋直流分電盤 3B-6.6kV メタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤 トレン B 3B-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3B-ディーゼル発電機制御盤 (励磁機盤) 3DCB 共通電源 3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤 トレン B 3B1-パワーコントロールセンター 3B2-パワーコントロールセンター 3B-AM 計装直流電源分電盤</td> <td>  <p>※: DGは起動しない想定であるが、起動時に流れる励磁電流を負荷電流に見込んで評価している。</p> </td> </tr> </tbody> </table>	負荷名	負荷パターン (B トレン)	3B-補助機屋直流分電盤 3B-6.6kV メタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤 トレン B 3B-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3B-ディーゼル発電機制御盤 (励磁機盤) 3DCB 共通電源 3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤 トレン B 3B1-パワーコントロールセンター 3B2-パワーコントロールセンター 3B-AM 計装直流電源分電盤	 <p>※: DGは起動しない想定であるが、起動時に流れる励磁電流を負荷電流に見込んで評価している。</p>		<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 泊では代替非常用発電機が使用できない場合に必要となる負荷切り離しの対応は 57 条にて整理している。簡易な操作で負荷切り離しを行う 1 時間まで給電可能であることは 14 条資料の参考 3 に記載している。
負荷名	負荷パターン (B トレン)						
3B-補助機屋直流分電盤 3B-6.6kV メタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤 トレン B 3B-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3B-ディーゼル発電機制御盤 (励磁機盤) 3DCB 共通電源 3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤 トレン B 3B1-パワーコントロールセンター 3B2-パワーコントロールセンター 3B-AM 計装直流電源分電盤	 <p>※: DGは起動しない想定であるが、起動時に流れる励磁電流を負荷電流に見込んで評価している。</p>						

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

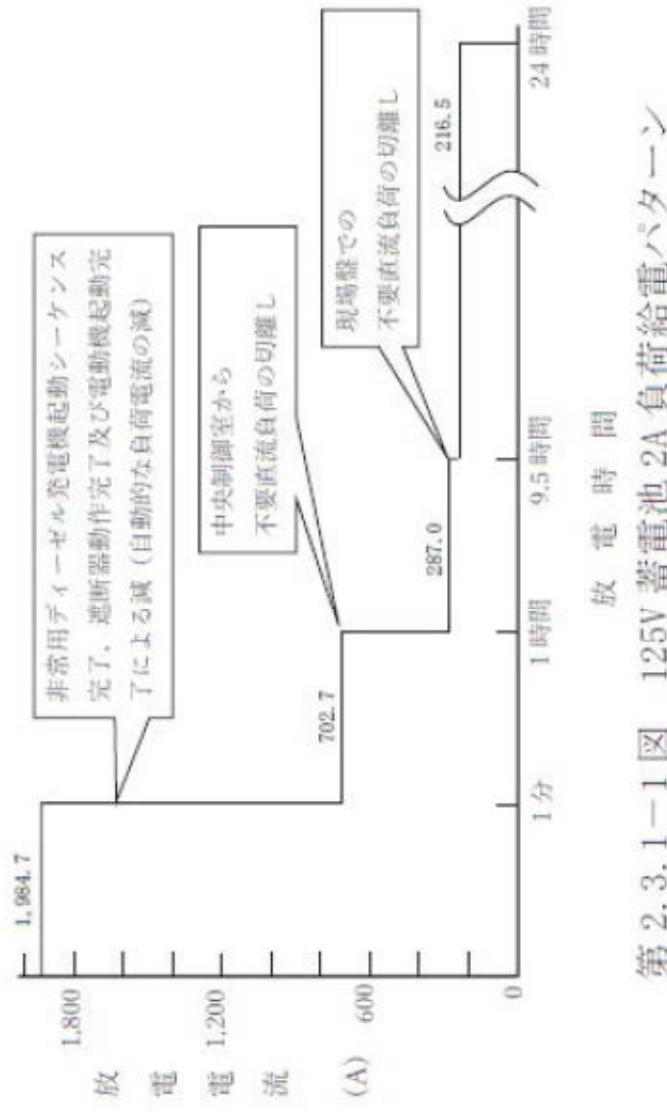
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）
 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由																														
	<p>2.2 蓄電池（非常用）の配置について</p> <p>蓄電池（非常用）の配置を以下に示す。蓄電池（非常用）およびその附属設備は、非常用 2 系統を各々別の場所に設置しており、共通要因により機能を喪失しないよう多重性及び独立性を確保することとし、地震、津波、内部火災、溢水の観点から、これら共通要因により機能が喪失しないよう頑健性を有していることを確認している。</p> <p>これにより、その系統を構成する機械又は器具の单一故障が発生した場合にも、機能が確保される設計とする。（設置許可基準第33条（保安電源）まとめ資料 2.2.1.1.3「非常用電源設備の配置」参照）</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>共通要因</th><th>対応（確認）方針</th><th>状況</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>地震</td><td>設計基準地震動に対して、十分な耐震性を有する設計とする。</td><td>設計基準地震動に対して、建屋及び安全系の電気設備が機能維持できる設計としている。</td></tr> <tr> <td>津波</td><td>設計基準津波に対して、浸水や波力等により機能喪失しない設計とする。</td><td>施設の設置された敷地において、基準津波による海上波を地上部から到達又は流入させない設計としている。また、取水路及び放水路から施設へ流入させない設計としている。</td></tr> <tr> <td>火災</td><td>適切な耐火能力を有する耐火壁（障壁）で分離を行うか、適切な遠隔距離で分離した配置設計とする。</td><td>安全補機開閉器室等は、3時間耐火能力を有する耐火壁（障壁）により分離した設計としている。（厚さ 150mm 以上のコンクリート壁を満足する、200mm 以上を有している。） 外部火災については、外部火災影響評価にて、設備、居住空間に影響を及ぼさないことを確認している。</td></tr> <tr> <td>溢水</td><td>想定すべき溢水（淡水、蒸気、海水）に対し、影響のないことを確認、もしくは溢水源等に対して溢水影響のないよう設備対策を実施する。</td><td>配置エリアにおいて、溢水源となる機器、配管等は存在しない。また、消火については、ハロン消火設備による消火を行うことから、配置エリアにおける消火水の放出はない。隣接するエリアにおける内部溢水に対しては、配置エリア外からの溢水流入を防止する対策（止水板）を施すことにより系統機能を失わないことを内部溢水影響評価で確認する。</td></tr> </tbody> </table> 	共通要因	対応（確認）方針	状況	地震	設計基準地震動に対して、十分な耐震性を有する設計とする。	設計基準地震動に対して、建屋及び安全系の電気設備が機能維持できる設計としている。	津波	設計基準津波に対して、浸水や波力等により機能喪失しない設計とする。	施設の設置された敷地において、基準津波による海上波を地上部から到達又は流入させない設計としている。また、取水路及び放水路から施設へ流入させない設計としている。	火災	適切な耐火能力を有する耐火壁（障壁）で分離を行うか、適切な遠隔距離で分離した配置設計とする。	安全補機開閉器室等は、3時間耐火能力を有する耐火壁（障壁）により分離した設計としている。（厚さ 150mm 以上のコンクリート壁を満足する、200mm 以上を有している。） 外部火災については、外部火災影響評価にて、設備、居住空間に影響を及ぼさないことを確認している。	溢水	想定すべき溢水（淡水、蒸気、海水）に対し、影響のないことを確認、もしくは溢水源等に対して溢水影響のないよう設備対策を実施する。	配置エリアにおいて、溢水源となる機器、配管等は存在しない。また、消火については、ハロン消火設備による消火を行うことから、配置エリアにおける消火水の放出はない。隣接するエリアにおける内部溢水に対しては、配置エリア外からの溢水流入を防止する対策（止水板）を施すことにより系統機能を失わないことを内部溢水影響評価で確認する。	<p>2.2 蓄電池（安全防護系用）の配置について</p> <p>蓄電池（安全防護系用）の配置を示す。蓄電池（安全防護系用）およびその附属設備は、非常用 2 系統を別の場所に設置しており、共通要因により機能喪失しないよう多重性及び独立性を確保することとし、地震、津波、内部火災、溢水の観点から、これら共通要因により機能が喪失しないよう頑健性を有していることを確認している。</p> <p>これにより、その系統を構成する機械又は器具の单一故障が発生した場合にも、機能が確保される設計とする。</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>共通要因</th><th>対応（確認）方針</th><th>状況</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>地震</td><td>設計基準地震動に対して、十分な耐震性を有する設計とする。</td><td>設計基準地震動に対して、建屋及び安全系の電気設備が機能維持できることを確認している。</td></tr> <tr> <td>津波</td><td>設計基準津波に対して、浸水や波力等により機能喪失しない設計とする。</td><td>施設の設置された敷地において、基準津波による海上波を地上部から距離に到達又は流入させない設計としている。また、取水路及び放水路等から施設へ流入させない設計としている。</td></tr> <tr> <td>火災</td><td>適切な耐火能力を有する耐火壁（障壁）で分離を行なうか、適切な遠隔距離で分離した配置設計とする。</td><td>電気監査室は、3時間耐火能力を有する耐火壁（障壁）に上り分離した設計としている。（厚さ 150mm 以上のコンクリート壁を満足する、200mm 以上を有している。） 外部火災については、外部火災影響評価にて、設備、居住空間に影響を及ぼさないことを確認している。</td></tr> <tr> <td>溢水</td><td>想定すべき溢水（淡水、蒸気、海水）に対し、影響のないことを確認、もしくは溢水源等に対して溢水影響のないよう設備対策を実施する。</td><td>内部溢水に対して多重性を有する系統が同時にその機能を失わないことを内部溢水影響評価で確認している。 なお、安全補機開閉器室、蓄電池、インバータ室には、蒸気室はない。</td></tr> </tbody> </table>  <p>蓄電池配置図</p>	共通要因	対応（確認）方針	状況	地震	設計基準地震動に対して、十分な耐震性を有する設計とする。	設計基準地震動に対して、建屋及び安全系の電気設備が機能維持できることを確認している。	津波	設計基準津波に対して、浸水や波力等により機能喪失しない設計とする。	施設の設置された敷地において、基準津波による海上波を地上部から距離に到達又は流入させない設計としている。また、取水路及び放水路等から施設へ流入させない設計としている。	火災	適切な耐火能力を有する耐火壁（障壁）で分離を行なうか、適切な遠隔距離で分離した配置設計とする。	電気監査室は、3時間耐火能力を有する耐火壁（障壁）に上り分離した設計としている。（厚さ 150mm 以上のコンクリート壁を満足する、200mm 以上を有している。） 外部火災については、外部火災影響評価にて、設備、居住空間に影響を及ぼさないことを確認している。	溢水	想定すべき溢水（淡水、蒸気、海水）に対し、影響のないことを確認、もしくは溢水源等に対して溢水影響のないよう設備対策を実施する。	内部溢水に対して多重性を有する系統が同時にその機能を失わないことを内部溢水影響評価で確認している。 なお、安全補機開閉器室、蓄電池、インバータ室には、蒸気室はない。	<p>記載方針の相違 ・泊では蓄電池の配置について記載している。</p>
共通要因	対応（確認）方針	状況																															
地震	設計基準地震動に対して、十分な耐震性を有する設計とする。	設計基準地震動に対して、建屋及び安全系の電気設備が機能維持できる設計としている。																															
津波	設計基準津波に対して、浸水や波力等により機能喪失しない設計とする。	施設の設置された敷地において、基準津波による海上波を地上部から到達又は流入させない設計としている。また、取水路及び放水路から施設へ流入させない設計としている。																															
火災	適切な耐火能力を有する耐火壁（障壁）で分離を行うか、適切な遠隔距離で分離した配置設計とする。	安全補機開閉器室等は、3時間耐火能力を有する耐火壁（障壁）により分離した設計としている。（厚さ 150mm 以上のコンクリート壁を満足する、200mm 以上を有している。） 外部火災については、外部火災影響評価にて、設備、居住空間に影響を及ぼさないことを確認している。																															
溢水	想定すべき溢水（淡水、蒸気、海水）に対し、影響のないことを確認、もしくは溢水源等に対して溢水影響のないよう設備対策を実施する。	配置エリアにおいて、溢水源となる機器、配管等は存在しない。また、消火については、ハロン消火設備による消火を行うことから、配置エリアにおける消火水の放出はない。隣接するエリアにおける内部溢水に対しては、配置エリア外からの溢水流入を防止する対策（止水板）を施すことにより系統機能を失わないことを内部溢水影響評価で確認する。																															
共通要因	対応（確認）方針	状況																															
地震	設計基準地震動に対して、十分な耐震性を有する設計とする。	設計基準地震動に対して、建屋及び安全系の電気設備が機能維持できることを確認している。																															
津波	設計基準津波に対して、浸水や波力等により機能喪失しない設計とする。	施設の設置された敷地において、基準津波による海上波を地上部から距離に到達又は流入させない設計としている。また、取水路及び放水路等から施設へ流入させない設計としている。																															
火災	適切な耐火能力を有する耐火壁（障壁）で分離を行なうか、適切な遠隔距離で分離した配置設計とする。	電気監査室は、3時間耐火能力を有する耐火壁（障壁）に上り分離した設計としている。（厚さ 150mm 以上のコンクリート壁を満足する、200mm 以上を有している。） 外部火災については、外部火災影響評価にて、設備、居住空間に影響を及ぼさないことを確認している。																															
溢水	想定すべき溢水（淡水、蒸気、海水）に対し、影響のないことを確認、もしくは溢水源等に対して溢水影響のないよう設備対策を実施する。	内部溢水に対して多重性を有する系統が同時にその機能を失わないことを内部溢水影響評価で確認している。 なお、安全補機開閉器室、蓄電池、インバータ室には、蒸気室はない。																															

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉



第2,3.1-1図 125V蓄電池2A負荷給電パターン

泊発電所3号炉	大飯発電所3/4号炉	差異理由										
<p>2.3.2 蓄電池（非常用）の給電時間評価（トレンA）</p> <p>蓄電池（非常用）の負荷パターンは以下のとおりである。</p> <p>蓄電池（非常用）の容量は、代替非常用発電機の給電開始までの時間（約25分）に対し、十分な給電時間を有している。</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>負荷名称</th><th>負荷パターン（Aトレン）</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>3A-補助建屋直流分電盤 3A-6.6kVメタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンA 3A-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3A-ディーゼル発電機制御盤（発電機盤） 3A-ディーゼル発電機制御盤（励磁機盤） 3DC共通電源 3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤トレンA 3A1-パワーコントロールセンタ 3A2-パワーコントロールセンタ</td><td> </td></tr> <tr> <td colspan="2"> <p>※：DGは起動しない想定であるが、起動時に流れれる励磁機電流を負荷電流に見込んで評価している。</p> </td></tr> </tbody> </table> <table border="1"> <thead> <tr> <th>直流負荷概要</th><th>負荷パターン(3号機Aトレン)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>・直流分電盤 ・メタクラ ・A1パワーセンタ ・A2パワーセンタ ・タービン動補助給水ポンプ起動盤 ・計装用電源 ・ディーゼル発電機制御盤 ・起動油 ・井道電源 ・直流水き電解負荷遮断停止回路制御盤 総2,400Ah</td><td> </td></tr> <tr> <td colspan="2"> <p>(※1)=空冷式非常用発電装置は、事象発生約30分で給電開始可能 (※2)=D/Gは起動しない想定であるが、起動シーケンスにより流れれる励磁機電流を容量に見込んで評価している。</p> </td></tr> </tbody> </table>	負荷名称	負荷パターン（Aトレン）	3A-補助建屋直流分電盤 3A-6.6kVメタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンA 3A-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3A-ディーゼル発電機制御盤（発電機盤） 3A-ディーゼル発電機制御盤（励磁機盤） 3DC共通電源 3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤トレンA 3A1-パワーコントロールセンタ 3A2-パワーコントロールセンタ		<p>※：DGは起動しない想定であるが、起動時に流れれる励磁機電流を負荷電流に見込んで評価している。</p>		直流負荷概要	負荷パターン(3号機Aトレン)	・直流分電盤 ・メタクラ ・A1パワーセンタ ・A2パワーセンタ ・タービン動補助給水ポンプ起動盤 ・計装用電源 ・ディーゼル発電機制御盤 ・起動油 ・井道電源 ・直流水き電解負荷遮断停止回路制御盤 総2,400Ah		<p>(※1)=空冷式非常用発電装置は、事象発生約30分で給電開始可能 (※2)=D/Gは起動しない想定であるが、起動シーケンスにより流れれる励磁機電流を容量に見込んで評価している。</p>	
負荷名称	負荷パターン（Aトレン）											
3A-補助建屋直流分電盤 3A-6.6kVメタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンA 3A-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3A-ディーゼル発電機制御盤（発電機盤） 3A-ディーゼル発電機制御盤（励磁機盤） 3DC共通電源 3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤トレンA 3A1-パワーコントロールセンタ 3A2-パワーコントロールセンタ												
<p>※：DGは起動しない想定であるが、起動時に流れれる励磁機電流を負荷電流に見込んで評価している。</p>												
直流負荷概要	負荷パターン(3号機Aトレン)											
・直流分電盤 ・メタクラ ・A1パワーセンタ ・A2パワーセンタ ・タービン動補助給水ポンプ起動盤 ・計装用電源 ・ディーゼル発電機制御盤 ・起動油 ・井道電源 ・直流水き電解負荷遮断停止回路制御盤 総2,400Ah												
<p>(※1)=空冷式非常用発電装置は、事象発生約30分で給電開始可能 (※2)=D/Gは起動しない想定であるが、起動シーケンスにより流れれる励磁機電流を容量に見込んで評価している。</p>												

泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

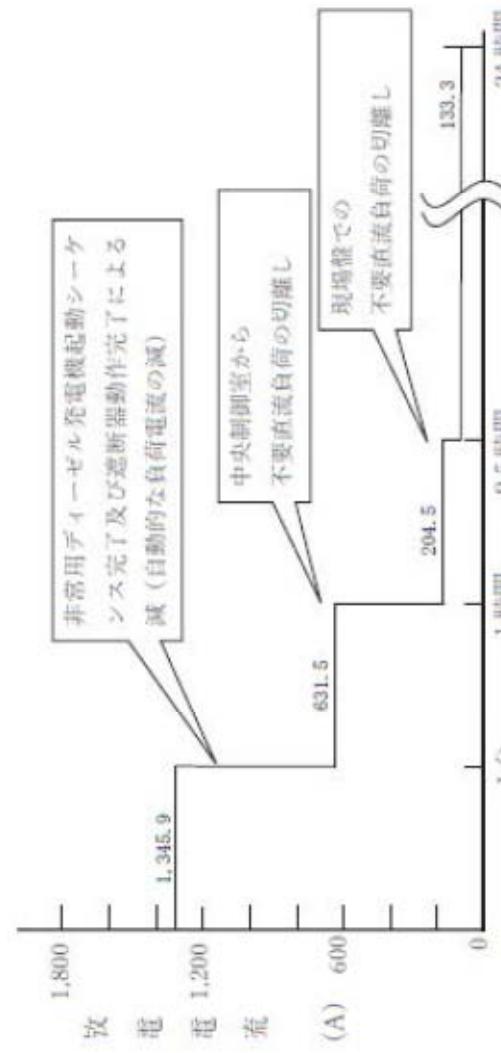
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）
 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																																																																																																																			
<p>(2) 125V 蓄電池2A の容量計算結果 必要容量C1～C3 は以下のとおり算出される。 なお、 C4 は参考として示す。</p> <p>C1 = $1/0.8(0.58 \times 1,984.7) = 1,439(\text{Ah})$ C2 = $1/0.8 [1.85 \times 1,984.7 + 1.83 \times (702.7 - 1,984.7)] = 1,658(\text{Ah})$ C3 = $1/0.8 [9.55 \times 1,984.7 + 9.54 \times (702.7 - 1,984.7) + 8.81 \times (287.0 - 702.7)] = 3,827(\text{Ah})$ C4 = $1/0.8 [23.89 \times 1,984.7 + 23.87 \times (702.7 - 1,984.7) + 22.89 \times (287.0 - 702.7) + 14.39 \times (216.5 - 287.0)] = 7,855(\text{Ah})$</p> <p>*小数点第一位繰上げ</p> <p>上記計算より、125V 蓄電池2A の蓄電池容量は8,000Ah で問題ない。</p>	<p style="text-align: center; border: 1px solid black; padding: 2px;"><内容比較のため再掲(2-1)></p> <p>2.3.1 蓄電池（非常用）（トレンA） 蓄電池（非常用）から必要な負荷（タービン動補助給水ポンプの起動回路、ディーゼル発電機の起動回路、計装用インバータ等）への給電時間は、一定の時間（交流電源喪失から代替非常用発電機による給電開始までの時間（約25分））に対して、十分余裕がある。</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr><td>C</td><td>250分給電時の蓄電池容量(Ah)</td><td>-</td></tr> <tr><td>L</td><td>保守率</td><td>0.9</td></tr> <tr><td>K₁</td><td>容量換算時間(時) (250分)</td><td>6.51</td></tr> <tr><td>K₂</td><td>容量換算時間(時) (249分)</td><td>6.49</td></tr> <tr><td>K₃</td><td>容量換算時間(時) (245分)</td><td>6.44</td></tr> <tr><td>K₄</td><td>容量換算時間(時) (1分)</td><td>1.62</td></tr> <tr><td>I₁</td><td>負荷電流(A) (60秒)</td><td>656.8</td></tr> <tr><td>I₂</td><td>負荷電流(A) (5分)</td><td>361.8</td></tr> <tr><td>I₃</td><td>負荷電流(A) (249分)</td><td>316.7</td></tr> <tr><td>I₄</td><td>負荷電流(A) (250分)</td><td>368.7</td></tr> <tr><td>-</td><td>放電終止電圧(V/セル)</td><td>1.80</td></tr> <tr><td>-</td><td>蓄電池温度(℃)</td><td>10</td></tr> </table> <p style="text-align: center;">① 250分給電時蓄電池容量</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr><th>負荷名稱</th><th>0~1秒</th><th>1~60秒</th><th>1~5分</th><th>5~249分</th><th>249~250分</th></tr> </thead> <tbody> <tr><td>3A-補助建屋直流水ポンプ</td><td>11.9</td><td>11.9</td><td>11.9</td><td>11.9</td><td>11.9</td></tr> <tr><td>3A-6.8kV メタクラフ</td><td>43.6</td><td>41.6</td><td>1.6</td><td>1.6</td><td>21.6</td></tr> <tr><td>3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンA</td><td>59.4</td><td>167.5</td><td>47.5</td><td>2.4</td><td>2.4</td></tr> <tr><td>3A-計装用インバータ</td><td>145.0</td><td>145.0</td><td>145.0</td><td>145.0</td><td>145.0</td></tr> <tr><td>3C-計装用インバータ</td><td>145.0</td><td>145.0</td><td>145.0</td><td>145.0</td><td>145.0</td></tr> <tr><td>3A-ディーゼル発電機制御盤(発電機盤)</td><td>3.4</td><td>3.4</td><td>3.4</td><td>3.4</td><td>3.4</td></tr> <tr><td>3A-ディーゼル発電機制御盤(励磁機盤)</td><td>0.1</td><td>140.1</td><td>0.1</td><td>0.1</td><td>0.1</td></tr> <tr><td>3DCA共通電源</td><td>0.0</td><td>0.0</td><td>0.0</td><td>0.0</td><td>0.0</td></tr> <tr><td>3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤トレンA</td><td>1.9</td><td>1.9</td><td>6.9</td><td>6.9</td><td>38.9</td></tr> <tr><td>3A1-パワーコントロールセンタ</td><td>0.1</td><td>0.1</td><td>0.1</td><td>0.1</td><td>0.1</td></tr> <tr><td>3A2-パワーコントロールセンタ</td><td>0.3</td><td>0.3</td><td>0.3</td><td>0.3</td><td>0.3</td></tr> <tr><td>合計電流(A)</td><td>410.7</td><td>656.8</td><td>361.8</td><td>316.7</td><td>368.7</td></tr> </tbody> </table> <p style="text-align: center;">②負荷パターン</p>	C	250分給電時の蓄電池容量(Ah)	-	L	保守率	0.9	K ₁	容量換算時間(時) (250分)	6.51	K ₂	容量換算時間(時) (249分)	6.49	K ₃	容量換算時間(時) (245分)	6.44	K ₄	容量換算時間(時) (1分)	1.62	I ₁	負荷電流(A) (60秒)	656.8	I ₂	負荷電流(A) (5分)	361.8	I ₃	負荷電流(A) (249分)	316.7	I ₄	負荷電流(A) (250分)	368.7	-	放電終止電圧(V/セル)	1.80	-	蓄電池温度(℃)	10	負荷名稱	0~1秒	1~60秒	1~5分	5~249分	249~250分	3A-補助建屋直流水ポンプ	11.9	11.9	11.9	11.9	11.9	3A-6.8kV メタクラフ	43.6	41.6	1.6	1.6	21.6	3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンA	59.4	167.5	47.5	2.4	2.4	3A-計装用インバータ	145.0	145.0	145.0	145.0	145.0	3C-計装用インバータ	145.0	145.0	145.0	145.0	145.0	3A-ディーゼル発電機制御盤(発電機盤)	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4	3A-ディーゼル発電機制御盤(励磁機盤)	0.1	140.1	0.1	0.1	0.1	3DCA共通電源	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤トレンA	1.9	1.9	6.9	6.9	38.9	3A1-パワーコントロールセンタ	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	3A2-パワーコントロールセンタ	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	合計電流(A)	410.7	656.8	361.8	316.7	368.7			設計方針の相違 ・負荷容量の相違
C	250分給電時の蓄電池容量(Ah)	-																																																																																																																				
L	保守率	0.9																																																																																																																				
K ₁	容量換算時間(時) (250分)	6.51																																																																																																																				
K ₂	容量換算時間(時) (249分)	6.49																																																																																																																				
K ₃	容量換算時間(時) (245分)	6.44																																																																																																																				
K ₄	容量換算時間(時) (1分)	1.62																																																																																																																				
I ₁	負荷電流(A) (60秒)	656.8																																																																																																																				
I ₂	負荷電流(A) (5分)	361.8																																																																																																																				
I ₃	負荷電流(A) (249分)	316.7																																																																																																																				
I ₄	負荷電流(A) (250分)	368.7																																																																																																																				
-	放電終止電圧(V/セル)	1.80																																																																																																																				
-	蓄電池温度(℃)	10																																																																																																																				
負荷名稱	0~1秒	1~60秒	1~5分	5~249分	249~250分																																																																																																																	
3A-補助建屋直流水ポンプ	11.9	11.9	11.9	11.9	11.9																																																																																																																	
3A-6.8kV メタクラフ	43.6	41.6	1.6	1.6	21.6																																																																																																																	
3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンA	59.4	167.5	47.5	2.4	2.4																																																																																																																	
3A-計装用インバータ	145.0	145.0	145.0	145.0	145.0																																																																																																																	
3C-計装用インバータ	145.0	145.0	145.0	145.0	145.0																																																																																																																	
3A-ディーゼル発電機制御盤(発電機盤)	3.4	3.4	3.4	3.4	3.4																																																																																																																	
3A-ディーゼル発電機制御盤(励磁機盤)	0.1	140.1	0.1	0.1	0.1																																																																																																																	
3DCA共通電源	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0																																																																																																																	
3-補助給水ポンプ出口流量調節弁盤トレンA	1.9	1.9	6.9	6.9	38.9																																																																																																																	
3A1-パワーコントロールセンタ	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1																																																																																																																	
3A2-パワーコントロールセンタ	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3																																																																																																																	
合計電流(A)	410.7	656.8	361.8	316.7	368.7																																																																																																																	

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉



第2.3.1-2図 125V蓄電池2B負荷給電ノベーション

負荷名	負荷パターン(Bトレン)
3B-補助建屋直流水分電盤 3B-6 6kVメタクラ 3-タービン動補助給水ポンプ起動盤トレンB 3D-計装用インバータ 3D-計装用インバータ 3B-ディーゼル発電機制御盤(発電機盤) 3DCB共通電源 3-補助給水ポンップ出口流量調節弁盤トレンB 3B1-パワーコントロールセンタ 3B2-パワーコントロールセンタ 3B-AM設備直流水分離盤	<p>負荷量 (A)</p> <p>約25分 (SBO発生から代替非常用発電機による所内電源母線受電までの時間)</p>

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																																																
<p>(2) 125V 蓄電池2B の容量計算結果 必要容量C1～C3 は以下のとおり算出される。 なお、C4 は参考として示す。</p> <p>C1 = 1/0.8 (0.58 × 1,345.9) = 976(Ah) C2 = 1/0.8 [1.85 × 1,345.9 + 1.83 × (631.5 - 1,345.9)] = 1,479(Ah) C3 = 1/0.8 [9.55 × 1,345.9 + 9.54 × (631.5 - 1,345.9) + 8.81 × (204.5 - 631.5)] = 2,846(Ah) C4 = 1/0.8 [23.89 × 1,345.9 + 23.87 × (631.5 - 1,345.9) + 22.89 × (204.5 - 631.5) + 14.39 × (133.3 - 204.5)] = 5,378(Ah)</p> <p>*小数点第一位繰上げ</p> <p>上記計算より、125V 蓄電池2B の蓄電池容量は6,000Ahで問題ない。</p>	<p style="text-align: center;"><内容比較のため再掲(3-1)></p> <p>2.3.3 蓄電池（非常用）（トレンB）</p> <p>蓄電池（非常用）から必要な負荷（タービン動補助給水ポンプの起動回路、ディーゼル発電機の起動回路、計装用インバータ等）への給電時間は、一定の時間（交流電源喪失から代替非常用発電機による給電開始までの時間（約25分））に対して、十分余裕がある。</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td style="width: 10%;">C</td> <td style="width: 30%;">230分給電時の蓄電池容量 (Ah)</td> <td style="width: 10%;">-</td> <td style="width: 10%;">C = $\frac{1}{L} \{K_1 \cdot I_1 + K_2 (I_2 - I_1) + K_3 (I_3 - I_2) + K_4 (I_4 - I_3)\}$</td> </tr> <tr> <td>L</td> <td>保守率</td> <td>0.9</td> <td>= $\frac{1}{0.9} \left\{ 6.18 \times 673.8 + 6.16 \times (376.3 - 673.8) \right. \right.$</td> </tr> <tr> <td>K₁</td> <td>容量換算時間 (時) (230分)</td> <td>6.18</td> <td>$\left. \left. + 6.09 \times (331.2 - 376.3) + 1.62 \times (385.7 - 331.2) \right\}$</td> </tr> <tr> <td>K₂</td> <td>容量換算時間 (時) (229分)</td> <td>6.16</td> <td>= 2,384Ah</td> </tr> <tr> <td>K₃</td> <td>容量換算時間 (時) (225分)</td> <td>6.09</td> <td>< 2,400Ah (蓄電池容量)</td> </tr> <tr> <td>K₄</td> <td>容量換算時間 (時) (1分)</td> <td>1.62</td> <td></td> </tr> <tr> <td>I₁</td> <td>負荷電流 (A) (60秒)</td> <td>673.8</td> <td></td> </tr> <tr> <td>I₂</td> <td>負荷電流 (A) (5分)</td> <td>376.3</td> <td></td> </tr> <tr> <td>I₃</td> <td>負荷電流 (A) (229分)</td> <td>331.2</td> <td></td> </tr> <tr> <td>I₄</td> <td>負荷電流 (A) (230分)</td> <td>385.7</td> <td></td> </tr> <tr> <td>-</td> <td>放電終止電圧 (V/セル)</td> <td>1.80</td> <td></td> </tr> <tr> <td>-</td> <td>蓄電池温度 (℃)</td> <td>10</td> <td></td> </tr> </table> <p style="text-align: center;">① 230分給電時の蓄電池容量</p> <p style="text-align: center;">② 負荷パターン</p>	C	230分給電時の蓄電池容量 (Ah)	-	C = $\frac{1}{L} \{K_1 \cdot I_1 + K_2 (I_2 - I_1) + K_3 (I_3 - I_2) + K_4 (I_4 - I_3)\}$	L	保守率	0.9	= $\frac{1}{0.9} \left\{ 6.18 \times 673.8 + 6.16 \times (376.3 - 673.8) \right. \right.$	K ₁	容量換算時間 (時) (230分)	6.18	$\left. \left. + 6.09 \times (331.2 - 376.3) + 1.62 \times (385.7 - 331.2) \right\}$	K ₂	容量換算時間 (時) (229分)	6.16	= 2,384Ah	K ₃	容量換算時間 (時) (225分)	6.09	< 2,400Ah (蓄電池容量)	K ₄	容量換算時間 (時) (1分)	1.62		I ₁	負荷電流 (A) (60秒)	673.8		I ₂	負荷電流 (A) (5分)	376.3		I ₃	負荷電流 (A) (229分)	331.2		I ₄	負荷電流 (A) (230分)	385.7		-	放電終止電圧 (V/セル)	1.80		-	蓄電池温度 (℃)	10			<p>設計方針の相違 • 負荷容量の相違</p>
C	230分給電時の蓄電池容量 (Ah)	-	C = $\frac{1}{L} \{K_1 \cdot I_1 + K_2 (I_2 - I_1) + K_3 (I_3 - I_2) + K_4 (I_4 - I_3)\}$																																																
L	保守率	0.9	= $\frac{1}{0.9} \left\{ 6.18 \times 673.8 + 6.16 \times (376.3 - 673.8) \right. \right.$																																																
K ₁	容量換算時間 (時) (230分)	6.18	$\left. \left. + 6.09 \times (331.2 - 376.3) + 1.62 \times (385.7 - 331.2) \right\}$																																																
K ₂	容量換算時間 (時) (229分)	6.16	= 2,384Ah																																																
K ₃	容量換算時間 (時) (225分)	6.09	< 2,400Ah (蓄電池容量)																																																
K ₄	容量換算時間 (時) (1分)	1.62																																																	
I ₁	負荷電流 (A) (60秒)	673.8																																																	
I ₂	負荷電流 (A) (5分)	376.3																																																	
I ₃	負荷電流 (A) (229分)	331.2																																																	
I ₄	負荷電流 (A) (230分)	385.7																																																	
-	放電終止電圧 (V/セル)	1.80																																																	
-	蓄電池温度 (℃)	10																																																	

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

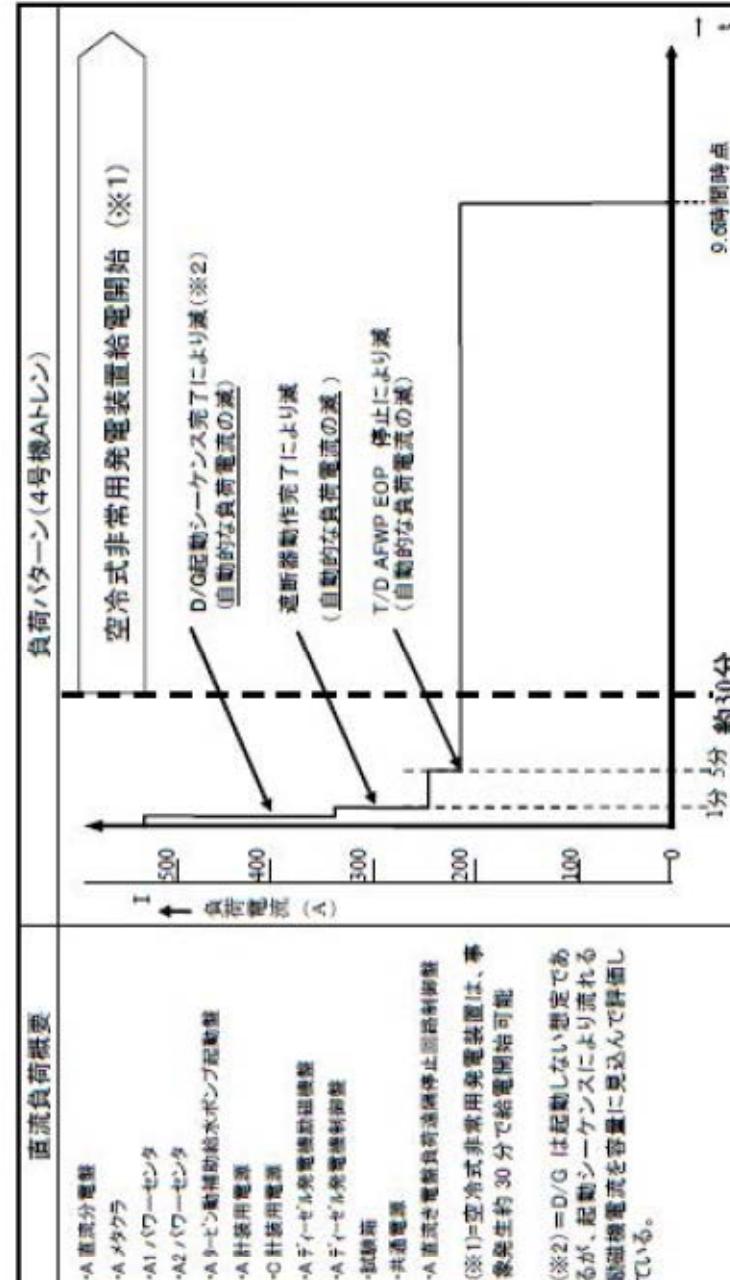
第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由																																																																																					
		<p>2.3.5 安全防護系蓄電池（大飯 4 号炉）（トレン A）</p> <p>安全防護系蓄電池から必要な負荷（タービン動補助給水ポンプの起動回路、D/G の起動回路、計装パラメータ等）への給電時間は、一定の時間（交流電源喪失から空冷式非常用発電装置による給電開始までの時間（約 30 分））に対して、十分余裕がある。なお、全交流動力電源喪失時に空調が停止するが、蓄電池室には蓄電池以外に熱源がなく、わずかな温度上昇であることから蓄電池容量に悪影響はない。</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 5px;"> $C_{\text{cell, 9.6}} = 9.6 \text{ 時間給電時蓄電池容量}$ $L = \text{保守率} (=0.9)$ $K_1 : \text{容量換算時間 (時)} 580 \text{ 分} (=9.90)$ $K_2 : \text{容量換算時間 (時)} 579 \text{ 分} (=9.89)$ $K_3 : \text{容量換算時間 (時)} 575 \text{ 分} (=9.85)$ $I_1 : \text{各時間軸の負荷電流 (A)} (10 \text{ 秒}) (=59)$ $I_2 : \text{各時間軸の負荷電流 (A)} (5 \text{ 分}) (=243)$ $I_3 : \text{各時間軸の負荷電流 (A)} (580 \text{ 分}) (=213)$ </div> $C_{\text{cell, 9.6}} = \frac{1}{L} \{ K_1 \times I_1 + K_2 \times (I_2 - I_1) + K_3 \times (I_3 - I_2) \}$ $C_{\text{cell, 9.6}} = \frac{1}{0.9} \left\{ 9.90 \times 59 + 9.89 \times (243 - 59) + 9.85 \times (213 - 243) \right\} = 2,348 \text{ A} \cdot \text{h}$ <p style="text-align: right;">$< 2,400 \text{ A} \cdot \text{h}$ (蓄電池容量)</p> <p>① 9.6 時間給電時蓄電池容量算出</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>負荷名称</th> <th>0~10秒</th> <th>10~60秒</th> <th>1~5分</th> <th>5分~580分</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>4A直流水電源</td><td>27.40</td><td>17.40</td><td>17.40</td><td>17.40</td></tr> <tr><td>4-4A1パワーセンタ</td><td>26.43</td><td>22.43</td><td>2.43</td><td>2.43</td></tr> <tr><td>3-4A1パワーセンタ</td><td>13.90</td><td>13.90</td><td>1.40</td><td>1.40</td></tr> <tr><td>3-4A2パワーセンタ</td><td>13.76</td><td>13.76</td><td>1.26</td><td>1.26</td></tr> <tr><td>4Aタービン動補助給水ポンプ起動盤</td><td>92.60</td><td>92.60</td><td>30.60</td><td>1.00</td></tr> <tr><td>4A計装用電源</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td></tr> <tr><td>4C計装用電源</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td></tr> <tr><td>4Aディーゼル発電機励磁機盤</td><td>175.10</td><td>0.10</td><td>0.10</td><td>0.10</td></tr> <tr><td>4Aディーゼル発電機制御盤</td><td>2.20</td><td>2.20</td><td>2.20</td><td>2.20</td></tr> <tr><td>試験箱</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>4A直流水電源負荷遮断停止回路制御電源</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>予備</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>予備</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>予備</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>共通電源</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>合計(A)</td><td>538.2</td><td>349.2</td><td>242.2</td><td>212.6</td></tr> </tbody> </table> <p>② 負荷パターン</p>	負荷名称	0~10秒	10~60秒	1~5分	5分~580分	4A直流水電源	27.40	17.40	17.40	17.40	4-4A1パワーセンタ	26.43	22.43	2.43	2.43	3-4A1パワーセンタ	13.90	13.90	1.40	1.40	3-4A2パワーセンタ	13.76	13.76	1.26	1.26	4Aタービン動補助給水ポンプ起動盤	92.60	92.60	30.60	1.00	4A計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40	4C計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40	4Aディーゼル発電機励磁機盤	175.10	0.10	0.10	0.10	4Aディーゼル発電機制御盤	2.20	2.20	2.20	2.20	試験箱	0.00	0.00	0.00	0.00	4A直流水電源負荷遮断停止回路制御電源	0.00	0.00	0.00	0.00	予備	0.00	0.00	0.00	0.00	予備	0.00	0.00	0.00	0.00	予備	0.00	0.00	0.00	0.00	共通電源	0.00	0.00	0.00	0.00	合計(A)	538.2	349.2	242.2	212.6	
負荷名称	0~10秒	10~60秒	1~5分	5分~580分																																																																																				
4A直流水電源	27.40	17.40	17.40	17.40																																																																																				
4-4A1パワーセンタ	26.43	22.43	2.43	2.43																																																																																				
3-4A1パワーセンタ	13.90	13.90	1.40	1.40																																																																																				
3-4A2パワーセンタ	13.76	13.76	1.26	1.26																																																																																				
4Aタービン動補助給水ポンプ起動盤	92.60	92.60	30.60	1.00																																																																																				
4A計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40																																																																																				
4C計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40																																																																																				
4Aディーゼル発電機励磁機盤	175.10	0.10	0.10	0.10																																																																																				
4Aディーゼル発電機制御盤	2.20	2.20	2.20	2.20																																																																																				
試験箱	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
4A直流水電源負荷遮断停止回路制御電源	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
予備	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
予備	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
予備	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
共通電源	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
合計(A)	538.2	349.2	242.2	212.6																																																																																				

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
		<p>2.3.6 蓄電池の給電時間評価（大飯4号炉）（トレンA）</p> <p>蓄電池の負荷パターンは以下のとおりである。</p> <p>蓄電池の容量は、空冷式非常用発電装置の給電開始までの時間（約30分）に対し、十分な給電時間を有している。</p>  <p>負荷/パターン(4号機Aトレン)</p> <p>空冷式非常用発電装置給電開始 (※1)</p> <p>D/G起動シーケンス完了により減 (※2)</p> <p>遮断器動作完了により減 (自動的な負荷電流の減)</p> <p>T/D AFWP EOP 停止により減 (自動的な負荷電流の減)</p> <p>1分55分 約350分</p> <p>負荷電流(A)</p> <p>500 400 300 200 100 0</p> <p>9.6時間時点 (580分)</p> <p>1分55分 約350分</p> <p>※1=空冷式非常用発電装置は、事象発生約30分で給電開始可能 ※2=D/Gは起動しない状態であるが、起動シーケンスにより流れる放電電流を容量に見込んで評価している。</p>	

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

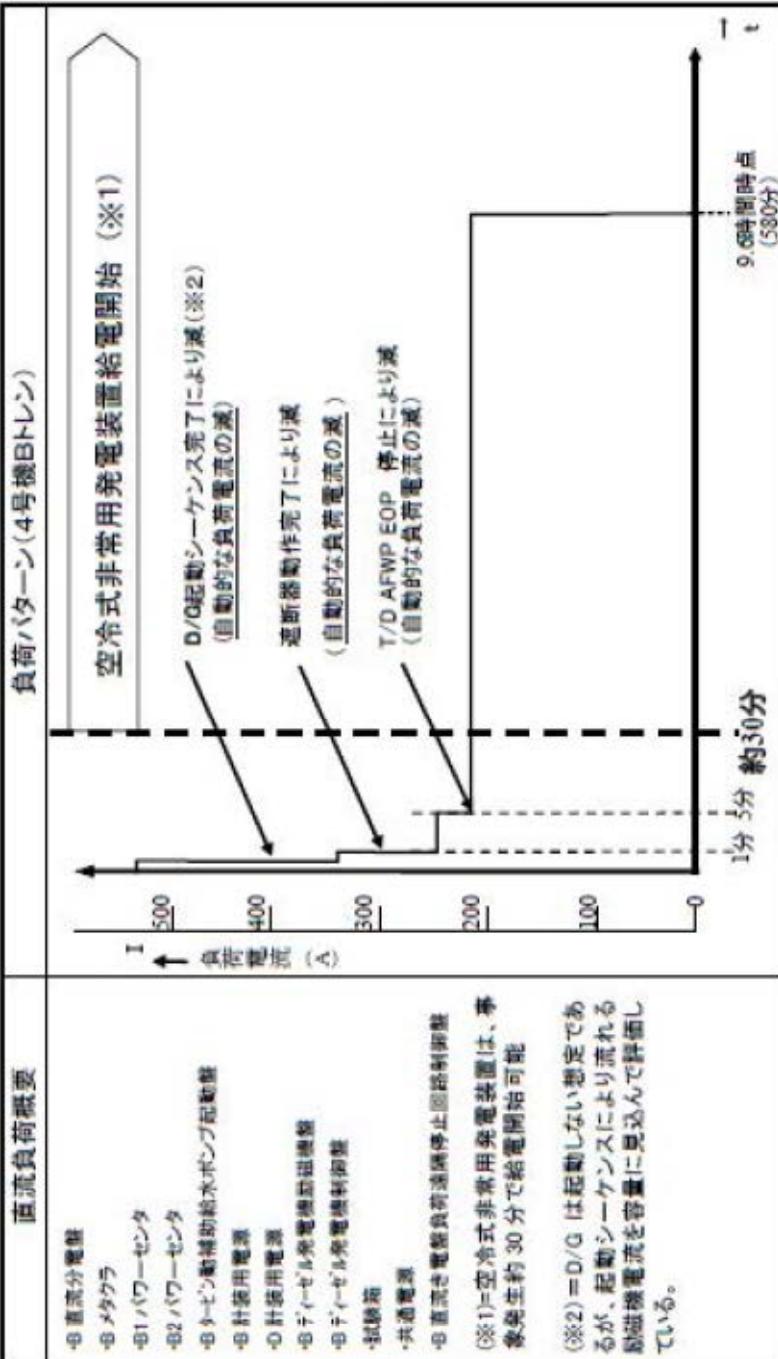
第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由																																																																																					
		<p>2.3.7 安全防護系蓄電池（大飯 4 号炉）（トレンB） 安全防護系蓄電池から必要な負荷（タービン動補助給水ポンプの起動回路、D/G の起動回路、計装パラメータ等）への給電時間は、一定の時間（交流電源喪失から空冷式非常用発電装置による給電開始までの時間（約 30 分））に対して、十分余裕がある。なお、全交流動力電源喪失時に空調が停止するが、蓄電池室には蓄電池以外に熱源がなく、わずかな温度上昇であることから蓄電池容量に悪影響はない。</p> <p><i>C_{9.6hour}</i>: 9.6 時間給電時蓄電池容量 <i>L</i> : 保守率 (=0.9) <i>K₁</i> : 容量換算時間（時）580 分 (=0.89) <i>K₂</i> : 容量換算時間（時）579 分 (=0.89) <i>K₃</i> : 容量換算時間（時）575 分 (=0.85) <i>I₁</i> : 各時間軸の負荷電流（A）(10 秒) (=542) <i>I₂</i> : 各時間軸の負荷電流（A）(5 分) (=246) <i>I₃</i> : 各時間軸の負荷電流（A）(580 分) (=216)</p> $C_{9.6hour} = \frac{1}{L} \{ K_1 \times I_1 + K_2 \times (I_2 - I_1) + K_3 \times (I_3 - I_2) \}$ $C_{9.6hour} = \frac{1}{0.9} \left\{ 0.89 \times 542 + 0.89 \times (246 - 542) + 0.85 \times (216 - 246) \right\} = 2,381A \cdot h$ <p>< 2,400A · h (蓄電池容量)</p> <p>① 9.6 時間給電時蓄電池容量算出</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>負荷名称</th> <th>0~10秒</th> <th>10~60秒</th> <th>1~5分</th> <th>5分~580分</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>4B直流水電源</td><td>30.70</td><td>20.70</td><td>20.70</td><td>20.70</td></tr> <tr><td>4-4Bメタクラ</td><td>26.43</td><td>22.43</td><td>2.43</td><td>2.43</td></tr> <tr><td>3-4B1バワーセンタ</td><td>13.90</td><td>13.90</td><td>1.40</td><td>1.40</td></tr> <tr><td>3-4B2バワーセンタ</td><td>13.76</td><td>13.76</td><td>1.26</td><td>1.26</td></tr> <tr><td>4Bタービン動補助給水ポンプ起動盤</td><td>92.60</td><td>92.60</td><td>30.60</td><td>1.00</td></tr> <tr><td>4B計装用電源</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td></tr> <tr><td>4D計装用電源</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td><td>93.40</td></tr> <tr><td>4Bディーゼル発電機動磁吸盤</td><td>175.10</td><td>0.10</td><td>0.10</td><td>0.10</td></tr> <tr><td>4Bディーゼル発電機制御盤</td><td>2.20</td><td>2.20</td><td>2.20</td><td>2.20</td></tr> <tr><td>試験箱</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>4B直流水電盤負荷遮断停止回路制御電源</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>予備</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>予備</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>予備</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>共通電源</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td><td>0.00</td></tr> <tr><td>合計(A)</td><td>541.5</td><td>352.5</td><td>245.5</td><td>215.9</td></tr> </tbody> </table> <p>② 負荷パターン</p>	負荷名称	0~10秒	10~60秒	1~5分	5分~580分	4B直流水電源	30.70	20.70	20.70	20.70	4-4Bメタクラ	26.43	22.43	2.43	2.43	3-4B1バワーセンタ	13.90	13.90	1.40	1.40	3-4B2バワーセンタ	13.76	13.76	1.26	1.26	4Bタービン動補助給水ポンプ起動盤	92.60	92.60	30.60	1.00	4B計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40	4D計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40	4Bディーゼル発電機動磁吸盤	175.10	0.10	0.10	0.10	4Bディーゼル発電機制御盤	2.20	2.20	2.20	2.20	試験箱	0.00	0.00	0.00	0.00	4B直流水電盤負荷遮断停止回路制御電源	0.00	0.00	0.00	0.00	予備	0.00	0.00	0.00	0.00	予備	0.00	0.00	0.00	0.00	予備	0.00	0.00	0.00	0.00	共通電源	0.00	0.00	0.00	0.00	合計(A)	541.5	352.5	245.5	215.9	
負荷名称	0~10秒	10~60秒	1~5分	5分~580分																																																																																				
4B直流水電源	30.70	20.70	20.70	20.70																																																																																				
4-4Bメタクラ	26.43	22.43	2.43	2.43																																																																																				
3-4B1バワーセンタ	13.90	13.90	1.40	1.40																																																																																				
3-4B2バワーセンタ	13.76	13.76	1.26	1.26																																																																																				
4Bタービン動補助給水ポンプ起動盤	92.60	92.60	30.60	1.00																																																																																				
4B計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40																																																																																				
4D計装用電源	93.40	93.40	93.40	93.40																																																																																				
4Bディーゼル発電機動磁吸盤	175.10	0.10	0.10	0.10																																																																																				
4Bディーゼル発電機制御盤	2.20	2.20	2.20	2.20																																																																																				
試験箱	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
4B直流水電盤負荷遮断停止回路制御電源	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
予備	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
予備	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
予備	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
共通電源	0.00	0.00	0.00	0.00																																																																																				
合計(A)	541.5	352.5	245.5	215.9																																																																																				

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
		<p>2.3.8 蓄電池の給電時間評価（大飯4号炉）（トレンB） 蓄電池の負荷パターンは以下のとおりである。 蓄電池の容量は、空冷式非常用発電装置の給電開始までの時間（約30分）に対し、十分な給電時間を有している。</p>  <p>直流負荷概要</p> <ul style="list-style-type: none"> - 直流分電盤 - メタクラ - ④1ハワーセンタ - ④2ハワーセンタ - ハビヒューリット助給水ポンプ駆動盤 - 針塗用電源 - 針塗用電源 - ティーザー専用機械装置用電源 - ティーザー専用機械装置用電源 - 電動機箱 - 共通電源 - 直流モータ駆動装置負荷遮断停止回路制御盤 <p>(※1)=空冷式非常用発電装置は、導体発生約30分で給電開始可能 (※2)=D/Qは起動しない想定であるが、起動シーケンスにより流れれる励磁機電流を容量に見込んで評価している。</p>	

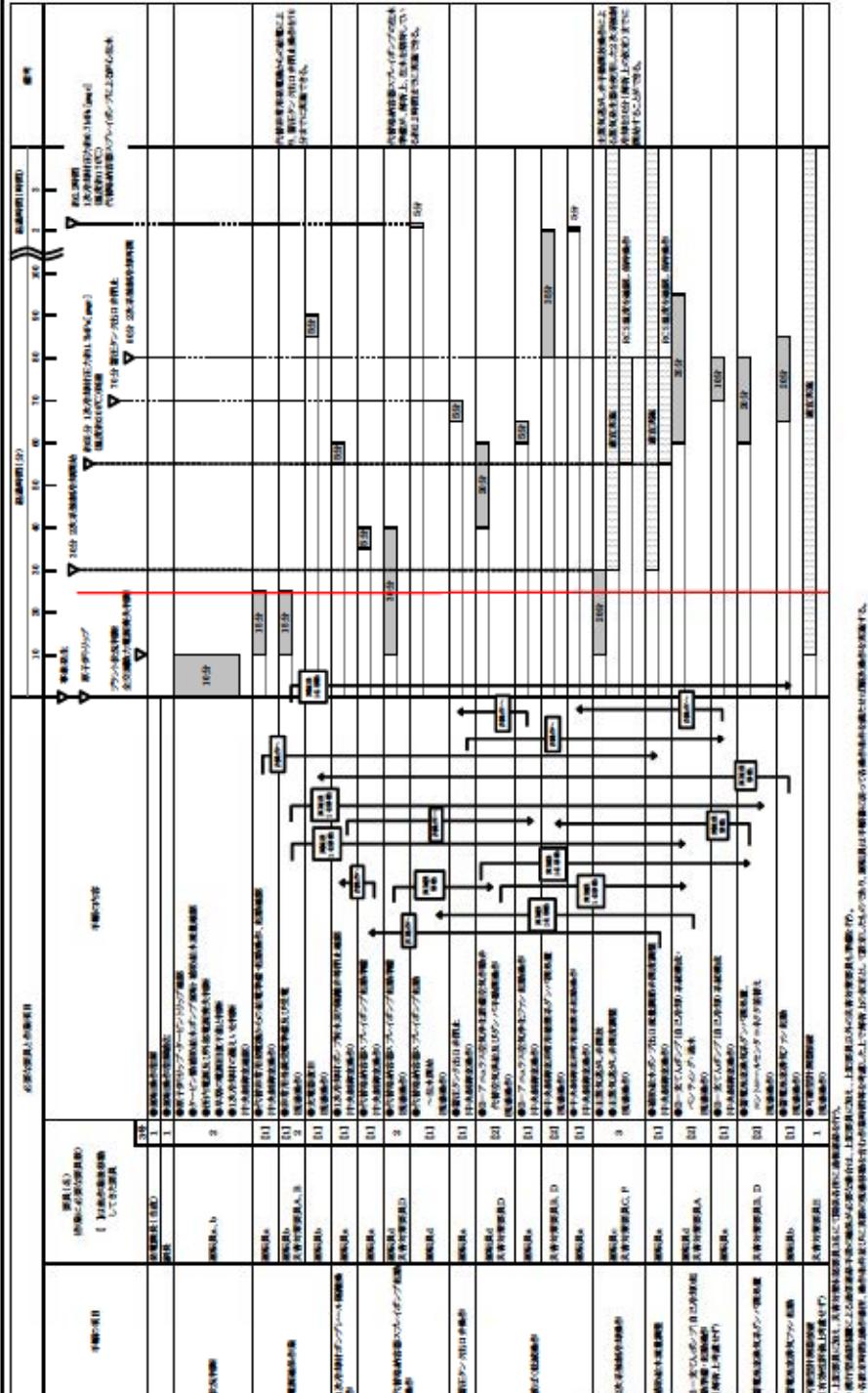
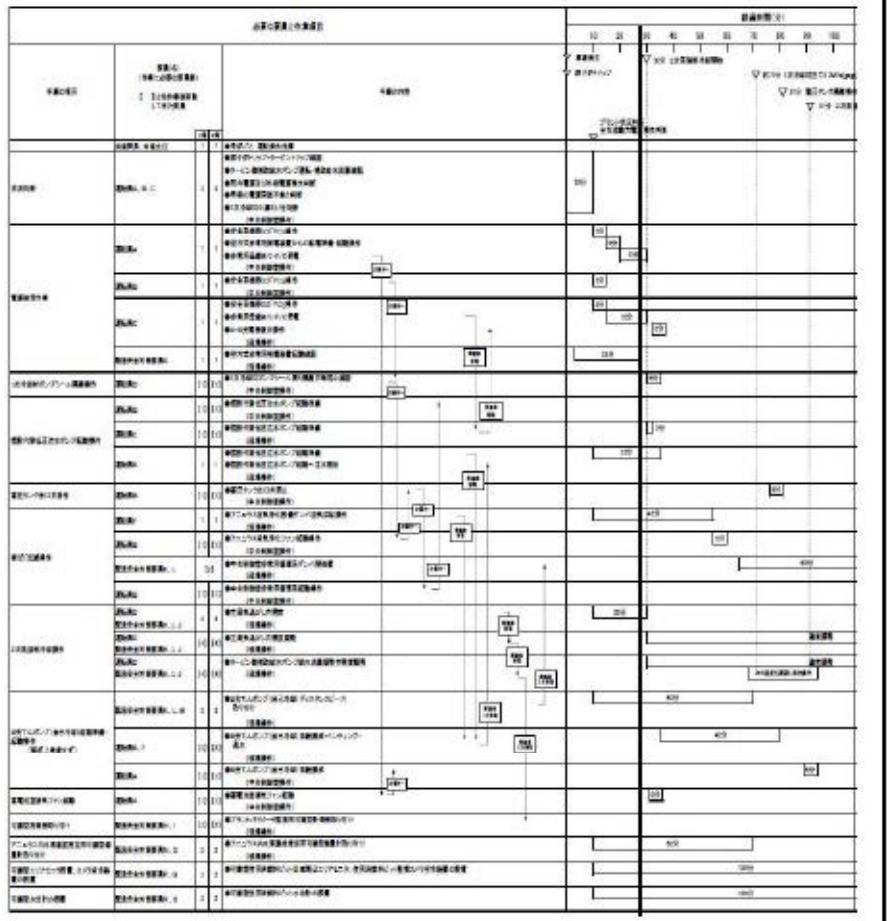
第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																			
<p>2.3.1.4 125V蓄電池2Hの容量</p> <p>(1)125V蓄電池2Hの負荷内訳</p> <p>125V蓄電池2Hは、以下の第2.3.1-3表に示す負荷に電力を供給する。 また、125V蓄電池2Hによる負荷給電パターンを第2.3.1-3図に示す。</p> <p>第2.3.1-3表 125V蓄電池2H負荷一覧表</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>負荷名称</th><th>1分</th><th>1時間</th><th>8時間</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>遮断器操作回路^{*1}</td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機初期励磁^{*1}</td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>その他の負荷^{*2}</td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>合計(A)</td><td>225.0</td><td>5.0</td><td>5.0</td></tr> </tbody> </table> <p>*1：高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機初期励磁は非常用高压母線の遮断器操作回路と重なって操作されること無く、各動作時間の合計は1分未満である。電流値の大きい高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機初期励磁に1分間電源供給するものとして保守的に蓄電池容量を計算する。</p> <p>*2：計測制御設備等の小容量負荷を集約。</p> <p>第2.3.1-3図 125V蓄電池2H負荷給電パターン</p>	負荷名称	1分	1時間	8時間	遮断器操作回路 ^{*1}				高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機初期励磁 ^{*1}				その他の負荷 ^{*2}				合計(A)	225.0	5.0	5.0		
負荷名称	1分	1時間	8時間																			
遮断器操作回路 ^{*1}																						
高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機初期励磁 ^{*1}																						
その他の負荷 ^{*2}																						
合計(A)	225.0	5.0	5.0																			
<p>(2) 125V蓄電池2Hの容量計算結果</p> <p>$C_1 = 1/0.8 (1.13 \times 225) = 318(\text{Ah})$</p> <p>$C_2 = 1/0.8 [9.5 \times 225 + 9.5 \times (5 - 225)] = 60(\text{Ah})$</p> <p>*小数点第一位繰上げ 上記計算より、125V蓄電池2Hの蓄電池容量は400Ahで問題ない。</p>			<p>設備構成の相違 ・女川は3系統、泊は2系統である。</p>																			

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

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

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
	<p>(参考) 全交流動力電源喪失の作業と所要時間 (外部電源喪失+非常用所内交流電源喪失+原子炉補機冷却機能喪失+RCPシールLOCA)</p>  <p>重大事故等対策の有効性評価の第2.2.5図を参照した。</p>	<p>(参考) 全交流動力電源喪失の作業と所要時間 (外部電源喪失+非常用所内交流電源喪失+原子炉補機冷却機能喪失+RCP シール LOCA)</p>  <p>重大事故等対策の有効性評価の第2.2.5図を参照した。</p>	<p>記載方針の相違 ・泊では全交流動力電源喪失時のタイムチャートを記載。</p>

泊発電所 3号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
			<p>記載方針の相違 • 泊では全交流動力電源喪失時のタイムチャートを記載。</p>

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
	<p style="text-align: center;"><女川の記載箇所で比較(4)></p> <p>2.5 計測制御用電源設備の構成</p> <p>計測制御用電源設備は、第10.1.4図に示すように非常用として計装用交流母線8母線、また、常用として計装用交流母線8母線及び計装用後備母線5母線で構成し、母線電圧は100Vである。</p> <p>非常用の計測制御用電源設備は、非常用低圧母線と非常用直流母線に接続する無停電電源装置等で構成する。</p> <p>原子炉保護設備等の重要度の特に高い安全機能を有する設備に関する負荷は、非常用の計装用交流母線に接続する。多重チャンネル構成の原子炉保護設備への給電は、チャンネル毎に分離し、独立性を確保する。</p> <p>なお、非常用の計装用交流母線4母線は、計装用後備変圧器からも受電できる設計とする。</p>	<p>2.5 計測制御用電源設備の構成</p> <p>計測制御用電源設備は、非常用として計装用母線8母線、また、常用として計装用母線10母線（内2母線は、3号炉及び4号炉共用）及び計装用後備母線5母線で構成し、母線電圧は115V及び100Vである。</p> <p>非常用の計測制御用電源設備は、非常用低圧母線と非常用直流母線に接続する計装用電源（無停電電源装置）で構成する。</p> <p>原子炉保護設備等の重要度の特に高い安全機能を有する設備に関する負荷は、非常用の計装用母線に接続する。多重チャンネル構成の原子炉保護設備への給電は、チャンネル毎に分離し、独立性を持たせる。</p> <p>なお、非常用の計装用母線4母線は、後備計装用電源（変圧器）からも受電できる。</p>	<p>記載箇所の相違 ・女川は別添6に記載。</p>

泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
	<p>2.6 蓄電池（非常用）の保守について 蓄電池（非常用）は、以下の点検を実施し、健全性を確認している。</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 10px;"> <p>■巡回点検 <input type="radio"/>蓄電池点検 期間：1回／日 内容：外観の異常有無、異音、異臭、液位、液漏れ有無等の確認 蓄電池電圧指示値確認</p> <p>■日常点検 <input type="radio"/>蓄電池点検 期間：1回／月 内容：外観点検（液位、液漏れ、損傷有無等確認） 電圧及び比重測定（電圧、電解液比重、温度を測定し異常の有無を確認） <input type="radio"/>均等充電 期間：1回／運転サイクル（プラント運転時に実施） 内容：均等充電（均等充電を実施する） 電圧及び比重測定（電圧、電解液比重、温度を測定し異常の有無を確認）</p> <p>■定期点検 <input type="radio"/>蓄電池点検 期間：1回／定検 内容：外観点検（液位、液漏れ、損傷有無等確認） 電圧及び比重測定（電圧、電解液比重、温度を測定し異常の有無を確認） <input type="radio"/>均等充電 期間：1回／定検（プラント停止時に実施） 内容：均等充電（均等充電を実施する） 電圧及び比重測定（電圧、電解液比重、温度を測定し異常の有無を確認） <input type="radio"/>容量試験 期間：1回／定検 内容：容量試験（電圧及び比重測定結果から判定基準に対して裕度の少ない数セルを選定し、規定容量があることを確認）</p> <p>■定期事業者検査 <input type="radio"/>機能・性能検査 期間：1回／定検 項目：電圧、比重、温度、液位</p> <p>■蓄電池交換 <input type="radio"/>蓄電池交換 期間：1回／17年 内容：交換を行う</p> </div>	<p>2.6 蓄電池の保守について 蓄電池は、以下の点検を実施し、健全性を確認している。また、社内ルールにて蓄電池の取替周期を定めており、充電電流の増加等劣化状態を把握したうえで蓄電池容量が必要容量を下回る前に更新することとしている。</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 10px;"> <p>日常点検（1回／1日） ・外観目視、沈殿物の状態、異音、異臭、過熱、変色、防爆栓等確認 ・電圧計指示値確認</p> <p>定期点検（1回／6ヶ月） ① 目視点検：容器、電極、電解液等の変形、亀裂、液漏れ、変色の確認 ② 蓄電池測定・補水：液位、液温、比重測定、電圧測定、液位調整 ③ 均等充電</p> <p>定期事業者検査（1回／1定検） 液位、液温、比重測定、電圧測定</p> <p>定期取替（1回／15年目途） 使用10年経過を目途に充電電流測定を実施し、充電電流が0.02CA[*]を超える恐れがある場合又は越えた場合に取替える。 ※CA：測定した充電電流（A）／10時間半容量（A・h）</p> </div>	<p>記載方針の相違 ・泊では蓄電池（非常用）の保守内容について記載している。</p>

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																
<p>2.3.1.5 まとめ 蓄電池（非常用）の定格容量及び保守率を考慮した必要容量の算出結果を第2.3.1-4表に示す。</p> <p>本結果より、全交流動力電源喪失に備えて、蓄電池（非常用）が、発電用原子炉の安全停止、停止後の冷却及び原子炉格納容器の健全性の確保のために必要とする電気容量を一定時間（8時間）以上確保でき、設置許可基準規則第14条の要求事項を満足する。</p> <p>第2.3.1-4表 蓄電池（非常用）の容量判定</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>定格容量</th> <th>各時間までの保守率を考慮した必要容量</th> <th>保守率を考慮した必要容量</th> <th>判定 (保守率を考慮した必要容量<定格容量)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>125V 蓄電池 2A</td> <td>1分間→1, 439Ah 1時間→1, 658Ah 9.5時間→3, 827Ah (24時間→7, 855Ah)</td> <td>3, 827Ah (7, 855Ah)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>125V 蓄電池 2B</td> <td>1分間→ 976Ah 1時間→1, 479Ah 9.5時間→2, 846Ah (24時間→5, 378Ah)</td> <td>2, 846Ah (5, 378Ah)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>125V 蓄電池 2H</td> <td>1分間→ 318Ah 8時間→ 60Ah</td> <td>318Ah</td> <td>○</td> </tr> </tbody> </table>	定格容量	各時間までの保守率を考慮した必要容量	保守率を考慮した必要容量	判定 (保守率を考慮した必要容量<定格容量)	125V 蓄電池 2A	1分間→1, 439Ah 1時間→1, 658Ah 9.5時間→3, 827Ah (24時間→7, 855Ah)	3, 827Ah (7, 855Ah)	○	125V 蓄電池 2B	1分間→ 976Ah 1時間→1, 479Ah 9.5時間→2, 846Ah (24時間→5, 378Ah)	2, 846Ah (5, 378Ah)	○	125V 蓄電池 2H	1分間→ 318Ah 8時間→ 60Ah	318Ah	○			記載方針の相違 <ul style="list-style-type: none"> ・女川では要求事項への適合性のまとめを記載している。
定格容量	各時間までの保守率を考慮した必要容量	保守率を考慮した必要容量	判定 (保守率を考慮した必要容量<定格容量)																
125V 蓄電池 2A	1分間→1, 439Ah 1時間→1, 658Ah 9.5時間→3, 827Ah (24時間→7, 855Ah)	3, 827Ah (7, 855Ah)	○																
125V 蓄電池 2B	1分間→ 976Ah 1時間→1, 479Ah 9.5時間→2, 846Ah (24時間→5, 378Ah)	2, 846Ah (5, 378Ah)	○																
125V 蓄電池 2H	1分間→ 318Ah 8時間→ 60Ah	318Ah	○																

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由
<p>3. 別添</p> <p>別添1 蓄電池の容量算出方法</p> <p>1. 計算条件</p> <p>(1) 蓄電池容量算定法は下記規格による。 電池工業会規格「据置蓄電池の容量算出法」(SBAS 0601-2014)</p> <p>(2) 蓄電池温度は+10°Cとする。</p> <p>(3) 放電終止電圧は下記のとおりとする。(別添3) 125V 蓄電池 2A, 2B, 2H : 1.75V/セル</p> <p>(4) 保守率は0.8とする。</p> <p>(5) 容量算出の一般式</p> $C_s = \frac{1}{L} [K_1 I_1 + K_2 (I_2 - I_1) + K_3 (I_3 - I_2) + \dots + K_n (I_n - I_{n-1})]$ <p>ここで、 C_s: +10°Cにおける定格放電率換算容量 (Ah) L: 保守率 K_i: 容量換算時間 放電時間、放電終止電圧、蓄電池温度により定まる容量に換算するための係数 I_i: 放電電流 (A) サフィックス $i=1, 2, 3, \dots, n$: 放電電流の変化順に付番 C_s ($i=1, 2, 3, \dots, n$) で最大となる値が保守率を考慮した必要容量である。</p> <p>2. 計算例 (直流125V 蓄電池 2A)</p> <p>125V 蓄電池 2A の場合、1分間 (第1図参照)、1時間 (第2図参照)、9.5時間 (第3図参照) 及び24時間 (第4図参照) 給電での蓄電池容量のうち、最大となる $C_4=7,855\text{Ah}$ が保守率を考慮した必要容量となる。</p> <p>1分間給電 $C_{1min} = \frac{1}{0.9} (1.62 \times 656.8) = 1183\text{Ah}$</p> <p>5分間給電 $C_{5min} = \frac{1}{0.9} [0.77 \times 656.8 + 1.74 \times (361.8 - 656.8)] = 722\text{Ah}$</p> <p>250分間給電 (※) $C_{250min} = \frac{1}{0.9} [0.51 \times 656.8 + 6.42 \times (361.8 - 656.8) + 6.44 \times (316.7 - 361.8) + 1.62 \times (266.7 - 316.7)] = 2395\text{Ah}$</p> <p>給電開始から1分後までの蓄電池必要容量 $C_{1min}=1,183\text{Ah}$</p> <p>1分間給電 $C_{1min} = \frac{1}{0.9} (1.62 \times 656.8) = 1183\text{Ah}$</p> <p>1時間給電 $L=0.9 \quad I=656.8 \quad T=1 \quad K=1.62$ $C_{1hr} = \frac{1}{L} K I = \frac{1}{0.9} (1.62 \times 656.8) = 1183\text{Ah}$</p> <p>9.5時間給電 $C_{9.5hr} = \frac{1}{0.9} [9.55 \times 1,984.7 + 9.54 \times (702.7 - 1,984.7) + 8.81 \times (287.0 - 702.7)] = 3,827\text{Ah}$</p> <p>24時間給電 $C_{24hr} = \frac{1}{0.9} [23.89 \times 1,984.7 + 23.87 \times (702.7 - 1,984.7) + 22.89 \times (287.0 - 702.7) \times 14.39 \times (216.5 - 287.0)] = 7,855\text{Ah}$</p> <p>給電開始から1分後までの蓄電池容量 $C_1=1,439\text{Ah}$ である。</p> <p>第1図 給電開始から1分後までの負荷曲線 $L=0.8 \quad I=1,984.7 \quad T=1 \quad K=0.58$ $C_1 = \frac{1}{L} K I = \frac{1}{0.8} \times 0.58 \times 1,984.7 = 1,439\text{Ah}$</p> <p>参考1 蓄電池の容量計算例 (蓄電池 (非常用) (トレンA))</p> <p>蓄電池容量の算出にあたっては、「据置蓄電池の容量算出法」(SBAS 0601-2001)に基づく。蓄電池 (非常用) (トレンA)の場合、1分間、5分間、250分 (4.2時間) 給電での必要容量の内、最大となる $C_{250min}=2,395\text{Ah}$ が必要容量となる。</p> <p>参考1 蓄電池の容量計算例 (大飯3号炉A蓄電池)</p> <p>蓄電池容量の算出にあたっては、「据置蓄電池の容量算出法」(SBAS 0601-2001)に基づく。大飯3号炉A蓄電池の場合、1分間、5分間、9.6時間給電での必要容量の内、最大となる $C_{9.6hour}=2,392\text{Ah}$ が必要容量となる。</p> <p>1分間給電 $C_{1min} = \frac{1}{0.9} (1.38 \times 543) = 833\text{Ah}$</p> <p>5分間給電 $C_{5min} = \frac{1}{0.9} [1.45 \times 543 + 1.43] \times (247-543) = 405\text{Ah}$</p> <p>9.6時間給電 (※) $C_{9.6hour} = \frac{1}{0.9} [9.90 \times 543 + 9.89 \times (247-543) + 9.85 \times (217-247)] = 2,392\text{Ah}$</p> <p>給電開始から1分後までの蓄電池必要容量 $C_{1min}=833\text{Ah}$ である。</p> <p>1分間給電 $C_{1min} = \frac{1}{0.9} (1.38 \times 543) = 833\text{Ah}$</p> <p>9.6時間給電 (※) $C_{9.6hour} = \frac{1}{0.9} [9.90 \times 543 + 9.89 \times (247-543) + 9.85 \times (217-247)] = 2,392\text{Ah}$</p> <p>給電開始から1分後までの蓄電池必要容量 $C_{1min}=833\text{Ah}$ である。</p> <p>1分間給電 $C_{1min} = \frac{1}{0.9} (1.38 \times 543) = 833\text{Ah}$</p>			
			<p>記載方針の相違 ・参照している規格の発行年が相違しているが、容量計算式は同様である。</p> <p>・泊は計算に必要な条件を2.3項に記載している。</p> <p>設計方針の相違 ・負荷の相違による必要容量の相違</p>

泊発電所 3号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

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

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3 / 4号炉	差異理由
<p>給電開始から 1 時間までの蓄電池容量 $C_2 = 1,658Ah$ である。</p> <p>第2図 給電開始から 1 時間までの負荷曲線</p> <p>給電開始から 9.5 時間までの蓄電池容量 $C_3 = 3,827Ah$ である。</p> <p>第3図 給電開始から 9.5 時間までの負荷曲線</p> <p>給電開始から 24 時間までの蓄電池容量 $C_4 = 7,855Ah$ である。</p> <p>第4図 給電開始から 24 時間までの負荷曲線</p>	<p>給電開始から 5 分までの蓄電池必要容量 $C_{5min} = 722Ah$</p> <p>L=0.9 $I_1=656.8 \quad I_2=361.8$ $T_1=5 \quad T_2=4$ $K_1=1.77 \quad K_2=1.74$</p> $C_{5min} = \frac{1}{L} [K_1 I_1 + K_2 (I_2 - I_1)]$ $= \frac{1}{0.9} [1.77 \times 656.8 + 1.74 \times (361.8 - 656.8)] = 722Ah$	<p>給電開始から 5 分までの蓄電池必要容量 $C_{5min} = 405A \cdot h$ である。</p> <p>L=0.9 $I_1=543 \quad I_2=247$ $T_1=5 \quad T_2=4$ $K_1=1.45 \quad K_2=1.43$</p> $C_{5min} = \frac{1}{L} [K_1 I_1 + K_2 (I_2 - I_1)]$ $= \frac{1}{0.9} [1.45 \times 543 + 1.43 \times (247 - 543)] = 405A \cdot h / 10HR$	
	<p>給電開始から 250 分までの蓄電池必要容量 $C_{250min} = 2,395Ah$</p> <p>L=0.9 $I_1=656.8 \quad I_2=361.8 \quad I_3=316.7 \quad I_4=368.7$ $T_1=250 \quad T_2=249 \quad T_3=245 \quad T_4=1$ $K_1=6.51 \quad K_2=6.49 \quad K_3=6.44 \quad K_4=1.62$</p> $C_{250min} = \frac{1}{L} [K_1 I_1 + K_2 (I_2 - I_1) + K_3 (I_3 - I_2) + K_4 (I_4 - I_3)]$ $= \frac{1}{0.9} [6.51 \times 656.8 + 6.49 \times (361.8 - 656.8) + 6.44 \times (316.7 - 361.8) + 1.62 \times (368.7 - 316.7)] = 2395Ah$	<p>給電開始から 9.6 時間(580 分)までの蓄電池必要容量 $C_{9.6hour} = 2,392A \cdot h$ である。</p> <p>L=0.9 $I_1=543 \quad I_2=247 \quad I_3=217$ $T_1=580 \quad T_2=579 \quad T_3=575$ $K_1=9.90 \quad K_2=9.89 \quad K_3=9.85$</p> $C_{9.6hour} = \frac{1}{0.9} [9.90 \times 543 + 9.89 \times (247 - 543) + 9.85 \times (217 - 247)] = 2,392A \cdot h$	

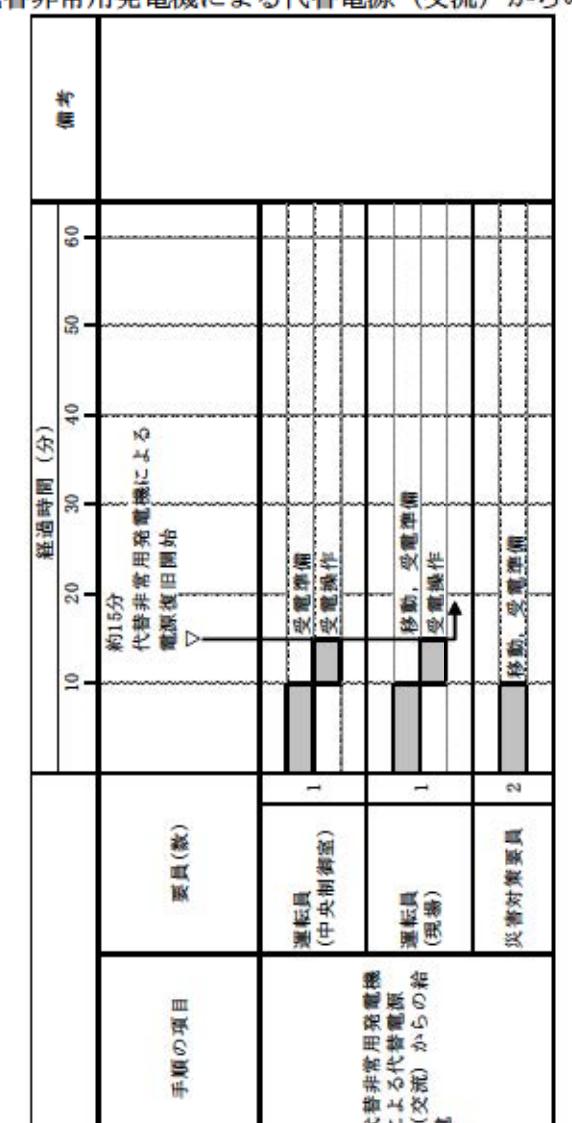
第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由																																																																		
<p>別添2 蓄電池の容量換算時間K値一覧</p> <p>蓄電池（非常用）の容量換算時間を第1～2表に示す。</p> <table border="1"> <caption>第1表 125V 蓄電池 2A 及び 2B（制御弁式）</caption> <thead> <tr> <th>放電時間 T (分)</th><th>容量換算時間 K (時)</th></tr> </thead> <tbody> <tr><td>1</td><td>0.58</td></tr> <tr><td>59</td><td>1.83</td></tr> <tr><td>60</td><td>1.85</td></tr> <tr><td>510</td><td>8.81</td></tr> <tr><td>569</td><td>9.54</td></tr> <tr><td>570</td><td>9.55</td></tr> <tr><td>870</td><td>14.39</td></tr> <tr><td>1,380</td><td>22.89</td></tr> <tr><td>1,439</td><td>23.87</td></tr> <tr><td>1,440</td><td>23.89</td></tr> </tbody> </table> <table border="1"> <caption>第2表 125V 蓄電池 2H（密閉形クラッド式）</caption> <thead> <tr> <th>放電時間 T (分)</th><th>容量換算時間 K (時)</th></tr> </thead> <tbody> <tr><td>1</td><td>1.13</td></tr> <tr><td>479</td><td>9.50</td></tr> <tr><td>480</td><td>9.50</td></tr> </tbody> </table> <p>別添3 蓄電池の放電終止電圧</p> <p>蓄電池の容量換算時間K値は、蓄電池の放電終止電圧に依存する。 蓄電池の放電終止電圧は、蓄電池から電源供給を行う負荷の最低動作電圧に、蓄電池から負荷までの電路での電圧降下を加味して決定される。 女川原子力発電所 2号炉では、放電終止電圧を次のとおりとする。</p> <p>○125V 蓄電池 2A, 2B, 2H : 1.75V/セル</p>	放電時間 T (分)	容量換算時間 K (時)	1	0.58	59	1.83	60	1.85	510	8.81	569	9.54	570	9.55	870	14.39	1,380	22.89	1,439	23.87	1,440	23.89	放電時間 T (分)	容量換算時間 K (時)	1	1.13	479	9.50	480	9.50	<p style="text-align: center;"><内容比較のため再掲(2)-2></p> <p>2.3.1 蓄電池（非常用）（トレンA）</p> <p>蓄電池（非常用）から必要な負荷（タービン動補助給水ポンプの起動回路、ディーゼル発電機の起動回路、計装用インバータ等）への給電時間は、一定の時間（交流電源喪失から代替非常用発電機による給電開始までの時間（約2.5分））に対して、十分余裕がある。</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>C</th><th>250分給電時の蓄電池容量 (Ah)</th><th>-</th></tr> <tr> <th>L</th><th>保守率</th><th>0.9</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>K₁</td><td>容量換算時間 (時) (250分)</td><td>6.51</td></tr> <tr> <td>K₂</td><td>容量換算時間 (時) (249分)</td><td>6.49</td></tr> <tr> <td>K₃</td><td>容量換算時間 (時) (245分)</td><td>6.44</td></tr> <tr> <td>K₄</td><td>容量換算時間 (時) (1分)</td><td>1.62</td></tr> <tr> <td>I₁</td><td>負荷電流 (A) (60秒)</td><td>656.8</td></tr> <tr> <td>I₂</td><td>負荷電流 (A) (5分)</td><td>361.8</td></tr> <tr> <td>I₃</td><td>負荷電流 (A) (249分)</td><td>316.7</td></tr> <tr> <td>I₄</td><td>負荷電流 (A) (250分)</td><td>368.7</td></tr> <tr> <td>-</td><td>放電終止電圧 (V/セル)</td><td>1.80</td></tr> <tr> <td>-</td><td>蓄電池温度 (℃)</td><td>10</td></tr> </tbody> </table> <p style="text-align: center;">① 250分給電時蓄電池容量</p> $C = \frac{1}{L} [K_1 \cdot I_1 + K_2(I_2 - I_1) + K_3(I_3 - I_2) + K_4(I_4 - I_3)] \\ = \frac{1}{0.9} \left\{ 6.51 \times 656.8 + 6.49 \times (361.8 - 656.8) \right. \\ \left. + 6.44 \times (316.7 - 361.8) + 1.62 \times (368.7 - 316.7) \right\} \\ = 2,395Ah \\ < 2,400Ah (蓄電池容量)$	C	250分給電時の蓄電池容量 (Ah)	-	L	保守率	0.9	K ₁	容量換算時間 (時) (250分)	6.51	K ₂	容量換算時間 (時) (249分)	6.49	K ₃	容量換算時間 (時) (245分)	6.44	K ₄	容量換算時間 (時) (1分)	1.62	I ₁	負荷電流 (A) (60秒)	656.8	I ₂	負荷電流 (A) (5分)	361.8	I ₃	負荷電流 (A) (249分)	316.7	I ₄	負荷電流 (A) (250分)	368.7	-	放電終止電圧 (V/セル)	1.80	-	蓄電池温度 (℃)	10		<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 泊では容量換算時間K値を2.3項に記載している。
放電時間 T (分)	容量換算時間 K (時)																																																																				
1	0.58																																																																				
59	1.83																																																																				
60	1.85																																																																				
510	8.81																																																																				
569	9.54																																																																				
570	9.55																																																																				
870	14.39																																																																				
1,380	22.89																																																																				
1,439	23.87																																																																				
1,440	23.89																																																																				
放電時間 T (分)	容量換算時間 K (時)																																																																				
1	1.13																																																																				
479	9.50																																																																				
480	9.50																																																																				
C	250分給電時の蓄電池容量 (Ah)	-																																																																			
L	保守率	0.9																																																																			
K ₁	容量換算時間 (時) (250分)	6.51																																																																			
K ₂	容量換算時間 (時) (249分)	6.49																																																																			
K ₃	容量換算時間 (時) (245分)	6.44																																																																			
K ₄	容量換算時間 (時) (1分)	1.62																																																																			
I ₁	負荷電流 (A) (60秒)	656.8																																																																			
I ₂	負荷電流 (A) (5分)	361.8																																																																			
I ₃	負荷電流 (A) (249分)	316.7																																																																			
I ₄	負荷電流 (A) (250分)	368.7																																																																			
-	放電終止電圧 (V/セル)	1.80																																																																			
-	蓄電池温度 (℃)	10																																																																			
	<p style="text-align: center;"><内容比較のため再掲(3)-2></p> <p>2.3.3 蓄電池（非常用）（トレンB）</p> <p>蓄電池（非常用）から必要な負荷（タービン動補助給水ポンプの起動回路、ディーゼル発電機の起動回路、計装用インバータ等）への給電時間は、一定の時間（交流電源喪失から代替非常用発電機による給電開始までの時間（約2.5分））に対して、十分余裕がある。</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>C</th><th>230分給電時の蓄電池容量 (Ah)</th><th>-</th></tr> <tr> <th>L</th><th>保守率</th><th>0.9</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>K₁</td><td>容量換算時間 (時) (230分)</td><td>6.16</td></tr> <tr> <td>K₂</td><td>容量換算時間 (時) (229分)</td><td>6.16</td></tr> <tr> <td>K₃</td><td>容量換算時間 (時) (225分)</td><td>6.09</td></tr> <tr> <td>K₄</td><td>容量換算時間 (時) (1分)</td><td>1.62</td></tr> <tr> <td>I₁</td><td>負荷電流 (A) (60秒)</td><td>679.0</td></tr> <tr> <td>I₂</td><td>負荷電流 (A) (5分)</td><td>376.3</td></tr> <tr> <td>I₃</td><td>負荷電流 (A) (229分)</td><td>331.2</td></tr> <tr> <td>I₄</td><td>負荷電流 (A) (230分)</td><td>385.7</td></tr> <tr> <td>-</td><td>放電終止電圧 (V/セル)</td><td>1.80</td></tr> <tr> <td>-</td><td>蓄電池温度 (℃)</td><td>10</td></tr> </tbody> </table> <p style="text-align: center;">① 230分給電時蓄電池容量</p> $C = \frac{1}{L} [K_1 \cdot I_1 + K_2(I_2 - I_1) + K_3(I_3 - I_2) + K_4(I_4 - I_3)] \\ = \frac{1}{0.9} \left\{ 6.16 \times 679.0 + 6.16 \times (376.3 - 679.0) \right. \\ \left. + 6.09 \times (331.2 - 376.3) + 1.62 \times (385.7 - 331.2) \right\} \\ = 2,384Ah \\ < 2,400Ah (蓄電池容量)$	C	230分給電時の蓄電池容量 (Ah)	-	L	保守率	0.9	K ₁	容量換算時間 (時) (230分)	6.16	K ₂	容量換算時間 (時) (229分)	6.16	K ₃	容量換算時間 (時) (225分)	6.09	K ₄	容量換算時間 (時) (1分)	1.62	I ₁	負荷電流 (A) (60秒)	679.0	I ₂	負荷電流 (A) (5分)	376.3	I ₃	負荷電流 (A) (229分)	331.2	I ₄	負荷電流 (A) (230分)	385.7	-	放電終止電圧 (V/セル)	1.80	-	蓄電池温度 (℃)	10		<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 泊では放電終止電圧を2.3項に記載している。 																														
C	230分給電時の蓄電池容量 (Ah)	-																																																																			
L	保守率	0.9																																																																			
K ₁	容量換算時間 (時) (230分)	6.16																																																																			
K ₂	容量換算時間 (時) (229分)	6.16																																																																			
K ₃	容量換算時間 (時) (225分)	6.09																																																																			
K ₄	容量換算時間 (時) (1分)	1.62																																																																			
I ₁	負荷電流 (A) (60秒)	679.0																																																																			
I ₂	負荷電流 (A) (5分)	376.3																																																																			
I ₃	負荷電流 (A) (229分)	331.2																																																																			
I ₄	負荷電流 (A) (230分)	385.7																																																																			
-	放電終止電圧 (V/セル)	1.80																																																																			
-	蓄電池温度 (℃)	10																																																																			

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
	<p style="text-align: center;"><女川の記載箇所で比較(5)></p> <p>参考2 代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電</p> <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの時間については、代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電操作に要する時間約15分に、状況判断に要する時間10分を加え約25分を見込んでいる。</p> <p style="text-align: center;">代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電</p>  <p style="text-align: center;">空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電</p>  <p>参考2 空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電</p> <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの時間については、空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電操作に要する時間約20分に、状況判断に要する時間10分を加え約30分を見込んでいる。</p> <p>また、「燃料取出前のミドループ運転中に外部電源が喪失するとともに非常用所内交流電源が喪失する事故」においては、原子炉格納容器からの退避指示等の作業時間5分を考慮し、約35分後に空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電となる。なお、蓄電池は、「参考3 所内常設蓄電式直流電源設備」のとおり約1時間以上電力供給が可能な容量としている。</p>	<p>参考2 空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電</p> <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの時間については、空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電操作に要する時間約20分に、状況判断に要する時間10分を加え約30分を見込んでいる。</p> <p>また、「燃料取出前のミドループ運転中に外部電源が喪失するとともに非常用所内交流電源が喪失する事故」においては、原子炉格納容器からの退避指示等の作業時間5分を考慮し、約35分後に空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）からの給電となる。なお、蓄電池は、「参考3 所内常設蓄電式直流電源設備」のとおり約1時間以上電力供給が可能な容量としている。</p>	<p>記載箇所の相違 ・女川は別添7に記載している。</p>

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
	<p style="text-align: center;"><女川の記載箇所で比較(6)></p> <p>参考 3 所内常設蓄電式直流電源設備</p> <p>蓄電池（非常用）は、重大事故等対処設備として要求される所内常設蓄電式直流電源設備と兼用しており、設置許可基準規則 57 条（電源設備）解釈 1 b)において以下の規定がある。</p> <p>所内常設蓄電式直流電源設備は、負荷切り離しを行わずに 8 時間、電気の供給が可能であること。ただし、「負荷の切り離しを行わずに」には、原子炉制御室又は隣接する電気室等において簡易な操作で負荷切り離しを行う場合を含まない。その後、必要な負荷以外を切り離して 16 時間の合計 24 時間にわたり、電力の供給を行うことが可能な設計であること。</p> <p>上記の要求事項を満足するために、代替電源設備を含む交流電源の復旧見込みがない場合は、全交流動力電源喪失発生後 1 時間までに中央制御室又は隣接する安全系計装盤室にて不要直流負荷を切り離し、8 時間以降に中央制御室下階の安全補機開閉器室の計装用交流分電盤及び直流コントロールセンタで更に不要負荷を切り離す手順を整備している。</p> <p>従って、蓄電池（非常用）は、「全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約 25 分間に對し、「1 時間以上電力供給が可能な容量」としている。</p>	<p>参考 3 所内常設蓄電式直流電源設備</p> <p>蓄電池は、重大事故対処等設備として要求される所内常設蓄電式直流電源設備と兼用しており、設置許可基準規則 57 条電源設備 解釈 1 b)において以下の規定がある。</p> <p>所内常設蓄電式直流電源設備は、負荷切り離しを行わずに 8 時間、電気の供給が可能であること。ただし、「負荷の切り離しを行わずに」には、原子炉制御室又は隣接する電気室等において簡易な操作で負荷切り離しを行う場合を含まない。その後、必要な負荷以外を切り離して残り 16 時間の合計 24 時間にわたり、電力の供給を行うことが可能な設計としている。</p> <p>上記の要求事項を満足するために、代替電源設備を含む交流電源の復旧見込みがない場合は、全交流動力電源喪失発生後 1 時間までに中央制御室にて不要直流負荷を切り離し、8 時間後以降に中央制御室下階の計装用インバータ室の計装用分電盤で更に不要負荷の切り離す手順（「1.14 電源の確保に関する手順等 1.14.2.2(1)蓄電池（安全防護系用）による代替電源（直流）」からの給電による。）を整備している。</p> <p>従って、蓄電池（安全防護系用）は、「全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの約 30 分間に對し、1 時間以上電力供給が可能な容量」としている。</p>	<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 女川は 57 条要求の 24 時間の給電方法については 2.2 項(3)に記載している。

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

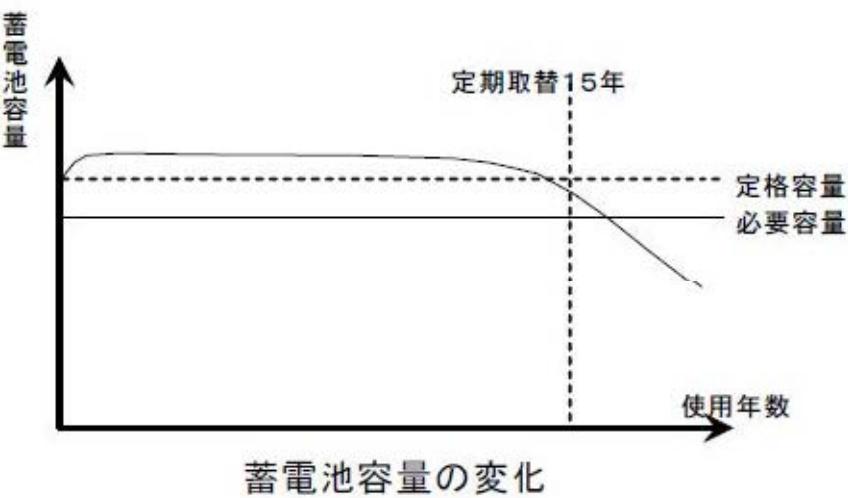
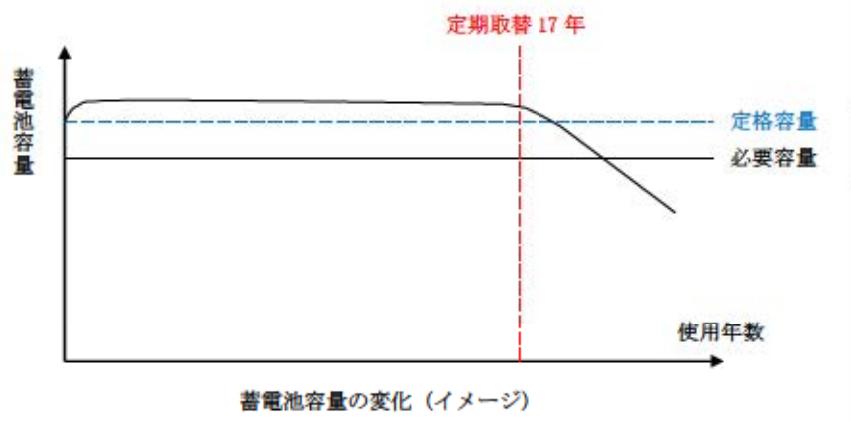
女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
<p>負荷名稱</p> <p>負荷バターン（Bトレーン）</p> <td> <p>負荷バターン（Bトレーン）</p> <p><女川の記載箇所で比較(6)></p> <p>(トレンB)</p> <p>負荷電流 (A) の変化と説明文</p> <ul style="list-style-type: none"> 1~60秒: タービン動補助給水ポンプ駆動蒸気制御弁動作 DG初期励磁 (※) 完了による減 (自動的な負荷電流の減) 541A 2.44A 199A 141A 132A 167A 1629分 (144.0分) 510分 (48.0分) 8時間 510分 (48.0分) 24時間 1629分 (144.0分) 8時間 510分 (48.0分) 13.5時間 (810分) 27.1時間 (163.0分) 蓄電池 (非常用) (2,400Ah) △ 13.0時間 (780分) 後備蓄電池 (2,400Ah) <p>※: DGは起動しない想定であるが、起動時に流れている負荷電流を見込んで評価している。</p> <p>負荷バターン（3号機 Aトレーン）</p> <p>負荷概要</p> <p>負荷電流 (A) の変化と説明文</p> <ul style="list-style-type: none"> 約 543A D/G 起動シーケンス完了により減 (※3) 約 354A 運転器動作完了により減 (自動的な負荷電流の減) 約 247A T/D AFWP EOP停止により減 (自動的な負荷電流の減) 約 217A 計測用インバータ 1系統切離しにより減 (切離し操作による負荷電流減) 約 216A 中央制御室より操作 約 102A 制御車屋: E.L.+15.8m 8時間以降 9時間までに、計測用分電盤内切離しにより減 (切離し操作による負荷電流減) <p>※1 =該当負荷を切離し ※2 =配下の分電盤で切離し ※3 =D/Gは起動しない想定であるが、起動シーケンスによる流れる負荷電流を容量に見込んで評価している。</p> </td>	<p>負荷バターン（Bトレーン）</p> <p><女川の記載箇所で比較(6)></p> <p>(トレンB)</p> <p>負荷電流 (A) の変化と説明文</p> <ul style="list-style-type: none"> 1~60秒: タービン動補助給水ポンプ駆動蒸気制御弁動作 DG初期励磁 (※) 完了による減 (自動的な負荷電流の減) 541A 2.44A 199A 141A 132A 167A 1629分 (144.0分) 510分 (48.0分) 8時間 510分 (48.0分) 24時間 1629分 (144.0分) 8時間 510分 (48.0分) 13.5時間 (810分) 27.1時間 (163.0分) 蓄電池 (非常用) (2,400Ah) △ 13.0時間 (780分) 後備蓄電池 (2,400Ah) <p>※: DGは起動しない想定であるが、起動時に流れている負荷電流を見込んで評価している。</p> <p>負荷バターン（3号機 Aトレーン）</p> <p>負荷概要</p> <p>負荷電流 (A) の変化と説明文</p> <ul style="list-style-type: none"> 約 543A D/G 起動シーケンス完了により減 (※3) 約 354A 運転器動作完了により減 (自動的な負荷電流の減) 約 247A T/D AFWP EOP停止により減 (自動的な負荷電流の減) 約 217A 計測用インバータ 1系統切離しにより減 (切離し操作による負荷電流減) 約 216A 中央制御室より操作 約 102A 制御車屋: E.L.+15.8m 8時間以降 9時間までに、計測用分電盤内切離しにより減 (切離し操作による負荷電流減) <p>※1 =該当負荷を切離し ※2 =配下の分電盤で切離し ※3 =D/Gは起動しない想定であるが、起動シーケンスによる流れる負荷電流を容量に見込んで評価している。</p>		
		<p>直列負荷概要</p> <p>負荷バターン（3号機 Aトレーン）</p> <p>負荷電流 (A) の変化と説明文</p> <ul style="list-style-type: none"> A 直流分電盤 (※ 1) A メータラ A1 バワーセンタ A2 バワーセンタ A ダーピング動補助給水ポンプ起動盤 A 計測用電源 (※ 1) C 計測用電源 (※ 2) A ティーベルモ電機制御盤 A ティーベルモ電機制御盤 試験箱 共通電源 A 直流き電盤負荷遮断停止回路制御盤 <p>※1 =該当負荷を切離し ※2 =配下の分電盤で切離し ※3 =D/Gは起動しない想定であるが、起動シーケンスによる流れる負荷電流を容量に見込んで評価している。</p>	

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

第 14 条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>別添 4 蓄電池容量の保守性の考え方</p> <p>蓄電池の容量は、使用開始から寿命までの間変化し、使用年数を経るに従い容量が低下する。蓄電池容量は次の理由から必要容量に対し、容量に余裕を持った設計とする。</p> <p>(1) 当社原子力発電所では電池工業会規格「据置蓄電池の容量算出法」(SBA S0601-2014)による保守率 0.8 を採用しており、必要容量に対して余裕を持った定格容量を設定している。(定格容量 > 必要容量/保守率 0.8) 保守率 0.8 は、使用年数の経過や使用条件の変化を補償する補正值として一般に用いられる値である。 なお、次の理由からも蓄電池容量が必要容量を満足している。</p> <p>(2) 各負荷の電流値、運転時間は実負荷ではなく設計値を用いている。</p>	<p>参考 4 保守率選定の考え方</p> <p>蓄電池の容量は、使用開始から寿命までの間変化し、使用年数を経るに従い容量低下する。蓄電池容量設計に際し、予め使用条件に応じた保守率を設定し容量に余裕を持った設計とする。</p> <p>当社原子力発電所では以下の理由で保守率を 0.9 に設定している。 ①日常点検および定期点検の実施により異常のないことを確認している。 ②定期点検により、蓄電池の容量が 90% (保守率 0.9 相当) 以上あることを確認している。 (定格容量 > 必要容量 / 保守率)</p>	<p>参考 4 保守率選定の考え方</p> <p>蓄電池の容量は、使用開始から寿命までの間変化し、使用年数を経るに従い容量低下する。蓄電池容量設計に際し、予め使用条件に応じた保守率を設定し容量に余裕を持った設計とする。</p> <p>当社原子力発電所では以下の理由で保守率を 0.9 に設定している。 ① 日常点検及び定期点検を適切に実施しており、劣化の兆候を確認している。 ② 長期使用した CS 型蓄電池について残容量をサンプリング調査にて測定を実施しており、定格容量の 90% 以上を確保していることを確認している。(※ 定格容量 = 必要容量 / 保守率) 蓄電池取替周期である 15 年では 90% 容量低下 (保守率 0.9 に相当) に達しないことを確認している。</p>	<p>記載表現の相違</p> <p>記載表現の相違</p> <p>設計方針の相違 • 保守率の設定に相違があるが、泊は定期点検により保守率を満足していることを確認している。</p>



第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																																																						
<p>別添5 蓄電池（非常用）の「他の負荷」容量内訳 125V蓄電池2A, 125V蓄電池2Bの「他の負荷」内訳は以下の の第1表～第2表のとおりである。</p> <p>第1表 125V蓄電池2A「他の負荷」の内訳</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>負荷名称</th><th>1分</th><th>1時間</th><th>9.5時間</th><th>24時間</th></tr> </thead> <tbody> <tr><td>R C I C ターピン止め弁</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>R C I C 注入弁</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>その他</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>直流電動弁</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>無停電電源装置^{*1}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>125V直流分電盤^{*2}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>直流照明</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>D C 制御他^{*3}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>負荷余裕^{*4}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>合計(A)</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> </tbody> </table> <p>*1： 無停電電源装置の負荷は以下の設備 ・燃料交換フロア放射線モニタ、燃料取替エリア放射線モニタ、原子炉建屋原子炉棟排気放射線モニタ、起動領域モニタ、平均出力領域モニタ、制御棒位置、サブレッショングループ水温度、原子炉保護系等</p> <p>*2： 125V直流分電盤の負荷は以下の設備 ・主蒸気遮がし安全弁、原子炉隔離時冷却系、原子炉水位（広帯域）（燃料域）、原子炉圧力、原子炉隔離時冷却系ポンプ駆動用ターピン入口蒸気圧力、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口圧力、格納容器内空気放射線モニタ（D/W）、格納容器内空気放射線モニタ（S/C）、原子炉隔離時冷却系ポンプ出口流量等</p> <p>*3： D C 制御他の負荷は以下の設備 ・取水ピット水位計、無線連絡設備（固定）/（携帯）、衛星電話設備（固定）/（携帯）、安全パラメータ表示システム（SPDS）、代替制御棒挿入機能、低圧代替注水系（直流駆動低圧注水系ポンプ）、耐圧強化ペント系、原子炉格納容器フィルタベント系、静的触媒式水素再結合装置動作監視装置、使用済燃料プール上部空間放射線モニタ（高線量、低線量）、原子炉圧力容器温度、原子炉圧力（SA）、原子炉水位（SA広帯域）（SA燃料域）、残留熱除去系洗浄ライン流量（残留熱除去系ヘッドスプレイン洗浄流量）、原子炉格納容器下部注水流量、原子炉格納容器代替スプレイ流量、ドライウェル温度、ドライウェル圧力、圧力抑制室圧力、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、格納容器内水素濃度（D/W）、格納容器内水素濃度（S/C）、フィルタ装置出口放射線モニタ、復水貯蔵タンク水位、直流駆動低圧注水系ポンプ出口流量、直流駆動低圧注水ポンプ出口圧力、原子炉格納容器下部温度、耐圧強化ペント系放射線モニタ、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、計測制御設備等の小容量設備を集約</p> <p>*4： 将来の負荷増加を考慮し、評価上、0~24時間に負荷余裕を見込んでいる。</p>	負荷名称	1分	1時間	9.5時間	24時間	R C I C ターピン止め弁					R C I C 注入弁					その他					直流電動弁					無停電電源装置 ^{*1}					125V直流分電盤 ^{*2}					直流照明					D C 制御他 ^{*3}					負荷余裕 ^{*4}					合計(A)						<p>記載箇所の相違 ・泊では負荷の内訳を2.3項に記載している。 ・泊では代替非常用発電機が使用できない場合に必要となる負荷切り離しの対応は57条にて整理している。そのため14条では負荷切り離しを考慮せず、蓄電池に接続される全ての負荷に給電することとして整理している。</p>
負荷名称	1分	1時間	9.5時間	24時間																																																					
R C I C ターピン止め弁																																																									
R C I C 注入弁																																																									
その他																																																									
直流電動弁																																																									
無停電電源装置 ^{*1}																																																									
125V直流分電盤 ^{*2}																																																									
直流照明																																																									
D C 制御他 ^{*3}																																																									
負荷余裕 ^{*4}																																																									
合計(A)																																																									

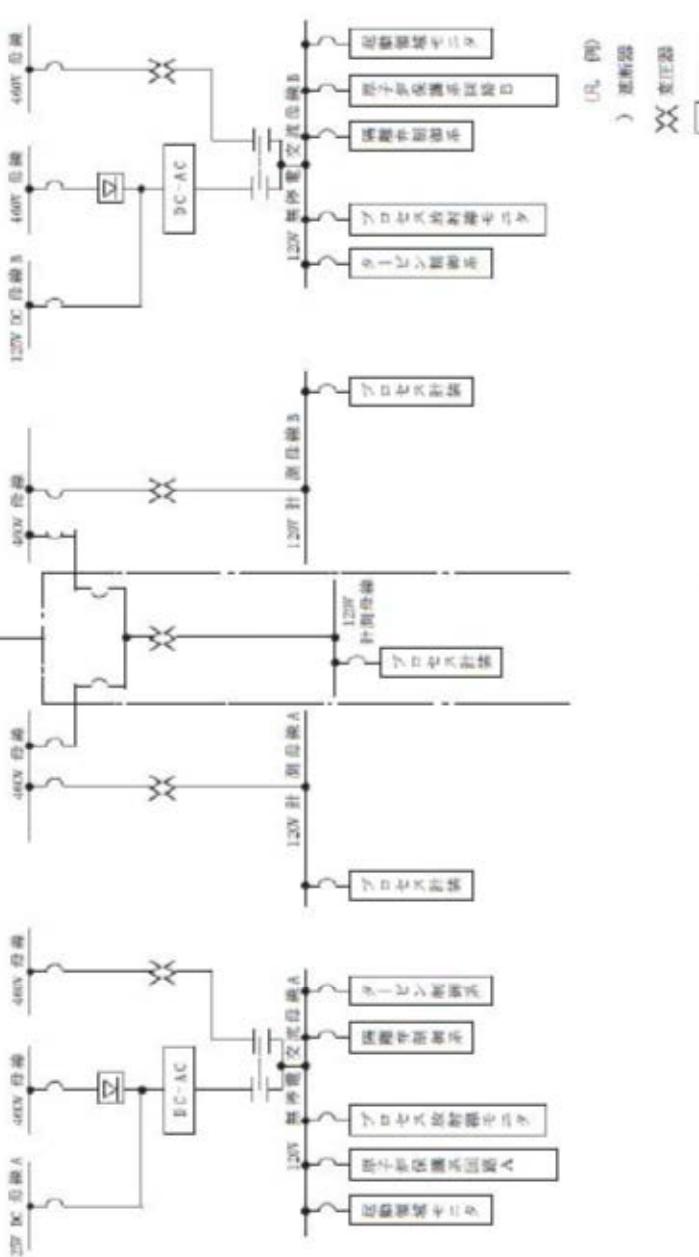
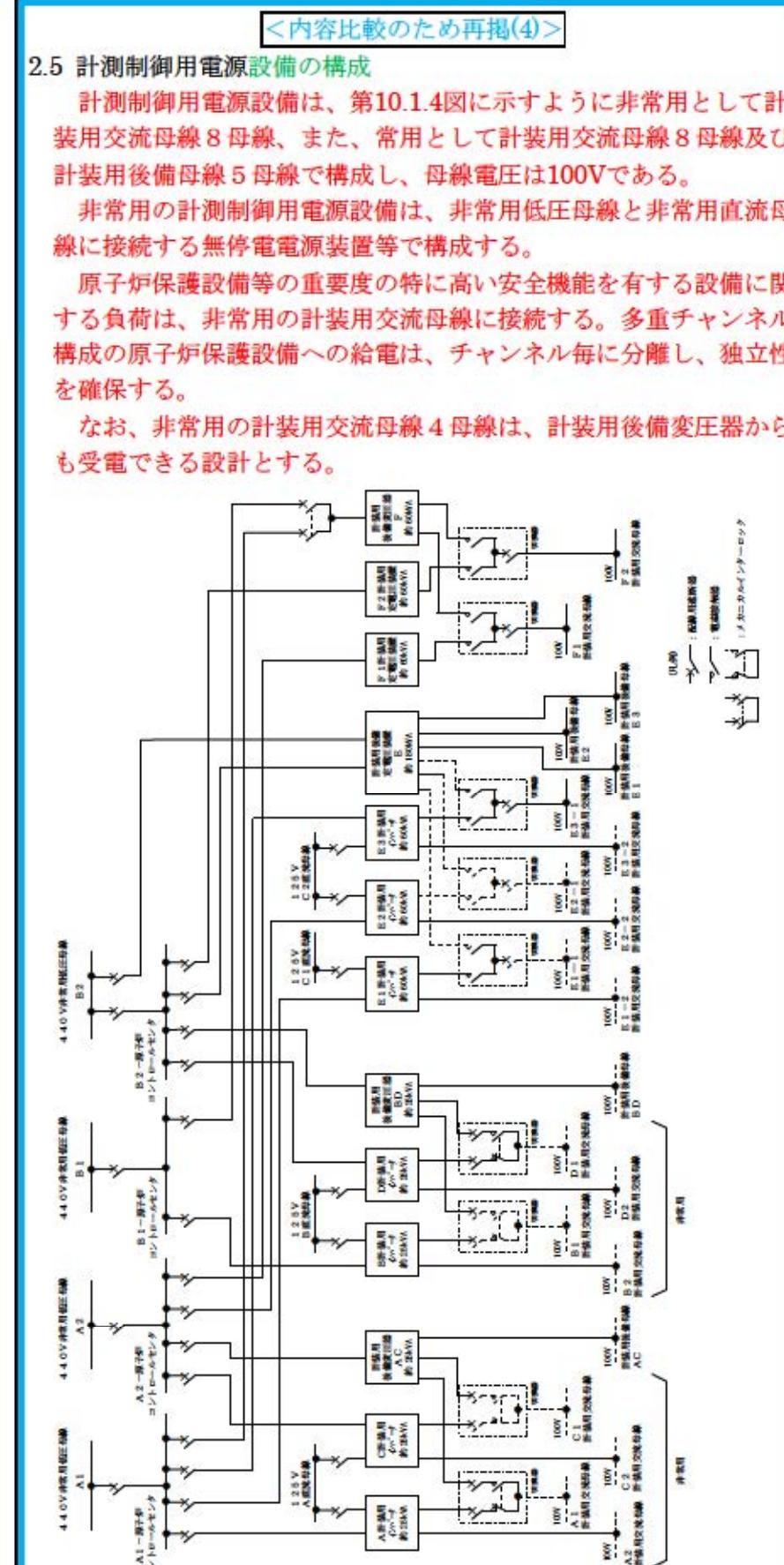
泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

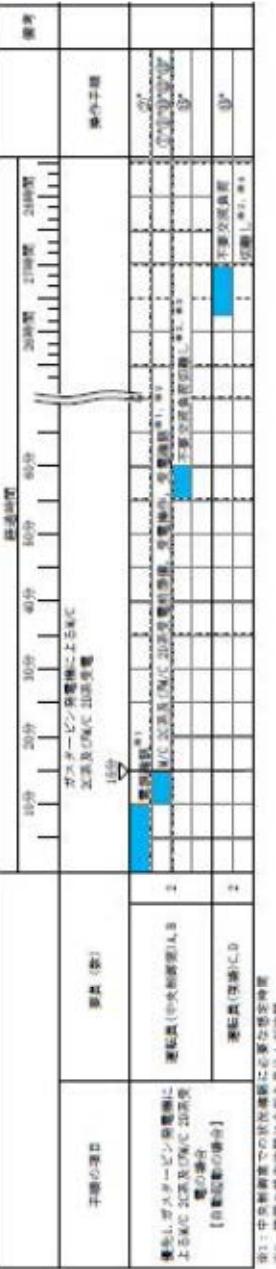
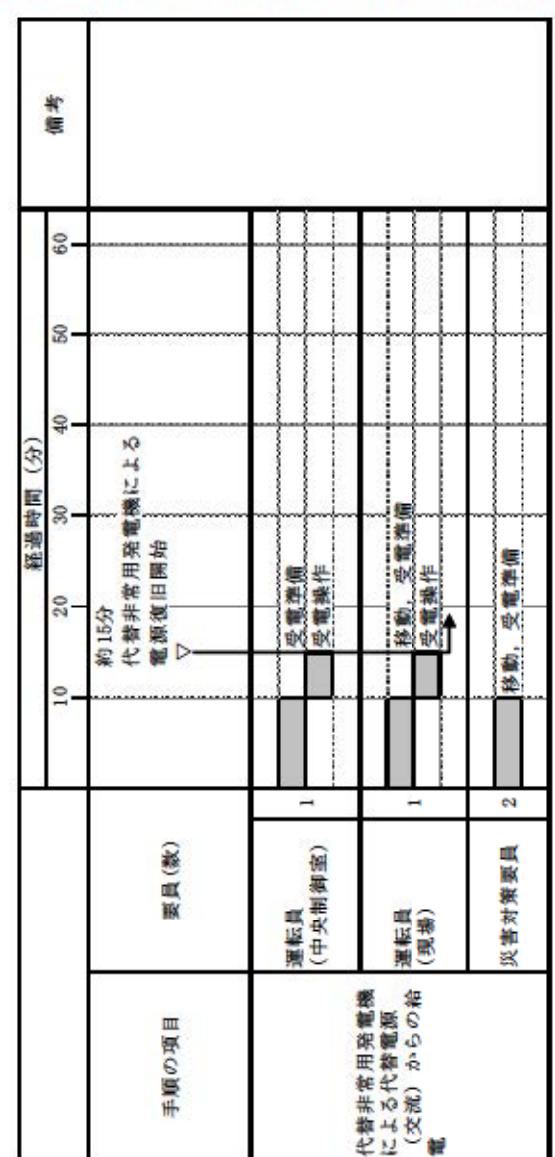
第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	大飯発電所3／4号炉	差異理由																																																						
<p>第2表 125V 蓄電池2B「その他の負荷」の内訳</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>負荷名称</th><th>1分</th><th>1時間</th><th>9.5時間</th><th>24時間</th></tr> </thead> <tbody> <tr><td>H P A C タービン止め弁</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>H P A C 注入弁</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>その他</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>直流電動弁</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>無停電電源装置^{*1}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>125V 直流分電盤^{*2}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>直流兼非常用照明</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>D C 制御他^{*3}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>負荷余裕^{*4}</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr><td>合計(A)</td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> </tbody> </table> <p>*1： 無停電電源装置の負荷は以下の設備 ・燃料取替エリア放射線モニタ、原子炉建屋原子炉棟排気放射線モニタ、起動領域モニタ、平均出力領域モニタ、制御棒位置、ドライウェル圧力、サブレッシュンプール水温度、圧力抑制室水位、原子炉保護系等</p> <p>*2： 125V 直流分電盤の負荷は以下の設備 ・主蒸気逃がし安全弁、原子炉水位（広帯域）（燃料域）、原子炉圧力、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）等</p> <p>*3： D C 制御他の負荷は以下の設備 ・取水ピット水位計、無線連絡設備（固定）/（携帯）、衛星電話設備（固定）/（携帯）、安全パラメータ表示システム（S P D S）、代替制御棒挿入機能、高圧代替注水系、原子炉建屋内水素濃度、静的触媒式水素再結合装置動作監視装置、使用済燃料プール水位/温度（ヒートサーモ式）、原子炉圧力（S A）、原子炉水位（S A広帯域）（S A燃料域）、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、圧力抑制室内空気温度、サブレッシュンプール水温度、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、格納容器内水素濃度（D/W）、格納容器内水素濃度（S/C）、フィルタ装置出口放射線モニタ、高圧代替注水系ポンプ出口圧力、原子炉格納容器下部温度、耐圧強化ペント系放射線モニタ、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、計測制御設備等の小容量設備を集約</p> <p>*4： 将来の負荷増加を考慮し、評価上、0~24時間に負荷余裕を見込んでいる。</p>	負荷名称	1分	1時間	9.5時間	24時間	H P A C タービン止め弁					H P A C 注入弁					その他					直流電動弁					無停電電源装置 ^{*1}					125V 直流分電盤 ^{*2}					直流兼非常用照明					D C 制御他 ^{*3}					負荷余裕 ^{*4}					合計(A)						記載箇所の相違 ・泊では負荷の内訳を2.3項に記載している。 ・泊では代替非常用発電機が使用できない場合に必要となる負荷切り離しの対応は57条にて整理している。そのため14条では負荷切り離しを考慮せず、蓄電池に接続される全ての負荷に給電することとして整理している。
負荷名称	1分	1時間	9.5時間	24時間																																																					
H P A C タービン止め弁																																																									
H P A C 注入弁																																																									
その他																																																									
直流電動弁																																																									
無停電電源装置 ^{*1}																																																									
125V 直流分電盤 ^{*2}																																																									
直流兼非常用照明																																																									
D C 制御他 ^{*3}																																																									
負荷余裕 ^{*4}																																																									
合計(A)																																																									

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
<p>別添6 計測制御用電源</p>  <p>第1図 計測制御用電源単線結線図</p>	<p>泊発電所 3号炉</p> <p><内容比較のため再掲(4)></p> <p>2.5 計測制御用電源設備の構成</p> <p>計測制御用電源設備は、第10.1.4図に示すように非常用として計装用交流母線8母線、また、常用として計装用交流母線8母線及び計装用後備母線5母線で構成し、母線電圧は100Vである。</p> <p>非常用の計測制御用電源設備は、非常用低圧母線と非常用直流母線に接続する無停電電源装置等で構成する。</p> <p>原子炉保護設備等の重要度の特に高い安全機能を有する設備に関する負荷は、非常用の計装用交流母線に接続する。多重チャンネル構成の原子炉保護設備への給電は、チャンネル毎に分離し、独立性を確保する。</p> <p>なお、非常用の計装用交流母線4母線は、計装用後備変圧器からも受電できる設計とする。</p> 	<p>大飯発電所 3／4号炉</p>	設備構成の相違

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>別添 7 常設代替交流電源設備から電源供給を開始する時間</p> <p>常設代替交流電源設備からの電源供給開始に要する時間は、「女川原子力発電所 2 号炉「実用発電用原子炉に係る発電用原子炉設置者の重大事故の発生及び拡大の防止に必要な措置を実施するために必要な技術的能力に係る審査基準」への適合状況について」において、詳細を提示する。常設代替交流電源設備（ガスタービン発電機）から非常用高圧母線 2C 系及び 2D 系を受電するまでのタイムチャートを第 1 図に示す。</p> <p>ガスタービン発電機から非常用高圧母線 2C 系及び 2D 系を受電するまでは約 15 分で可能である。</p>  <p>参考 2 代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電</p> <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に対処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの時間については、代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電操作に要する時間約 15 分に、状況判断に要する時間 10 分を加え約 25 分を見込んでいる。</p> <p>代替非常用発電機による代替電源（交流）からの給電</p> 			<p>記載表現の相違 ・女川では技術的能力にて代替交流電源から給電までの時間詳細を提示することを記載。</p> <p>設備構成の相違 ・電力供給が開始されるまでの時間が相違している。</p>

第1図 常設代替交流電源設備による非常用高圧母線 2C 系及び 2D 系受電のタイムチャート

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

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

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>なお、必要な操作は以下のとおり操作時間、想定時間を設定している。</p> <p>○操作概要</p> <ul style="list-style-type: none"> ・電源確認 <ul style="list-style-type: none"> ①中央制御室にて、ガスタービン自動起動を確認 ②中央制御室にて、緊急用高圧母線の受電状態を確認 ・6.9kV メタクラ 6-2C,6-2D (M/C 6-2C,6-2D) 受電前準備、受電操作、受電確認 ③中央制御室にて、操作スイッチによる非常用母線受電後の補機自動起動防止操作 ④中央制御室にて、操作スイッチによる 6.9kV メタクラ 6-2D (M/C 6-2D) 受電操作、受電確認 ⑤中央制御室にて、操作スイッチによる 6.9kV メタクラ 6-2C (M/C 6-2C) 受電操作、受電確認 <p>○操作時間及び想定時間</p> <ul style="list-style-type: none"> ・電源確認 <ul style="list-style-type: none"> ：想定時間 10 分 ① 操作時間 30 秒 ② 操作時間 30 秒 ・6.9kV メタクラ 6-2C,6-2D (M/C 6-2C,6-2D) 受電前準備、受電操作、受電確認 <ul style="list-style-type: none"> ：想定時間 5 分 ③ 操作時間 2 分 30 秒 ④ 操作時間 1 分 ⑤ 操作時間 1 分 <p>よって常設代替交流電源設備（ガスタービン発電機）から電源供給が開始される時間を 15 分としていることは妥当である。</p>			<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> ・女川では操作時間、想定時間の内訳を記載 ・泊では技術的能力 1.14 の適合性説明資料にて記載

女川原子力発電所 2 号炉	泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由
<p>別添 8 女川原子力発電所 2 号炉 運用、手順説明資料 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p>女川原子力発電所 2 号炉</p> <p>運用、手順説明資料 全交流動力電源喪失対策設備</p>	<p>別添</p> <p>泊発電所 3 号炉</p> <p>技術的能力説明資料 全交流動力電源喪失対策設備</p>	<p>別添資料</p> <p>大飯発電所 3 号及び 4 号炉</p> <p>技術的能力説明資料 全交流動力電源喪失対策設備</p>	

泊発電所 3号炉 DB基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2号炉	泊発電所 3号炉	大飯発電所 3／4号炉	差異理由
<p>第14条 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p>装置許可基準規則 第14条</p> <p>発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に對処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池その他の設計基準事故に對処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。</p> <p>原子炉停止後、交流電源が回復するまでは、主蒸気道が安全弁と原子炉蒸気で駆動する原子炉制御時冷却系により、復水貯蔵タンク水又はサブレッシュチャンバのプール水を原子炉へ注水し、約8時間程度は原子炉の冷却を確保できる設計とする。</p> <p>工・床</p> <p>蓄電池（非常用）の設置</p> <p>【後段規則との対応】 工：工認（基本設計方針、添付書類） 機：保安規定（運用、手順に係る事項、下位文書含む） 規：技術規定（下位文書含む）</p> <p>【追付八への反映事項】 ■：添付八 □：当該条文に該当しない △：他の文書での反映事項</p>	<p>14条 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p>【追加要求事項】</p> <p>14条 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p>発電用原子炉施設には、全交流動力電源喪失時から重大事故等に對処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池その他の設計基準事故に對処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。</p> <p>【解説】 第14条について、全交流動力電源喪失（外部電源喪失及び非常用所内交流動力電源喪失の重複）に備えて、非常用所内直流電源設備は、原子炉の安全停止、停止後の冷却及び原子炉格納容器の健全性の確保のために必要とする電気容量を一定時間（重大事故等に對処するための電源設備から電力が供給されるまでの間）確保できること。</p> <p>下線部は追加要求事項</p> <p>非常用所内直流電源設備は、原子炉の安全停止、停止後の冷却及び原子炉格納容器の健全性の確保のために必要とする電気容量を一定時間（重大事故等に對処するための電源設備から電力が供給されるまでの間）確保されること。</p> <p>重大事故等に對処するための電源設備から電力が供給されるまでの間に必要となる容量の蓄電池を設置する。</p> <p>蓄電池（非常用）2組（既設） (容量：約2,400Ah/組)</p> <p>運用による対応 設備による対応</p>	<p>14条 全交流動力電源喪失対策設備</p> <p>全交流動力電源喪失時から重大事故等に對処するために必要な電力の供給が交流動力電源設備から開始されるまでの間、発電用原子炉を安全に停止し、かつ、発電用原子炉の停止後に炉心を冷却するための設備が動作するとともに、原子炉格納容器の健全性を確保するための設備が動作することができるよう、これらの設備の動作に必要な容量を有する蓄電池その他の設計基準事故に對処するための電源設備（安全施設に属するものに限る。）を設けなければならない。</p> <p>供給時間について</p> <p>供給対象について</p> <p>原 子 炉 停止系の動作により発電用原子炉を安全に停止し、1 次冷却系においては1 次冷却材の自然循環、2 次冷却系においてはタービン動補助給水ポンプ及び主蒸気安全弁の動作により一定時間冷却を行えるとともに原子炉格納容器の健全性を確保するための工学的安全施設が動作することができるよう、制御電源の確保等これらの設備に供給を可能とする。</p> <p>蓄電池（安全防護系用）の設置 (2,400Ah・h) 2系統（既設）</p>	<p>記載表現の相違</p>

泊発電所 3 号炉 DB 基準適合性 比較表 r.3.0

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

第14条 全交流動力電源喪失対策設備

女川原子力発電所 2 号炉				泊発電所 3 号炉	大飯発電所 3 / 4 号炉	差異理由																																			
運用、手順に係る対策等（設計基準）				技術的能力に係る運用対策等（設計基準） 【14条 全交流動力電源喪失対策設備】	技術的能力に係る運用対策等（設計基準）	記載方針の相違																																			
設置許可 基準対象 条文	対象項目	区分	運用対策等	<table border="1"> <thead> <tr> <th>対象項目</th><th>区分</th><th>運用対策等</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>蓄電池（非常用）</td><td>運用・手順</td><td>—</td></tr> <tr> <td></td><td>体制</td><td>（通常体制）</td></tr> <tr> <td></td><td>保守・点検</td><td>蓄電池に要求される機能を維持するため、適切に保守管理を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。</td></tr> <tr> <td></td><td>教育・訓練</td><td>蓄電池に係る保守管理に関する教育を行う。</td></tr> </tbody> </table>	対象項目	区分	運用対策等	蓄電池（非常用）	運用・手順	—		体制	（通常体制）		保守・点検	蓄電池に要求される機能を維持するため、適切に保守管理を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。		教育・訓練	蓄電池に係る保守管理に関する教育を行う。	<table border="1"> <thead> <tr> <th>設置許可基準対象条文</th><th>対象項目</th><th>区分</th><th>運用対策等</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>第14条 全交流動力電源喪失対策設備</td><td>蓄電池（安全防護系用）</td><td>運用・手順</td><td>—</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>体制</td><td>—</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>保守管理</td><td>蓄電池に要求される機能を維持するため、保守計画に基づき適切に保守管理・点検を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>教育・訓練</td><td>蓄電池に係る保守・点検に関する教育を行う。</td></tr> </tbody> </table>	設置許可基準対象条文	対象項目	区分	運用対策等	第14条 全交流動力電源喪失対策設備	蓄電池（安全防護系用）	運用・手順	—			体制	—			保守管理	蓄電池に要求される機能を維持するため、保守計画に基づき適切に保守管理・点検を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。			教育・訓練	蓄電池に係る保守・点検に関する教育を行う。	
対象項目	区分	運用対策等																																							
蓄電池（非常用）	運用・手順	—																																							
	体制	（通常体制）																																							
	保守・点検	蓄電池に要求される機能を維持するため、適切に保守管理を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。																																							
	教育・訓練	蓄電池に係る保守管理に関する教育を行う。																																							
設置許可基準対象条文	対象項目	区分	運用対策等																																						
第14条 全交流動力電源喪失対策設備	蓄電池（安全防護系用）	運用・手順	—																																						
		体制	—																																						
		保守管理	蓄電池に要求される機能を維持するため、保守計画に基づき適切に保守管理・点検を実施するとともに、必要に応じ補修を行う。																																						
		教育・訓練	蓄電池に係る保守・点検に関する教育を行う。																																						