

**<福島第一原子力発電所プラント状況等のお知らせ>**  
**(1月1日 午後3時現在)**

平成24年1月1日  
 東京電力株式会社  
 福島第一原子力発電所

福島第一原子力発電所は全号機（1～6号機）停止しています。

**1号機（停止中）**

- 平成23年3月12日午後3時36分頃、直下型の大きな揺れが発生し、1号機付近で大きな音があり白煙が発生しました。水素爆発を起こした可能性が考えられます。
- 平成23年3月25日午後3時37分より原子炉への淡水の注入を開始し、現在は外部電源から受電した電動ポンプで淡水の注入を行っています。
- 平成23年12月10日午前10時11分、給水系配管からの注水に加え、炉心スプレイ系注水配管から原子炉への注水を開始しました。

平成24年1月1日午前10時57分、原子炉への注水量の変動が確認されたため、炉心スプレイ系注水配管からの注水量を約1.8m<sup>3</sup>/時から約2m<sup>3</sup>/時に調整しました。（給水系配管からの注水量は約4.5m<sup>3</sup>/時で継続中）

現在の注水量は給水系配管から約4.5m<sup>3</sup>/時、炉心スプレイ系注水配管から約2m<sup>3</sup>/時です。

- 平成23年4月7日午前1時31分、原子炉格納容器内へ窒素ガスの注入を開始しました。
- 平成23年8月10日午前11時22分、使用済燃料プール冷却浄化系の代替冷却装置によるプール水の循環冷却を開始しました。
- 平成23年10月28日、放射性物質の飛散を抑制する原子炉建屋カバーの設置工事が完了しました。
- 平成23年11月30日午後4時4分、原子炉圧力容器へ窒素封入操作を開始しました。
- 平成23年12月19日午後6時、原子炉格納容器ガス管理システムの本格運用を開始しました。

**2号機（停止中）**

- 平成23年3月15日午前6時頃に圧力抑制室付近で異音が発生、同室の圧力が低下しました。
- 平成23年3月26日午前10時10分より原子炉への淡水の注入を開始し、現在は外部電源から受電した電動ポンプで淡水の注入を行っています。
- 平成23年9月14日午後2時59分、給水系配管からの注水に加え、炉心スプレイ系注水配管から原子炉への注水を開始しました。

平成24年1月1日午前10時15分、原子炉への注水量の変動が確認されたため、給水系配管からの注水量を約1.8m<sup>3</sup>/時から約2m<sup>3</sup>/時に、炉心スプレイ系注水配管からの注水量を約7.1m<sup>3</sup>/時から約7m<sup>3</sup>/時に調整しました。

現在の注水量は給水系配管から約2m<sup>3</sup>/時、炉心スプレイ系注水配管から約7m<sup>3</sup>/時です。

- 平成23年5月31日午後5時21分、使用済燃料プール冷却浄化系の代替冷却装置によるプール水の循環冷却を開始しました。
- 平成23年6月28日午後8時6分、原子炉格納容器内へ窒素ガスの注入を開始しました。
- 平成23年10月28日午後6時、原子炉格納容器ガス管理システムの本格運用を開始しました。
- 平成23年12月1日午前10時46分、原子炉圧力容器へ窒素封入操作を開始しました。

**3号機（停止中）**

- 平成23年3月14日午前11時1分頃、1号機同様大きな音とともに白煙が発生したことから、水素爆発を起こした可能性が考えられます。
- 平成23年3月25日午後6時2分より原子炉への淡水の注入を開始し、現在は外部電源から受

電した電動ポンプで淡水の注入を行っています。

- 平成 23 年 9 月 1 日午後 2 時 58 分、給水系配管からの注水に加え、炉心スプレイ系注水配管から原子炉への注水を開始しました。

現在の注水量は給水系配管から約  $3 \text{ m}^3$  / 時、炉心スプレイ系注水配管から約  $6 \text{ m}^3$  / 時です。

- 平成 23 年 6 月 30 日午後 7 時 47 分、使用済燃料プール冷却浄化系の代替冷却装置によるプール水の循環冷却を開始しました。

使用済燃料プール代替冷却システムにおいて、一次系循環ポンプの吸込圧力が、しばしば当該ポンプの入り口側ストレーナの詰まりの兆候による低下傾向を示したため、その都度、当該ポンプを停止し、当該ストレーナのフラッキングを行う運用としておりましたが、今後も同様の傾向を示す可能性があること、使用済燃料プール水温度が約  $13^\circ\text{C}$  と十分低く、保安規定の運転上の制限（上限値）である  $65^\circ\text{C}$  まで十分な余裕があることから、フラッキング作業に伴う被ばく量を考慮し、平成 24 年 1 月 4 日までの期間、当該ポンプを停止し、使用済燃料プールの冷却を一時的に停止する運用としました。

平成 23 年 12 月 30 日午後 4 時 54 分、当該ポンプを停止しております（停止時 プール水温度：約  $13.3^\circ\text{C}$ ）。なお、当該ポンプの停止による使用済燃料プール水温度の上昇は 1 日あたり約  $5 \sim 6^\circ\text{C}$  と評価しており、12 月 31 日以降、本運用期間中は使用済燃料プール水温度を確認するため、1 日 1 回当該ポンプを起動する予定です。

- 平成 23 年 7 月 14 日午後 8 時 1 分、原子炉格納容器内へ窒素ガスの注入を開始しました。
- 平成 23 年 11 月 30 日午後 4 時 26 分、原子炉圧力容器へ窒素封入操作を開始しました。

#### 4 号機（定期検査で停止中）

- 平成 23 年 3 月 15 日午前 6 時頃、大きな音が発生し、原子炉建屋 5 階屋根付近に損傷を確認しました。
- 平成 23 年 7 月 31 日午後 0 時 44 分、使用済燃料プール冷却浄化系の代替冷却装置によるプール水の循環冷却を開始しました。
- 平成 23 年 11 月 29 日午前 10 時 58 分、4 号機の使用済燃料プールにおいて塩分濃度を低減するためイオン交換装置の運転を開始しました。
- 現時点において、原子炉格納容器内での冷却材漏えいはないものと考えています。

#### 5 号機（定期検査で停止中）

- 安全上の問題がない原子炉水位を確保しています。
- 平成 23 年 3 月 19 日午前 5 時、残留熱除去系ポンプを起動し、使用済燃料プールの冷却を開始しました。
- 平成 23 年 7 月 15 日午後 2 時 45 分、本設の残留熱除去海水系（B 系）ポンプによる残留熱除去系（B 系）の運転を開始しました。
- 補機冷却海水系ポンプ（B）の復旧作業が完了したため、平成 23 年 12 月 22 日午前 10 時 11 分、試運転を開始し、同日午前 11 時 25 分、異常がないことを確認したため、本格運用を開始しました。
- 現時点において、原子炉格納容器内での冷却材漏えいはないものと考えています。

#### 6 号機（定期検査で停止中）

- 安全上の問題がない原子炉水位を確保しています。
- 平成 23 年 3 月 19 日午後 10 時 14 分、残留熱除去系ポンプを起動し、使用済燃料プールの冷却を開始しました。
- 平成 23 年 9 月 15 日午後 2 時 33 分、原子炉は残留熱除去系、使用済燃料プールは補機冷却系および燃料プール冷却系、各々の系統による冷却を開始しました。
- 現時点において、原子炉格納容器内での冷却材漏えいはないものと考えています。

## その他

- 平成 23 年 6 月 13 日午前 10 時頃、2、3 号機スクリーンエリアに設置した循環型海水浄化装置の運転を開始しました。
- 平成 23 年 6 月 17 日午後 8 時、水処理設備において滞留水の処理を開始しました。また、7 月 2 日午後 6 時、水処理設備による処理水を、バッファタンクを経由して原子炉へ注水する循環注水冷却を開始しました。
- 平成 23 年 8 月 19 日午後 7 時 41 分、セシウム吸着装置から除染装置へのラインと第二セシウム吸着装置の処理ラインの並列運転による滞留水の処理を開始しました。
- 平成 23 年 10 月 7 日午後 2 時 6 分、伐採木の自然発火防止や粉塵の飛散防止を目的とした構内散水を、5、6 号機滞留水浄化後の水を利用し、開始しました。
- 地下水による海洋汚染拡大防止を目的として、平成 23 年 10 月 28 日、1～4 号機の既設護岸の前面に海側遮水壁の設置に関する工事に着手しました。
- 平成 23 年 12 月 13 日午後 0 時 25 分、淡水化装置（逆浸透膜式）において、淡水化装置（逆浸透膜式）処理後の濃縮水発生量の抑制を目的とした、再循環運転による運用を開始しました。
- 平成 23 年 12 月 22 日より、1 号機原子炉格納容器雰囲気温度の C 点で温度計指示値の上昇が見られ（12 月 22 日時点：約 38°C、12 月 27 日午後 7 時時点：約 49°C）、他の原子炉格納容器雰囲気温度の指示値に上昇は見られていないことから、12 月 28 日午前 9 時から午前 10 時にかけて、計器の健全性等の確認を実施し、問題がないことを確認しました。12 月 22 日以前の窒素封入量およびガス管理システムからの排気量に調整し、様子を見ることで原因の絞込みを実施するため、同日午前 11 時から午後 0 時 15 分、窒素封入量を約  $8 \text{ Nm}^3/\text{時}$  から約  $18 \text{ Nm}^3/\text{時}$ へ、ガス管理システムからの排気量を約  $23 \text{ Nm}^3/\text{時}$  から約  $30 \text{ Nm}^3/\text{時}$ へ、それぞれ調整しました。温度上昇については最高約 54.6°C（12 月 28 日午後 6 時時点）まで上昇しておりましたが、約 44.4°Cまで下降（平成 24 年 1 月 1 日午前 11 時時点）しております。

なお、他の 2 点についても緩やかな温度上昇が確認されましたが、現在は安定傾向を示しております。

D 点…平成 23 年 12 月 29 日午後 5 時：約 35.8°C（最高値）、平成 24 年 1 月 1 日午前 11 時：約 32.9°C

E 点…平成 23 年 12 月 29 日午後 5 時：約 40.0°C（最高値）、平成 24 年 1 月 1 日午前 11 時：約 36.3°C  
今後も継続して温度上昇の原因調査とプラント状況の監視を行う予定です。

- 平成 23 年 12 月 28 日午後 3 時 22 分、2 号機タービン建屋地階から集中廃棄物処理施設（雑固体廃棄物減容処理建屋〔高温焼却炉建屋〕およびプロセス主建屋）へ溜まり水の移送を開始しました。
- 平成 23 年 12 月 30 日午後 2 時 37 分から 12 月 31 日午前 9 時 58 分まで、3 号機タービン建屋地階から集中廃棄物処理施設（雑固体廃棄物減容処理建屋〔高温焼却炉建屋〕およびプロセス主建屋）へ溜まり水の移送を行いました。

以 上