

# 福島第一原子力発電所の状況

平成 25 年 9 月 13 日  
東京電力株式会社

## < 1. 原子炉および原子炉格納容器の状況 > (9/13 11:00 時点)

号機	注水状況		原子炉压力容器 下部温度	原子炉格納容器 圧力*1	原子炉格納容器 水素濃度
1号機	淡水 注入中	炉心ブレイ系：約 2.0 m <sup>3</sup> /h	33.1	106.5 kPa abs	A系： 0.02 vol%
		給水系：約 2.5 m <sup>3</sup> /h			B系： 0.02 vol%
2号機	淡水 注入中	炉心ブレイ系：約 3.4 m <sup>3</sup> /h	43.8	4.70 kPa g	A系： 0.06 vol%
		給水系：約 1.8 m <sup>3</sup> /h			B系： 0.06 vol%
3号機	淡水 注入中	炉心ブレイ系：約 3.5 m <sup>3</sup> /h	43.2	0.25 kPa g	A系： 0.10 vol%
		給水系：約 1.9 m <sup>3</sup> /h			B系： 0.12 vol%

\*1:絶対圧(kPa abs) = ゲージ圧(kPa g) + 大気圧(標準大気圧 101.3 kPa)

## < 2. 使用済燃料プールの状況 > (9/13 11:00 時点)

号機	冷却方法	冷却状況	使用済燃料プール水温度
1号機	循環冷却システム	停止中	27.5 *1
2号機	循環冷却システム	運転中	27.0
3号機	循環冷却システム	運転中	26.8
4号機	循環冷却システム	運転中	36

※各号機使用済燃料プールおよび原子炉ウェルヘッドへの注水を適宜実施。

\*1:代替冷却システム停止中のため、至近のデータを記載。

- 9/12 7:03 1号機使用済燃料プール代替冷却系について、原子炉建屋1階の瓦礫等障害物撤去作業に伴い、冷却を停止。冷却停止時の使用済燃料プール水温度は 27.5℃。停止期間は 9/17 17:00 までの約 130 時間であり、冷却停止時のプール水温度上昇率評価値は 0.070℃/h であることから、停止中のプール水温上昇は約 9.1℃と評価。運転上の制限値 60℃に対して余裕があり、使用済燃料プール水温管理状況問題は無い。

## < 3. タービン建屋地下等のたまり水の移送状況 >

号機	排出元 →	移送先	移送状況
2号機	2号機 タービン建屋	3号機タービン建屋	9/8 10:09 ~ 移送実施中
3号機	3号機 タービン建屋	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])	9/8 10:26 ~ 移送実施中
6号機	6号機 タービン建屋	仮設タンク	9/13 10:00 ~ 13:00 移送実施

7/16 13:00~ 5, 6号機屋外の仮設タンク(9基)には、震災時に5, 6号機各建屋に流入した海水および地下水(メガフロート水)を貯蔵しているが、本仮設タンク水を5, 6号機タービン建屋滞留水と同様に淡水化处理(RO)を行うため、6号機北側にあるFエアータンクへ移送を開始。

< 4. 水処理設備および貯蔵設備の状況 > (9/13 7:00 時点)

設備	セシウム吸着装置	第二セシウム吸着装置 (サリー)	除染装置	淡水化装置 (逆浸透膜)	淡水化装置 (蒸発濃縮)
運転状況	停止中	運転中*	停止中	水バランスをみて断続運転	水バランスをみて断続運転

\*フィルタの洗浄を適宜実施。

- H23/6/8～ 汚染水・処理水を貯蔵・保管するための大型タンクを順次輸送、据付。
- H25/3/30 9:56～ 多核種除去設備 (ALPS) の3系統 (A～C) のうちA系統において、水処理設備で処理した廃液を用いた試験 (ホット試験) を開始。なお、6/15 に発生したバッチ処理タンクからの水漏れの対応のため、ホット試験を中断中。8/6、多核種除去設備A系の吸着塔 (6A) の吸着材を抜き取り、内部点検を行ったところ、フランジ面のすき間腐食と、吸着塔内容接線近傍に腐食に起因すると推定される変色を確認。今後、腐食が確認された原因および影響範囲を評価するため、継続して調査を実施。
- H25/6/13 9:49～ 多核種除去設備 (ALPS) の3系統 (A～C) のうちB系統において、水処理設備で処理した廃液を用いた試験 (ホット試験) を開始。
- H25/8/8 12:55～ 6/15 に多核種除去設備A系で発生したバッチ処理タンクからの水漏れについて、現在A系で実施している腐食防止対策をB系でも実施するため、同設備B系を停止。  
再発防止対策を実施した上で、C系9月下旬、A系10月中旬、B系11月以降を目処にホット試験を再開予定。
- H25/9/12～9/24 (予定) セシウム吸着装置において、処理水タンクの腐食防止のための信頼性向上工事を実施予定。

< 5. その他 >

- H23/10/7～ 伐採木の自然発火防止や粉塵飛散防止のため、5,6号機滞留水の浄化水を利用し、散水を適宜実施中
- H24/4/25～ 地下水による海洋汚染拡大防止を目的として、遮水壁の本格施工に着手。
- H25/7/9 10:25～ 1号機サプレッションチェンバ内残留水素の排出、およびサプレッションチェンバ内の水の放射線分解による影響を確認するため、H24/10/23 から断続的にサプレッションチェンバ内への窒素ガス封入を実施しており、H25/7/9 より窒素封入を継続しているが、水素濃度が十分に低下しないことから、水素の追加供給を前提とした対応として、引き続き長期間の窒素封入を実施する。
- H25/8/27～ 4号機使用済燃料プール内の燃料取り出しへ向けて、原子炉ウエル、原子炉圧力容器、使用済燃料プール内のガレキ撤去及び炉内機器の移動作業などを適宜実施。
- H25/9/17 1号機燃料取り出しに向けた原子炉建屋カバーの解体について、準備工事として排気設備を停止する予定。なお、停止後は定期的または必要な都度、ダストサンプリングを実施し、状況を監視していく。
- H25/9/12 15:20 頃 5・6号機滞留水処理装置 (車載型) から水が漏れいしていることを、当社社員が発見。このため、ただちに滞留水処理装置を停止し、漏れいが停止したことを確認。漏れいが確認された範囲について詳細に確認を行ったところ、滞留水処理装置を設置しているトレーラ内に約2m×約6mの範囲で漏れいした跡があり、トレーラ内からトレーラ外へ漏れいした水が溜まっていた範囲については、約3m×約3m×約1mm であった。漏れいした水の量については、漏れい時間、流量等から算定し、約 0.065m<sup>3</sup> と評価した。なお、周辺に排水溝等はないことから、海への放出はない。また、漏れいした水を採取、分析した結果、構内散水に使用している水\*と同程度の値であった。

< 漏れい水サンプリング結果 >

セシウム 134: 検出限界値未満【検出限界値:  $1.6 \times 10^{-3}$  [Bq/cm<sup>3</sup>】

セシウム 137:  $4.2 \times 10^{-3}$  [Bq/cm<sup>3</sup>]

全ベータ: 検出限界値未満【検出限界値:  $1.4 \times 10^{-2}$  [Bq/cm<sup>3</sup>】

\* 散水可能な放射能濃度: セシウム 134 とセシウム 137 の合計が  $1 \times 10^{-2}$  [Bq/cm<sup>3</sup>] を満足すること

- H25/9/13 8:00 頃 3号機原子炉建屋5階中央部近傍 (機器貯蔵プール側) において再度湯気らしきものをカメラにて確認。8:30 までに確認したプラント状況、モニタリングポストの指示値等に異常は確認されていない (8:00 時点の気象データは、気温 22.7℃、湿度 94.5%)。9/13、15:00 頃には、湯気は確認されなかった。なお、15:00 時点におけるプラント状況、モニタリングポスト指示値等に異常は確認されていない (15:00 時点の気象データは気温 25.3℃、湿度 82.3%)。

・H25/9/13 0:00

8/12 および 8/19 に、免震重要棟前に設置している連続ダストモニタで放射能濃度が高いことを示す警報(放射能高高警報)が発生した件について、両日に連続ダストモニタの風上で作業していた作業は、3号機原子炉建屋上部瓦礫撤去工事であり、作業内容と警報発生時刻に関連性が認められたこと、また、3号機原子炉建屋上部瓦礫撤去工事を中断した 8/20 以降、連続ダストモニタに変動がないことから、原因は当該瓦礫撤去工事であると判断。また、再発防止対策として以下を実施。

- ・飛散防止剤の散布方法の見直しによる瓦礫撤去作業時のダスト上昇の抑制
  - ・作業場(オペレーティングフロア)および近傍(3号機原子炉建屋近傍の法面)でのダスト濃度監視の強化
  - ・免震重要棟バス待合所への汚染防止対策として、カバートネルの設置
- これらの再発防止対策が実施できたことから発電所内の全面(半面)マスク着用省略可能エリアでのマスク着用指示を解除。

#### 【H4エリアタンクからの水の漏えいについて】

##### <経緯>

- ・H25/8/19 9:50 頃、当社社員が、汚染貯蔵タンクエリアのパトロールを実施していたところ、H4エリアの堰内には1~2cm程度の水溜まりがあり、堰のドレン弁の外側に約3m×約3m×約1cmと約0.5m×約6m×約1cmの水溜まりを確認。なお、汚染した水の発生源は特定できていないものの、汚染水を貯留しているタンク周辺の堰内に溜まっていた水がドレン弁を通じて堰外へ漏えいしたこと、タンクに貯留した水がタンクから漏えいしたことが否定できないこと、および堰外に漏えいした水溜まりにおいて高いベータ線、ガンマ線が検出されたことから、14:28 に法令に該当する漏えいと判断。その後、同日 19:00 から堰内に溜まっている水の回収作業を開始。
- 8/20 7:00 頃、同エリア内のIグループNo. 5タンク近傍の底部で水の広がりがあることから、当該タンクの水位を確認した結果、現時点で約3m水位が低下していることを確認。約3mの水位低下分の水量は、約 300m<sup>3</sup>。漏えいしたと思われる水については、堰内の水は一部回収を実施しているが、ドレン弁を通して堰外へ出ていると思われることから周辺の土壌の回収を行うとともに広がり範囲について引き続き調査を実施。
- 21:55 から No.5タンク内の水および堰内に溜まっていた水を同エリア内のBグループ No.10 タンクへ移送を開始。8/22 までに水の移送を完了。
- 8/21 H4エリアタンクの東側にある排水路の壁面において筋状の流れた痕跡が確認されたことから、当該部の表面線量当量率を測定した結果、最大で 6.0mSv/h( $\gamma + \beta$ 線(70  $\mu$ m線量当量率))であることを確認。このことから、汚染した土砂等が排水路に流れた可能性があるとし、今後、詳細な調査および評価を行う。
- 8/22 11:00 から 15:00 頃にかけて、漏えいしたタンクと同様のフランジ型の他エリアのタンクについて総点検(外観点検、線量測定)を実施。タンクおよびドレン弁の外観点検において、漏えい及び水溜まりは確認されなかったが、H3エリアのタンク周辺において、部分的に線量が高い箇所(2箇所)を確認。なお、当該箇所は乾燥しており、堰内および堰外への流出は確認されなかった。また、当該タンクの水位は受け入れ時と変化がないことを確認している。
- [高線量箇所及び表面線量当量率測定結果( $\gamma + \beta$ 線(70  $\mu$ m線量当量率))、水位レベル]
- ・H3エリアBグループ No.4 タンク底部フランジ近傍:100mSv/h、水位レベル約 97%
  - ・H3エリアAグループ No.10 タンク底部フランジ近傍:70mSv/h、水位レベル約 95%
- 上記以外のタンク及びドレン弁については、高線量の箇所は確認されていない。
- また、5・6号機の滞留水の保管等に使用しているフランジタイプタンクの健全性確認(外観目視確認、水位確認)を 8/26 までに実施し、異常が無いことを確認。
- 8/25 漏えいが発生したH4エリア Iグループ No.5タンクについて確認を行っていたところ、当該タンク含む3基(H4エリア Iグループ No.5タンク、H4エリア Iグループ No.10 タンク、H4エリア IIグループ No.3タンク)が当初H1エリアに設置されていたこと、H1エリアで当該タンクが設置された基礎で、地盤沈下が起こったため、H2エリアに設置する計画であったが、実際には、H4エリアに設置されていることが判明。No.5タンクからの水漏れと、H1エリアの基礎が地盤沈下した際に設置していた経過があることの因果関係は不明であるが、漏えいリスクの低減対策として当該タンク内の水の移送を実施。
- 8/25~8/27 H4エリア Iグループ No.10 タンクから、H4エリア Bグループ No.10 タンクへの移送を実施し、完了。
- 8/29~9/2 H4エリア IIグループ No.3タンクからH4エリア Bグループ No.10 タンクへの移送実施。なお、堰内に雨水が溜まった際の汲み上げ先としてH4エリアBグループ No.10 タンクを使用する可能性があるため、降雨の状況を踏まえ、今後移送を実施予定。
- 8/31 パトロールにおいて、4箇所の高線量当量率箇所( $\beta + \gamma$ 線(70  $\mu$ m線量当量率))を確認。関連する全てのタンクの水位に低下は見られず、排水弁も閉としているため、堰外への漏えいはないと評価。各箇所の線量等量率は以下の通り。
- ・H5エリアIVグループNo.5タンクとH5エリアIVグループNo.6タンクの連結配管部の床面:約 230mSv/h(70  $\mu$ m線量当量率)
  - ・H3エリアAグループ No.10 タンク底部フランジ近傍:約 220mSv/h(70  $\mu$ m線量当量率)(8/22 にタンクの点検をした際に、約 70mSv/h が確認されたところと同箇所\*1)

- ・ H3エリアBグループ No.4タンク底部フランジ近傍:約 1,800mSv/h(70  $\mu$  m線量当量率) (8/22 にタンクの点検をした際に、約 100mSv/h が確認されたところと同箇所\*1)
  - ・ H4エリアIIグループ No.6タンク底部:約 70mSv/h(70  $\mu$  m線量当量率)  
\*1:8/22 に測定を行った箇所を、8/31 に再測定を実施。値が異なっている原因については、調査していく。
- H5エリアIVグループNo.5タンクとNo.6タンクの連結配管部の床面について、上部にある配管の保温材を押したところ、床面に水滴が1滴滴下。水が滴下した床面を測定したところ、約 230mSv/hであることを確認。また、床面に約 20cm×約 20cm の大きさの変色箇所(乾いた状態)があることを確認。
- 連結配管の保温材を外したところ、各タンクと連結配管を接続している隔離弁(2弁)のうち、No. 5タンク側の隔離弁と連結配管を繋いでいるフランジ部より約 90 秒に1滴の滴下があることを、8/31 に確認。
- 9/1 当該フランジボルトの増し締めを実施し、漏えい停止を確認。

8/29～ H4エリア以外のタンク総点検(外観点検、線量測定)において 8/22 確認された、部分的に線量が高いタンク(H3エリアBグループNo.4タンク、H3エリアAグループNo.10タンク)について、これらのタンクの外部に水の滴下等は確認されていないが、念のため、9/17 までの間でタンク内の水をRO廃液供給タンクへ移送予定。

強化しているパトロールにおいて、9/1 以降に確認された高線量当量率箇所は以下の通り。

#### <9/1 パトロール結果>

- ・ H3エリアBグループNo. 4タンク(北側):1700mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアBグループNo. 4タンク(南側):1100mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアBグループNo. 10 タンク:80mSv/h(5cm 距離)

#### <9/2 パトロール結果>

- ・ H6エリアAグループ No.7タンク 100mSv/h 以上(5cm 距離) \*2
- ・ H3エリアBグループNo. 4タンク(北側):1,700mSv/h 以上(5cm 距離)

#### <9/3 パトロール結果>

- ・ H3エリアBグループ No.4タンク(北側):2,200mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアBグループ No.4タンク(南側):400mSv/h(5cm 距離)
- ・ H6エリアAグループ No.7タンク :300mSv/h(5cm 距離) \*2

\*2: 9/2 低レンジ測定器(最大 100mSv/h まで測定可)にて測定。9/3 高レンジ測定器も使い線量測定を実施。9/3 は、50cm 距離においては、5.5mSv/h であり、10mSv/h を超えなかった。また、H6エリアAグループ No.7タンクを含むグループのタンク水位には変動がないことを確認。

#### <9/4 パトロール結果>

高線量当量率箇所は確認されておらず、また、目視点検によりタンク全数に漏えい等がないことも確認した。なお、以下の以前に高線量当量率が確認された箇所について、9/3 シーリング材およびアクリル板、ゴムシートによる放射線遮へいを試験的に実施したところ、線量当量率の低下を確認した。

##### ○放射線遮へい実施後

- ・ H3エリアBグループ No.4タンク(北側):30mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアBグループ No.4タンク(南側):15mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアAグループ No.10 タンク(北側):10mSv/h(5cm 距離)

##### ○放射線遮へい実施前

- ・ H3エリアBグループ No.4タンク(北側):2,200mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアBグループ No.4タンク(南側):500mSv/h(5cm 距離)
- ・ H3エリアAグループ No.10 タンク(北側):70mSv/h(5cm 距離)

#### <パトロール実績>

9/5～9/12 パトロールにおいて、高線量当量率箇所( $\beta + \gamma$ 線(70  $\mu$  m線量当量率))は確認されなかった。また、堰内床部近傍は、堰内に溜まった雨水による遮へいにより、引き続き線量当量率が低い状態となっている。さらに、目視点検によりタンク全数に漏えい等がないこと(堰内溜まり水箇所の漏えいを除く)を確認。

\*線量当量率の値は、70  $\mu$  m線量当量率(ベータ線)の値。1cm 線量当量率の値は1mSv/h 未満(測定器の針が振れなかった)であり、大半はベータ線であった。ベータ線は距離をとることで、受ける放射線の量は格段に少なくなるものであり、現場全体の雰囲気線量が上記の線量ということではない。

\*上記線量はパトロール時の線量測定(タンク外表面から概ね1m以内、地上高さ50cm程度を全周測定)で10mSv/h 以上が確認された場合、5cm まで近づいて測定した値。なお、10mSv/h 以上で記録していくことは、原子力規制庁「特定原子力施設監視・評価検討会汚染水対策検討ワーキンググループ第5回会合」において報告したもの。

#### <サンプリング実績>

新たにH4エリアタンク周辺に設置した観測孔(E-1:漏えいが発生したH4エリア I グループ No.5タンクのある堰の北側, E-2:漏えいが発生したH4エリア I グループ No.5タンクのある堰の南側)で採取した水について、全ベータ、トリチウムの分析を実施。

9/12 H4エリア周辺観測孔(E-1)について、9/11 採取のトリチウム分析結果が、97,000Bq/L と、9/10 採取の64,000Bq/L と比較し、高い数値であることを確認した。H4エリアタンクからの漏えいの影響による可能性が高いことから、今後も引き続き、周辺地下水の分析を行い、漏えい範囲の調査を継続する。なお、H4エリア周辺観測孔(E-2)については、9/10 採取の結果とほぼ同程度の値であった。

9/11 H4エリア周辺観測孔E-1およびE-2のボーリングコアの線量率分布測定を実施。結果は以下の通り。  
※E-1は地表面から8mまでを10cm 間隔で80 分割して測定。  
E-2は地表面から7mまでを10cm間隔で70 分割して測定。

#### <観測孔E-1>

- ・ $\beta + \gamma$  線量率分布測定については、地表面から2.5m~4.0mで採取したコアでバックグラウンド(0.06mSv/h)を超える線量率を確認。最大値は地表面から2.8~2.9mで採取したコアの0.09mSv/h。
- ・ $\gamma$  線量率分布測定については、バックグラウンド(0.005mSv/h)を超える線量率は確認されなかった。

#### <観測孔E-2>

- ・ $\beta + \gamma$  線量率分布測定および $\gamma$  線量率分布測定については、バックグラウンドを超える線量率は確認されなかった。

9/13 今回のタンクからの漏えいを踏まえ、福島第一南放水口付近(T-2)、H4エリア付近B-C排水路合流地点(C-1)、C排水路合流点前(B-3)、B排水路ふれあい交差点近傍(B-0-1)、C排水路正門近傍(C-0)、C排水路30m 盤出口(C-2)で水を採取し、核種分析を実施(9/12 採取)。分析結果は、B-3地点において、過去の全ベータの分析データ(380~920 Bq/L)と比較して、高い値(2,400 Bq/L)となっているが、これは、B-3地点の水が堰き止められて残っているB排水路の清掃中の残水のためと考えている。また、前回(9/11 採取)の数値が高かったC-2地点の全ベータについては検出限界値未満(検出限界値11 Bq/L)となっており、C-2上流側の作業による一時的な影響であったと考えている。その他の分析結果については、前回と比較して大きな変動はない。

※H4エリア付近B排水路内2 地点(B-1~2)については、B排水路清掃期間中のため9/12 は未実施。

9/10 地下水バイパス揚水井No.7~12について分析を実施した結果、前回(9/7 採取)の分析結果と比較して大きな変動は確認されていない。

9/12 H4エリア I グループ No.5タンク内水のトリチウムの分析を実施した結果、 $2.4 \times 10^6$ Bq/L であり、平成25年6月に採取したRO装置濃縮水( $7.7 \times 10^5$ Bq/L)と比較して、同程度であった。

9/13 漏えいの確認されたH4エリア I グループ No.5タンクを解体、調査するため、作業エリアを確保する観点から、先行してH4エリア I グループ No.10 タンクの解体を開始。

#### 【タービン建屋東側の地下水調査状況について】

・1~4号機タービン建屋東側に観測孔を設置し採取した地下水を分析したところ、1, 2号機間の観測孔 No.1 において、トリチウムおよびストロンチウムが高い値\*で検出。今後も引き続き採取分析を行い、監視強化を実施。

※ トリチウム: $4.6 \times 10^5 \sim 5.0 \times 10^5$ Bq/L(採取日:5/24, 5/31, 6/7)

ストロンチウム  $90:1 \times 10^3$ Bq/L(採取日:5/24)

#### <サンプリング実績>

##### [サブドレンの観測井の測定結果]

1~4号機建屋に隣接している井戸(サブドレンピット)の浄化試験をした結果、ピット内の溜まり水から放射性物質が検出されており、その流入経路としてフォールアウトの可能性のあることから、新たに1~4号機建屋周辺に観測井を設置し、フォールアウトの影響について確認することとしている。

9/12 新たに設置した1号機タービン建屋海側のサブドレン観測井(1T-4)および新たに設置した2号機タービン建屋海側のサブドレン観測井(2T-1, 2T-2)の水(9/11 採取)について、トリチウムの分析を実施。

<サブドレン観測井 1T-4(1号機タービン建屋海側):9/11 採取>  
トリチウム 2,700Bq/L

<サブドレン観測井 2T-1(2号機タービン建屋海側):9/11 採取>  
トリチウム 20,000Bq/L

<サブドレン観測井 2T-2(2号機タービン建屋海側):9/11 採取>  
トリチウム 770Bq/L

※NDは検出限界値未満を表し、( )内に検出限界値。

また、9/9 に採取した4号機タービン建屋海側のサブドレン観測井(4T-1)におけるトリチウムの測定結果について、1800 Bq/L であった。

<サブドレン観測井 4T-1(4号機タービン建屋海側・南側):9/9 採取>  
トリチウム 1800 Bq/L  
セシウム 134 ND(0.38 Bq/L) (お知らせ済み)  
セシウム 137 ND(0.44 Bq/L) (お知らせ済み)  
全ベータ ND(17 Bq/L) (お知らせ済み)

※NDは検出限界値未満を表し、( )内に検出限界値。

#### <水の移送状況>

- H25/8/9 14:10～ 1・2号機タービン建屋東側に設置した集水ピット(南)から地下水をくみ上げ、2号機立坑Cへの移送を開始。なお、状況によって、2号機立坑Cから2号機タービン建屋へ移送先の切替を実施。
- 8/15 11:35～ 1・2号機タービン建屋東側に設置したウェルポイント(バキュームによる強制的な揚水設備)の1箇所から地下水を汲み上げ、2号機立坑Cへの移送を開始。その後、順次追加し、8/23 に予定していた 28 箇所すべてのウェルポイントから地下水を汲み上げ、2号機立坑Cへの移送を実施。なお、状況によって、2号機立坑Cから2号機タービン建屋へ移送先の切替を実施。
- 8/22～8/24 2号機タービン建屋東側に設置されている2号機分岐トレンチ(立坑Bおよび電源ケーブルトレンチ)の閉塞を行うため、当該トレンチ内に滞留している汚染水を2号機タービン建屋へ移送を実施。
- 8/29～ 2号機分岐トレンチへの充填材注入を実施。なお、2号機立坑Bの溜まり水(トレンチ閉塞作業により集められた水)については、適宜、2号機タービン建屋へ移送を実施。
- 9/3～9/7 日中時間帯に2号機立坑B水(トレンチ閉塞により集められた水)を2号機タービン建屋へ移送するため、ウェルポイントおよび集水ピット(南)地下水の移送先を順次切替実施。トレンチ閉塞作業はほぼ終了したため、9/7 からウェルポイントおよび集水ピット(南)地下水は2号機タービン建屋へ移送。

#### <最新の実績>

- H25/9/7 12:49 ウェルポイントおよび集水ピット(南)地下水の移送先を2号機タービン建屋から2号機立坑Cへ切替を実施。9/7 13:01～13:03 2号機立坑B水について2号機タービン建屋への移送し、全ての移送が終了。その後、13:33、ウェルポイントおよび集水ピット(南)地下水の移送先を2号機立坑Cから2号機タービン建屋へ切替を実施。

【移送量\*: 9/13 16:00 時点までの立坑Cおよび2号機タービン建屋への移送量は約 1,643m<sup>3</sup>。】

\*集水ピット(南)およびウェルポイントの総量

- H25/9/2～ 2・3号機海水配管トレンチ内の高濃度汚染水の放射能濃度を低減するため、モバイル式処理装置の設置工事を開始。

#### 【地下貯水槽からの漏えいに関する情報および作業実績】

- H25/7/1 に地下貯水槽の汚染水は全て移送を終了しているが、拡散防止対策およびサンプリングは継続実施中。
- H25/8/29～9/5 地下貯水槽 No.4の浮き上がりへの対策として、砕石盛土を実施。

#### <拡散防止対策>

- 地下貯水槽漏えい検知孔水(No.1 北東側、No.2 北東側、No.3 南西側)の全ベータ放射能濃度の低下が緩やかである

ことから、地下貯水槽 No.1～3にろ過水または淡水化装置(RO)処理水(全ベータ放射能濃度:約 $1 \times 10^1$ Bq/cm<sup>3</sup>)を移送し希釈する処置を適宜実施。

○最新の希釈実績:地下貯水槽 No.1(6/19～) 8/3、約 60m<sup>3</sup>のろ過水を注水。

地下貯水槽 No.2(6/27～) 8/1、約 60m<sup>3</sup>のろ過水を注水。

地下貯水槽 No.3(7/24～) 8/12、約 107m<sup>3</sup>の当該地下貯水槽ドレン孔水(北東側)を注水。

※8/5 に約 60m<sup>3</sup>、8/11 に約 51m<sup>3</sup>、8/12 に約 107m<sup>3</sup>を希釈および地下貯水槽底面に作用する水圧(揚圧力)の低減を目的に注水。

・9/13 地下貯水槽 No.1～3の漏えい検知孔内に漏えいした水を仮設地上タンクへ、地下貯水槽 No.1、No. 2のドレン孔に漏えいした水を当該地下貯水槽内へ移送する処置を実施。

#### <サンプリング実績>

・9/12 地下貯水槽 No.1～7のドレン孔水(14 箇所)、地下貯水槽 No.1～4, 6の漏えい検知孔水(10 箇所のうち2箇所は試料採取不可)、地下貯水槽観測孔(22 箇所)についてサンプリングを実施。分析結果については、前回(9/11 採取)実施したサンプリングの分析結果と比較して大きな変動は確認されていない。

以上