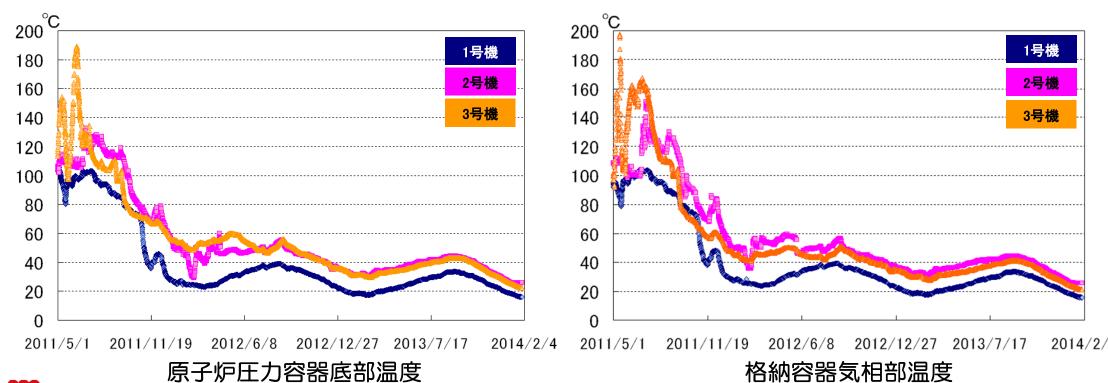
現況、対策の進捗状況について

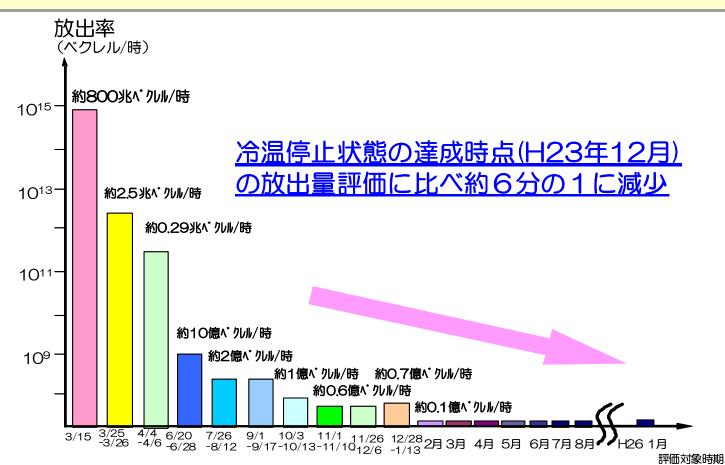
2014年2月17日 東京電力株式会社



- ▶「循環注水冷却」を継続中(2011/6/27~)。
 - ✓損傷した燃料が圧力容器及び格納容器内のどこに存在しているかを正確に 把握することは難しいが、原子炉圧力容器底部温度および格納容器気相部 温度は約15℃~35℃(1/29時点)で推移しており、格納容器内圧力や 放射性物質の放出量等のパラメータについて、有意な変動はなく、 総合的に冷温停止状態を維持と判断。



- ▶ 1~4号機原子炉建屋から新たに放出される放射性物質による、敷地境界における空気中放射性物質濃度は、Cs-134及びCs-137ともに約1.3×10⁻⁹ベクレル/cm³と評価
- ▶ 放出された放射性物質による敷地境界上の被ばく線量は0.03mSv/年(自然放射線による年間線量(日本平均2.1mSv/年)の約70分の1に相当)

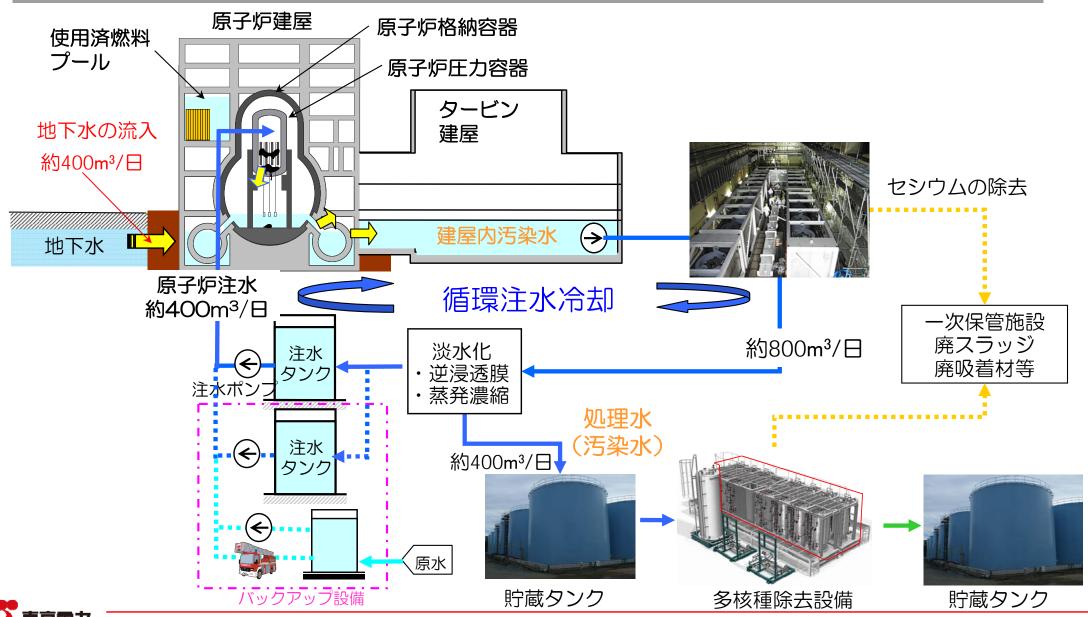


※H25年11月より4号機燃料取出し用力バー排気設備運用開始に合わせて評価対象に追加

く原子炉建屋からの放射性物質(セシウム)の一時間当たりの放出量>



- 原子炉への循環注水冷却を継続することにより低温での安定状態を維持
- 重要免震棟において24時間体制でプラント状況を把握





- 総貯蔵容量*は約45万m³
- 総貯蔵量*は約42万m³
- 80万m³までの増設計画(H27年度末迄の目標)







【各タンクの貯蔵容量*】

鋼製角型タンク : 約0.9万m³

鋼製円筒型タンク(フランジ):約 29万m³

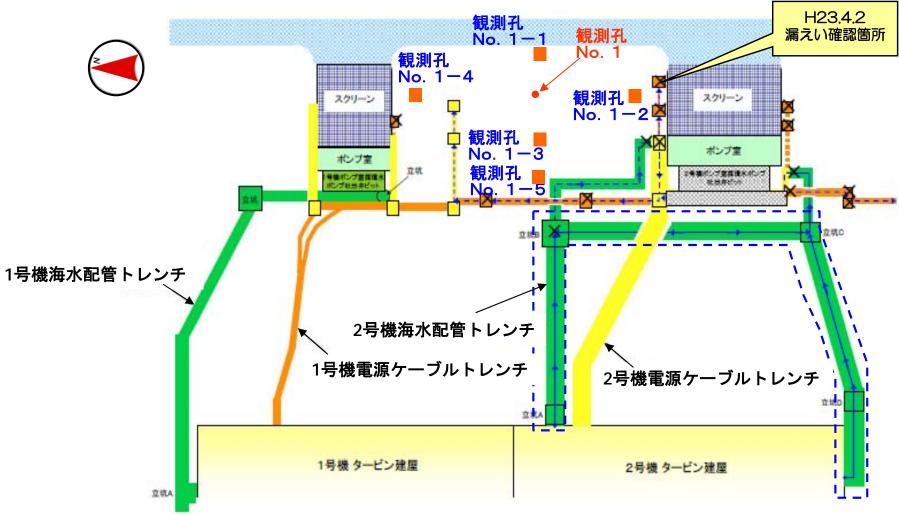
鋼製円筒型タンク(溶接) :約 11万m3

鋼製横置きタンク : 約 4万m³

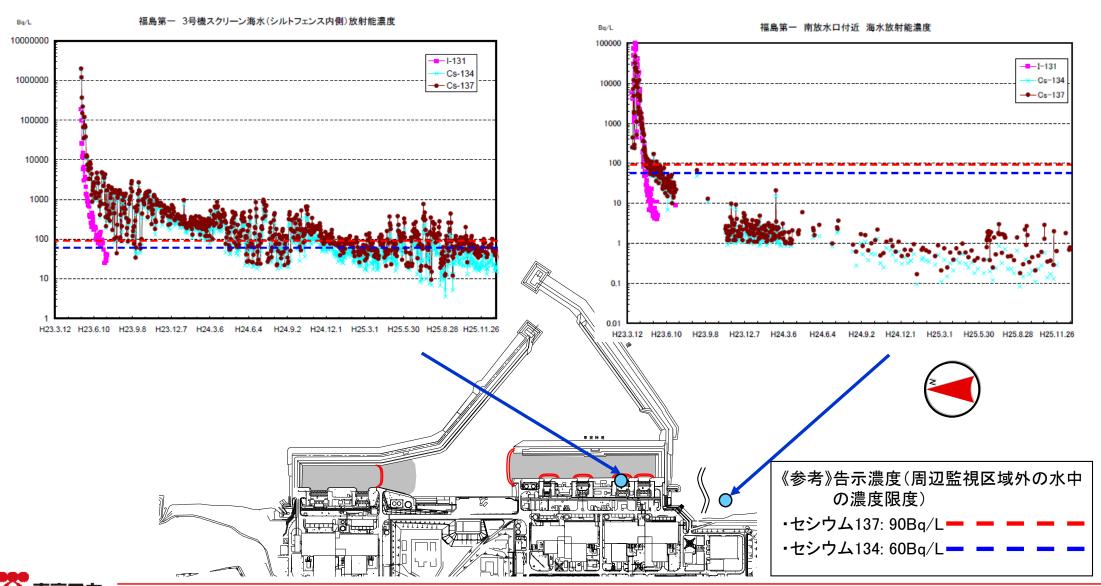
*H26.1.28現在

汚染水の状況(事故発生直後における汚染水の海への流出)

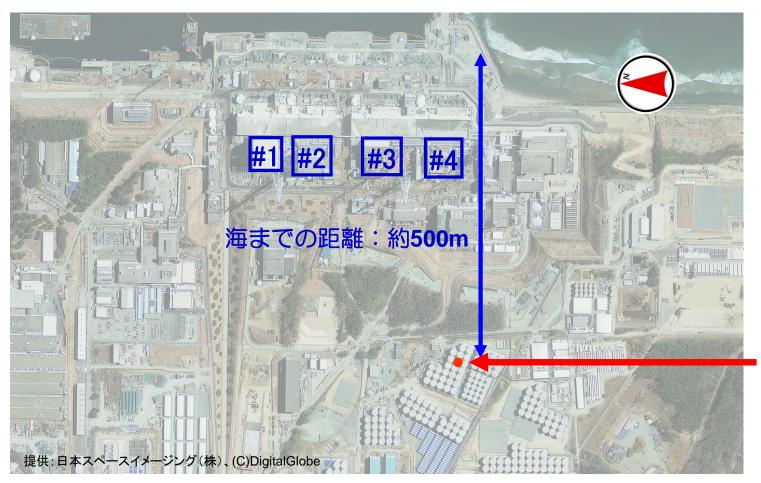
- 事故発生直後にタービン建屋地下の高濃度汚染水が地下トレンチを経由して港湾内へ流出した経緯あり
- 流出部は止水済だが、高濃度汚染水は地下構造物中に滞留している状態



- 港湾内の海水を継続的にサンプリング、事故後、徐々に濃度が低下するも横ばい
- 1~4号機の取水口付近では現在も10~100Bq/LオーダーのCs-137が観測されている

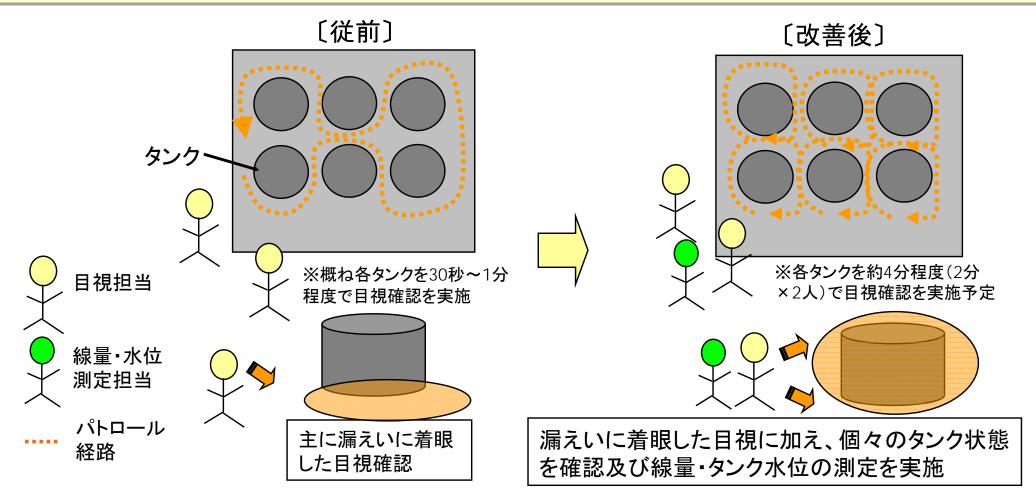


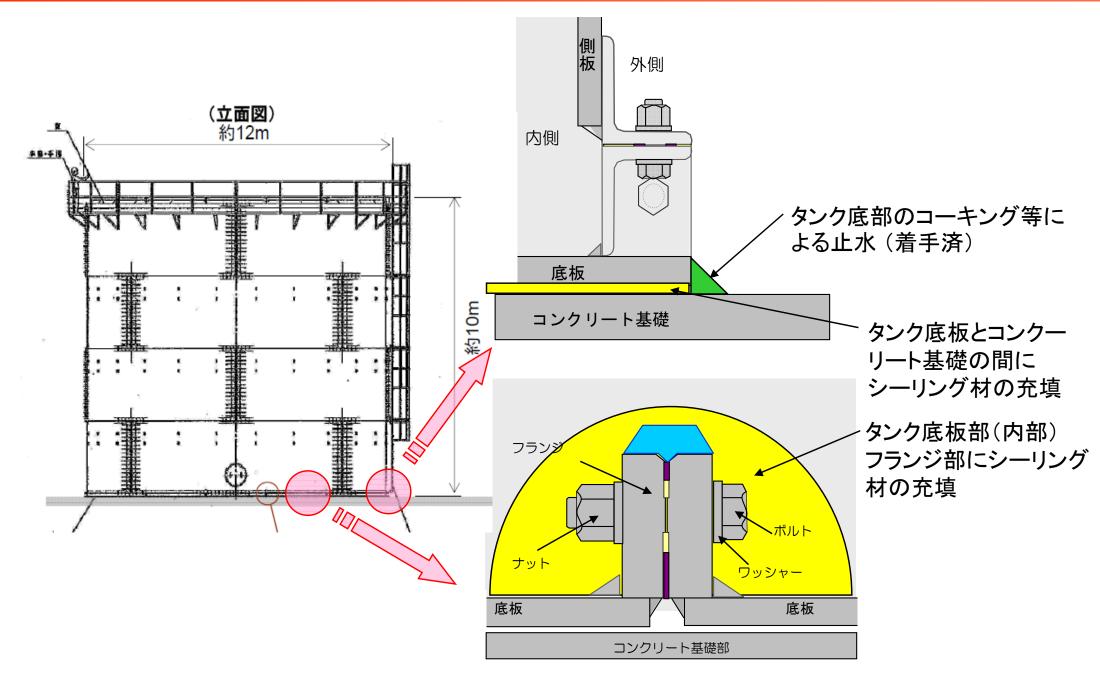
- 平成25年8月19日 堰の中, 及び堰ドレン弁外側2箇所に水漏れ発見
- 平成25年8月20日 タンクの水位が約3m低下していることを確認
- 水位低下分の水量は約300m³
- 堰内の水の回収と汚染土壌の回収を実施し、広がりの範囲を調査

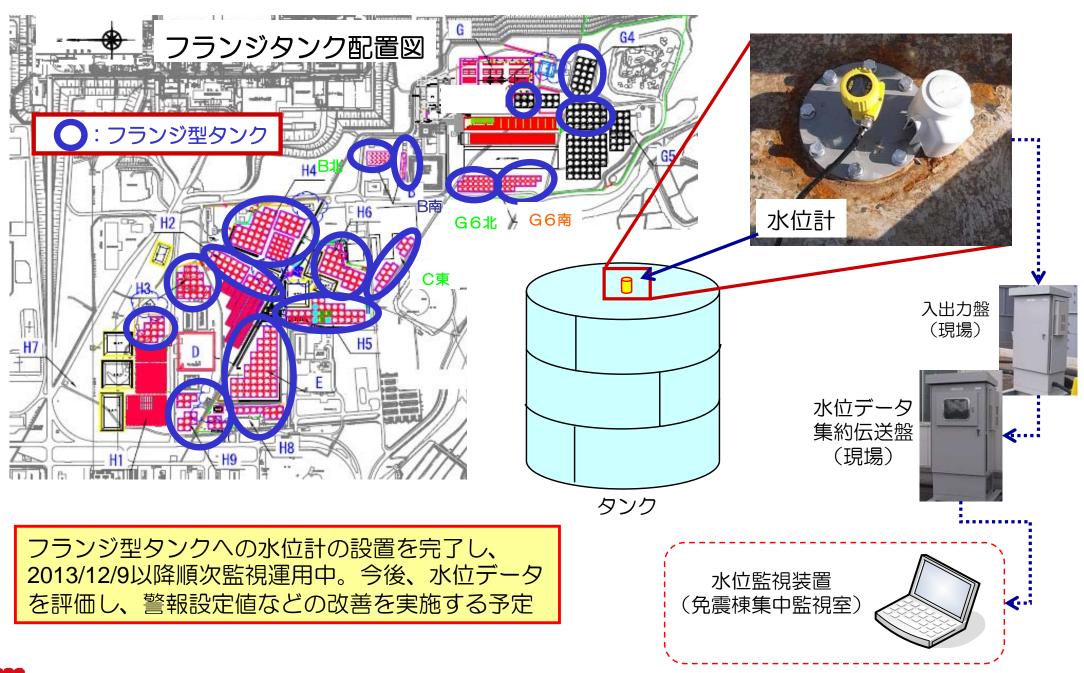


漏えいしたタンク (H4エリア No.5タンク)

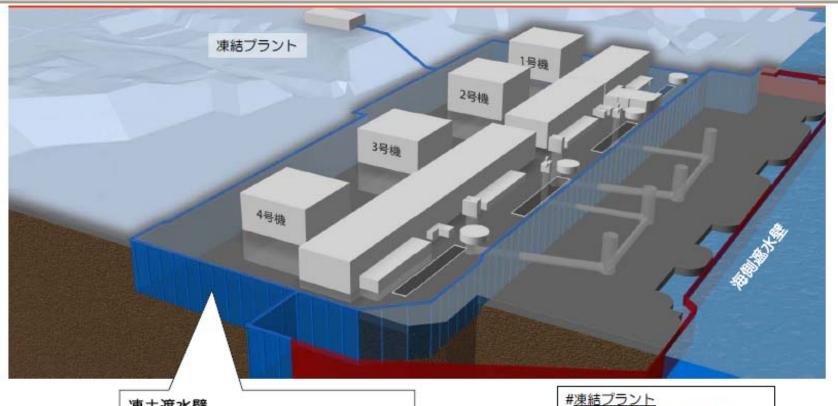
- パトロール体制と方法の改善により、漏えいの早期発見と拡大防止を一層強化
- パトロール要員及び頻度の増加(4回/日、延べ120人/日)
- パトロール項目の明確化(目視確認、線量測定及び水位測定)
- 各タンクの状態確認を十分に実施できる時間を確保
- パトロール時の記録方法を見直すことにより、判断に資する知見の蓄積







- ●国費による凍土方式の陸側遮水壁【近づけない】
- 建屋の山側に遮水壁を設置し、建屋内への地下水流入による汚染水増加を抑制
- H25年度末迄にフィージビリティ・スタディを実施(H26年度中に運用開始予定)



東土遮水壁

· 延長 :約1,500m*

:約7万m³ ※:1~4号機建屋を囲んだ場合

【レイアウト計画案】※

(-30~40℃の冷媒 (プライン)

冷凍機: 230kW * 30台

・クーリングタワー:30台

・ブラインタンク

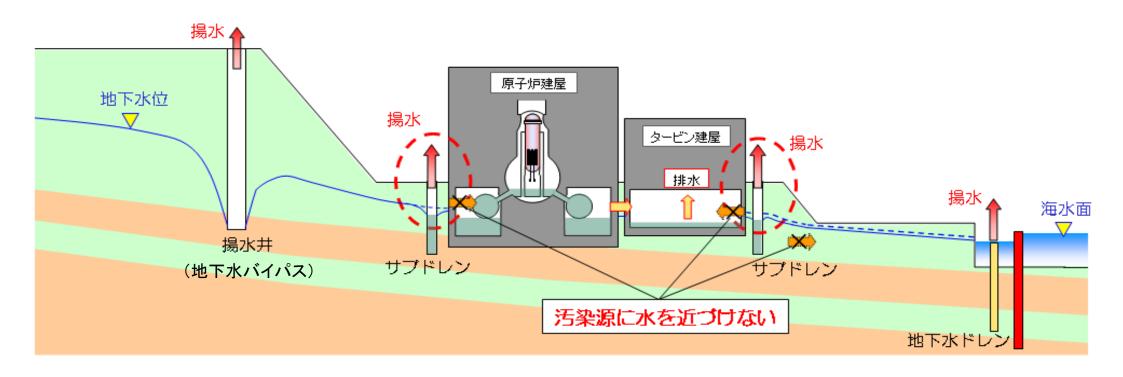
ブラインボンプ

施工範囲は今後の検討により変更することがある。

※出典元:H25.11 第4回陸側遮水壁 タスクフォース資料2



- ●地下水バイパス【近づけない】
- ●建屋近傍の井戸(サブドレン)での汲上げ【近づけない】
- 山側から流れてきた地下水を、建屋の上流で揚水・バイパスすることで建屋内への地下水流 入量を減らす(設置工事はH25.3に完了)
- サブドレンを復旧させて、建屋周辺の地下水をくみ上げることにより、建屋内への地下水流入量を減らす(浄化設備の設置工事を含め、H26.9に完了予定)



汚染水対策(地下水バイパス)

地下水バイパスの排水基準

| | | Cs-134 | Cs-137 | 全β (Sr-90) | H-3 | 告示濃度限度に対す る割合 |
|------------------------|---|---|--------|--|-------------|------------------|
| 排水許容限度 (告示濃度限度に基づく) | | 1 Ba/L | 1 Ba/L | 全β:10 Bq/L | 30,000 Ba/L | 0.86 |
| 運用目標 | | 1 Bq/L | 1 Bq/L | 全β: 5 Bq/L | 1,500 Bq/L | 0.22 |
| | | 運用目標以上の場合は一旦停止し、運用目標未満(全 β :1 Bq/L)になるように対策し、再開。 なお、運用目標以上が測定された貯留タンク水は、浄化等を行い、 運用目標未満(全 β :1 Bq/L)で あることを確認のうえ、排水。 | | | | |
| 定例 モニタリング | 貯留タンク | _ | _ | 全β(1回/10日) :ND < 1 Bq/L | _ | |
| | 全 ß が1Bq/L以上の場合は、一旦停止し、1Bq/L未満になるように対策し、再開。 | | | | | |
| | | 1回/月 詳細分析(Cs,Sr-90,H-3,全α,全β) | | | | |
| | 揚水井 | _ | _ | 全 ß (1回/週) No.7,12:ND < 5 Bq/L その他 :ND < 15 Bq/L | ・1回/週 | |

(参考) 告示濃度限度

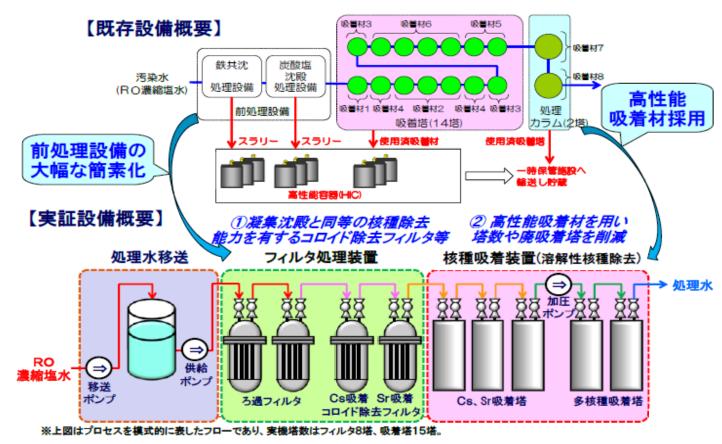
Cs-134:60 Bq/L、Cs-137:90 Bq/L、Sr-90:30 Bq/L、H-3:60,000 Bq/L

WHO飲料水 水質ガイドライン

Cs-134: 10 Bq/L、Cs-137: 10 Bq/L、Sr-90: 10 Bq/L、H-3: 10,000 Bq/L



- ●より処理効率の高い汚染水浄化 (国費によるより高性能な多核種除去設備)【取り除く】
- 高性能多核種除去設備は1系列で想定。H26年度中に運用を開始する予定
- 現行の多核種除去設備は3系列で構成。現在浄化を実施中
- 増設の多核種除去設備は3系列で想定。H26年度半ばに運用を開始する予定



【高性能な多核種除去設備のコンセプト】※

※出典元:H25.11

第1回多核種除去設備タスクフォース資料2

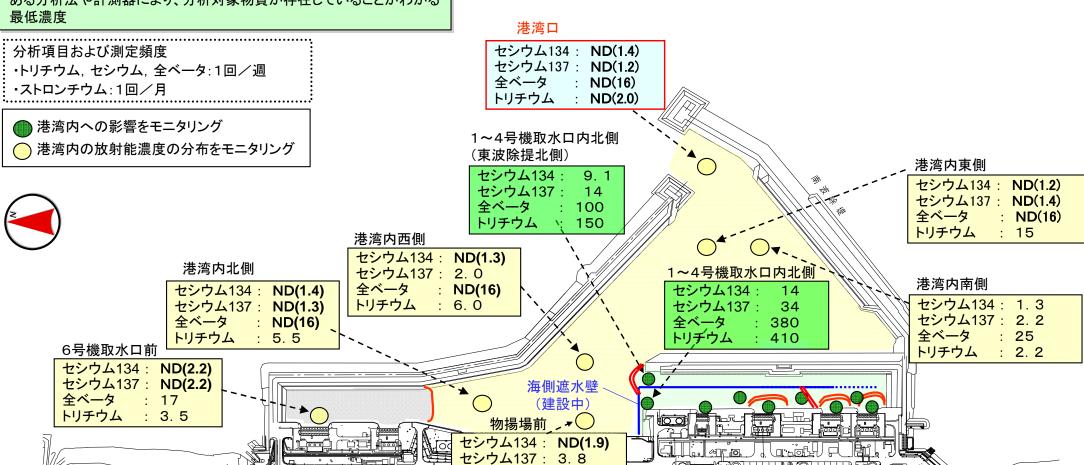


:シルトフェンス 鋼管矢板打設完了 :継手処理完了

(2月12日時点)

- ●1~4号機取水口前面()は、海水中の放射能濃度は上昇下降を繰り返しています。
- ●港湾内()の海水中濃度は一定の検出がありますが、港湾口付近ではほぼ検出限界値未満(ND)となっています。

◆検出限界値 ある分析法や計測器により、分析対象物質が存在していることがわかる 最低濃度 港湾口 分析項目および測定頻度 ・トリチウム、セシウム、全ベータ:1回/週 全ベータ ・ストロンチウム:1回/月 トリチウム ▶ 港湾内への影響をモニタリング ○ 港湾内の放射能濃度の分布をモニタリング



<水質測定結果:平成26年1月27日~2月6日 採取分(平成26年2月9日 時点公表データ)>(単位:Bq/L)

: 18

: 4.5

2号機

1号機

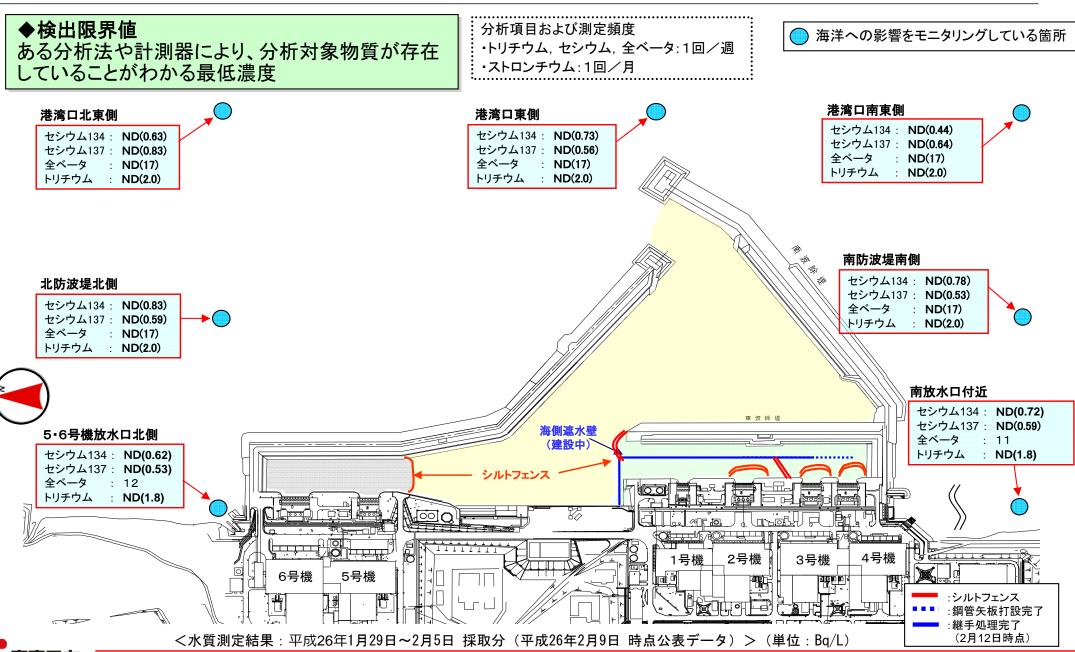
全ベータ

トリチウム

5号機

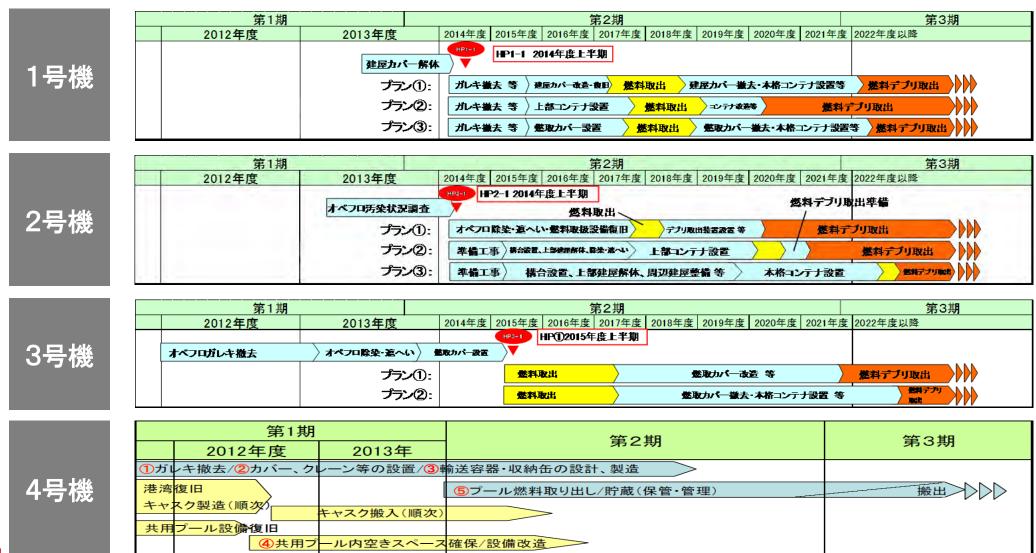
港湾外の放射能濃度測定結果

●港湾内(シルトフェンス外側)・港湾境界付近・周辺海域の海水中濃度はほぼ検出限界値未満(ND)で影響は限定的です。



各号機の燃料/燃料デブリ取り出し計画

■ 計画は、建屋の耐震安全性/カバー等の施工性を判断し、その可否によって 工程や開始時期が異なるプランを複数用意



- 燃料取り出し用カバーや燃料取扱設備の設置作業に向けて、原子炉建屋上部の線量低減対策(除染、遮へい)を実施中(2013/10/15~)。
- 3号機使用済燃料プールからの燃料取り出しに向け、使用済燃料プール内の大型瓦礫撤去を開始(2013/12/17)。

使用済燃料プール内大型瓦礫撤去順序

O. 落下防止対策(ライニング養生)



現在実施中

1. FHMに干渉していない瓦礫の撤去(①~③)



2. FHMに干渉している瓦礫の撤去(③~⑦)



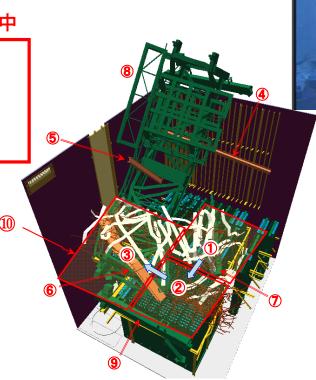
3. FHMの撤去(8)

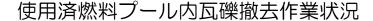


4. FHM西側エンドトラックの撤去(9)



5. キャスクエリアの瓦礫撤去(⑩)





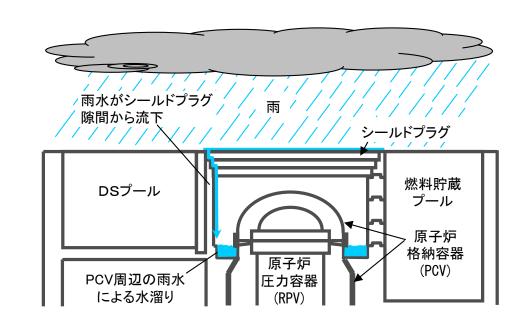


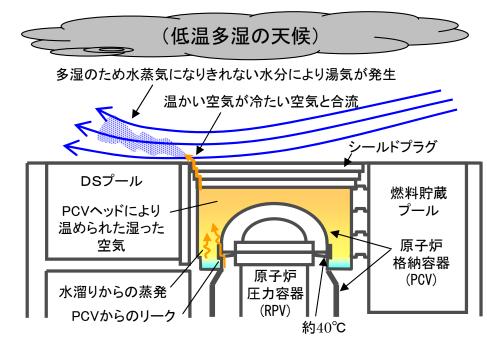
■湯気の発生源

- ① 炉内又はPCV内のデブリ燃料状態変化による蒸気の発生
- ② PCVヘッド周辺の水分の蒸発や、PCVの リークにより持ち込まれた湿分がシールド プラグ下部に滞留し、シールドプラグの隙 間からオペフロに放出
- ③シールドプラグ隙間のPCVから放出された放射性物質による発熱
- 湯気の発生源は②が最も可能性が高い

■湯気発生のメカニズム

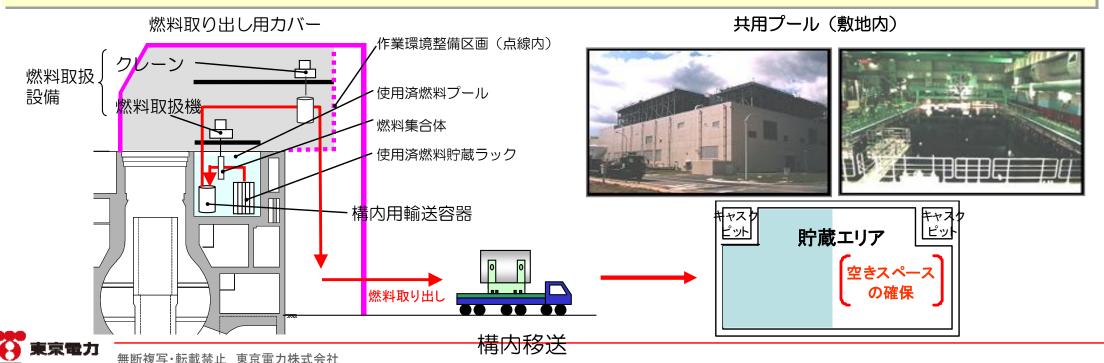
- ●シールドプラグ下部に滞留していた湿った空気が、PCVのリークによる押し出し等でシールド プラグの隙間からオペフロ上に放出される
- 放出された空気が、低温、多湿であったオペフロ上の外気と接触し、露点温度以下となる
- ●飽和蒸気を超える水分が粒子となり、湯気 (霧)として可視化される



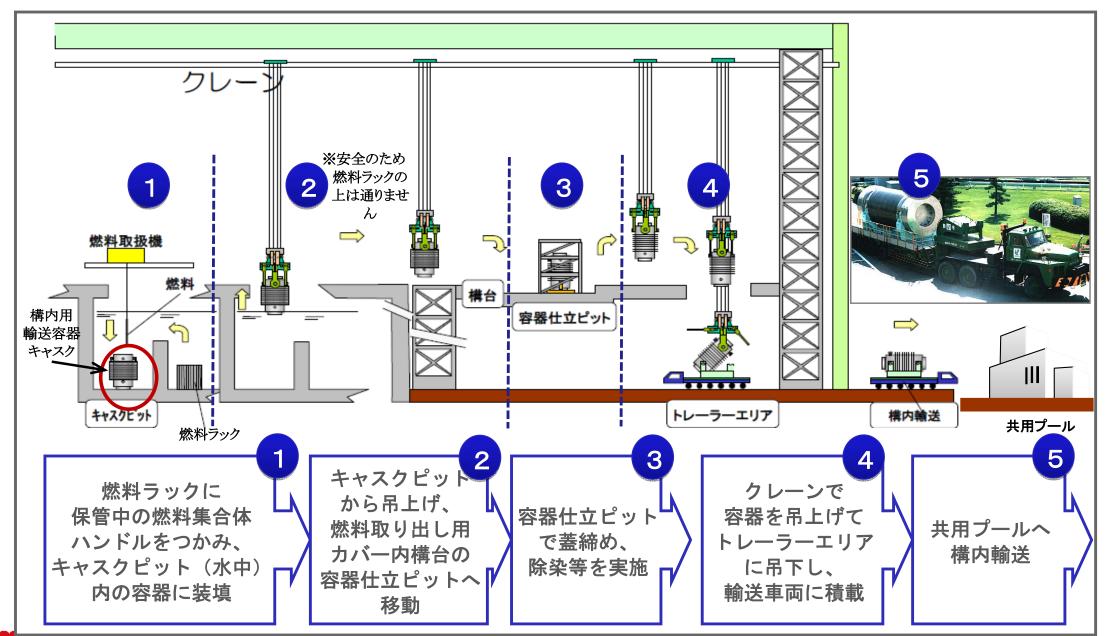


①使用済燃料プールからの燃料取り出しの概要

- 4号機使用済燃料プールの燃料(1533体※)を敷地内の共用プールへ移送。
- 2013年11月18日に燃料取り出しを開始し、2014年末頃の完了を目指す。
 - ① 使用済燃料プール内の燃料ラックに保管されている燃料を、燃料取扱機を用いて、水中で1 体ずつ構内用輸送容器(キャスク)へ移動。
 - ② キャスクを、クレーンを用いて、使用済燃料プールから吊り上げる。
 - ③ オペレーティングフロア高さにある床上にて、キャスクの蓋締め、除染等を行う。
 - 4 キャスクを、クレーンを用いて、地上まで吊り降ろし、トレーラーに載せる。
 - ⑤ キャスクを、トレーラーを用いて、共用プールまで運搬する。
 - ※ 使用済燃料1331体、未照射燃料(新燃料)202体



②使用済燃料プールからの燃料取り出し工程



③4号機燃料取り出し関連設備設置工事中の様子

①燃料取扱機全体 (オペレーティングフロア北側より撮影)



②燃料取扱機・クレーン設置状況 (オペレーティングフロア北側より撮影)



(撮影日:2013年9月19日)

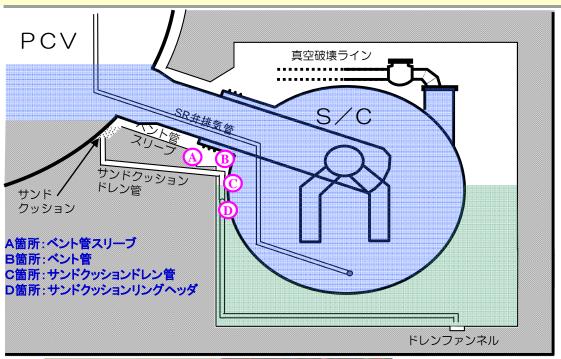
(撮影日:2013年9月19日)



燃料取り出しに向けた状況(燃料デブリ取り出し準備関連)

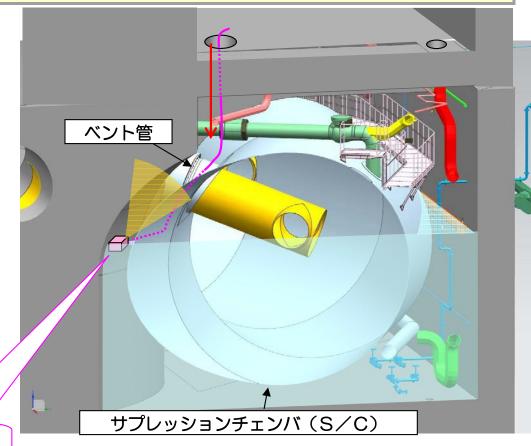
①1号機ベント管下部周辺の調査(概要)

- 燃料デブリ取り出し準備に必要な原子炉格納容器の補修(止水)に向け、格納容器からの漏えい箇所を推定することを目的としたベント管下部周辺の調査を実施。
- 水上ボートに搭載したカメラ映像により、ベント管スリーブ端部からの水の流れの有無およびサンドクッションドレン管の状況(外観)等を確認した。



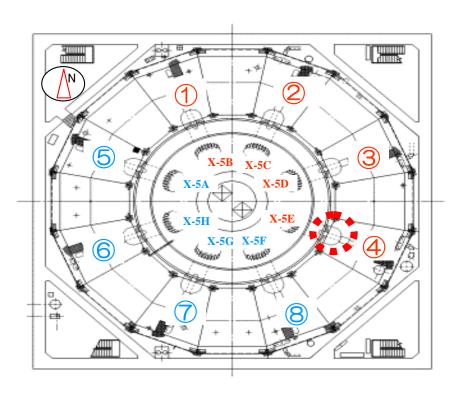


水上ボート



①1号機ベント管下部周辺の調査(調査結果)

- ベント管下部調査結果
 - ④のベント管のS/C上部方向より、水がS/C表面を流れ落ちている状況を確認した。
 - ①~③、⑤~⑧については、水の流下は確認されなかった。







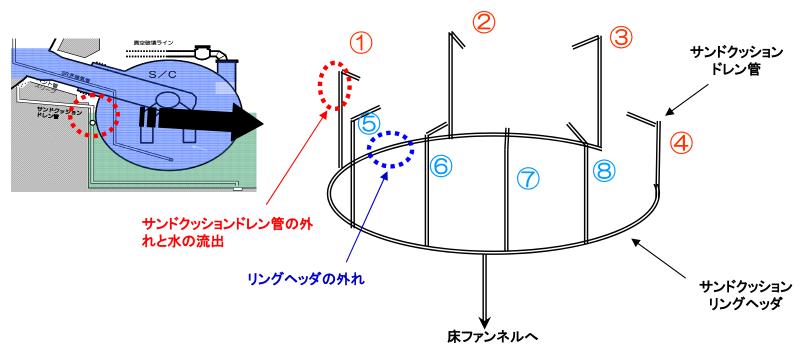






①1号機ベント管下部周辺の調査(調査結果)

- サンドクッションドレン管調査結果
 - ①のサンドクッションドレン管が外れており、水が流出している状況を確認した。
 - ②~⑧については、ドレン管が気中部では外れていないため、水の流出は確認されなかった。
 - ①~②の間のリングヘッダの一部が外れていることを確認した(水中)。

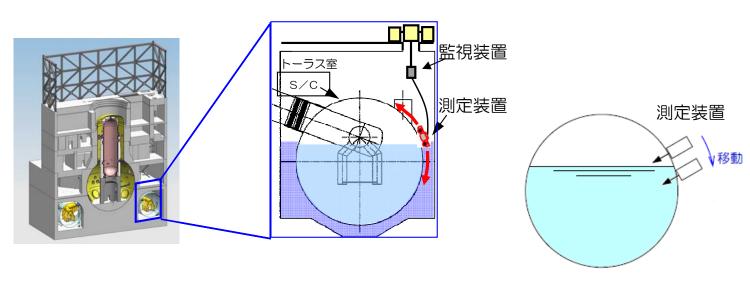






②2号機S/C内水位測定(概要)

- 燃料デブリ取り出し準備に必要な原子炉格納容器の補修(止水)に向け、格納容器からの漏えい箇所の開口状況を推定することを目的としてS/C内の水位測定を実施。 (S/C内とS/C外(トーラス室)での水位差から漏えい箇所の開口面積を推定し、S/Cに充填する止水材がS/C内から流出する可能性等を検討)
- 資源エネルギー庁 平成24年度発電用原子炉等事故対応関連技術基盤整備事業(円筒容器内水位測定のための遠隔基盤技術の開発)において開発した遠隔操作でS/C(圧力抑制室)内水位をS/C外面より超音波で測定する技術の実証試験を2013年9月に2号機原子炉建屋にて実施。想定以上のS/C表面状態の悪化のため水相の確認に留まり水位の特定には至らず。その経験を踏まえた工場および4号機でのモックアップ試験の結果、水位測定が可能と判断したため2号機での実証試験を再開。





測定状況

2号機S/C内水位測定イメージ図



燃料取り出しに向けた状況(燃料デブリ取り出し準備関連)

②2号機S/C内水位測定(測定結果)

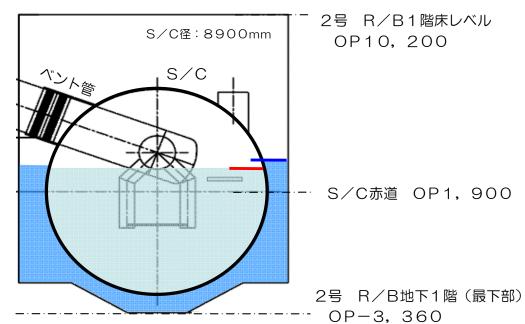
■ 測定データ採取は、水位特定の信頼性を上げるため複数ライン(複数経度)を1月14日~16日の3日間で実施。1月14,15日のデータは一連のデータ採取作業の途中で得られたもの。

| 測定日 | 1月14日 | 1月15日 | 1月16日 | | |
|----------------|--------------|-----------|-----------|--|--|
| S/C内水位 | 約OP3,210 | 約OP3, 160 | 約OP3, 150 | | |
| トーラス室滞留水水位(参考) | 約OP3, 230 | 約OP3, 190 | 約OP3, 160 | | |
| 水位差 | 約20mm | 約30mm | 約10mm | | |
| 測定方法 | 水中構造物の直接距離計測 | | | | |

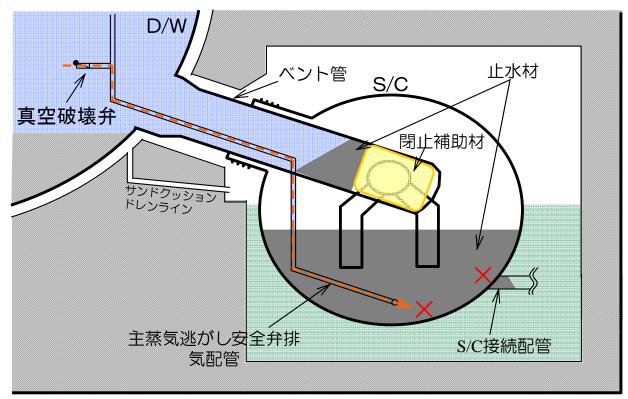
【補足】S/C内の水位は、トーラス室滞留水水位の変化の影響を受けると考えられる。



測定時の状況

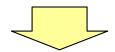


②2号機S/C内水位測定(今後の取り組み)



止水工法イメージ図

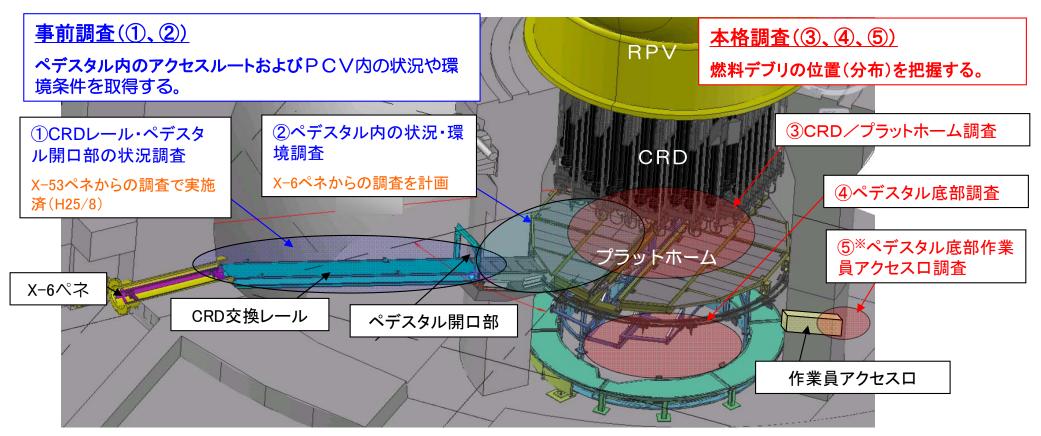
- ➤現在、国プロでベント管止水 工法の要素試験等を実施中。
- ▶D/W内水位を上昇させた場合 、ベント管内の配管を経由しD/ W内の冷却水がS/C内に流れ込むため、S/C内を止水材で充填 することを検討(併せてS/C接 続配管も隔離)。



S/Cに充填する止水材がトーラス室に流出する可能性の有無について、S/C下面を調査

③2号機PCV(ペデスタル内)調査(計画案)

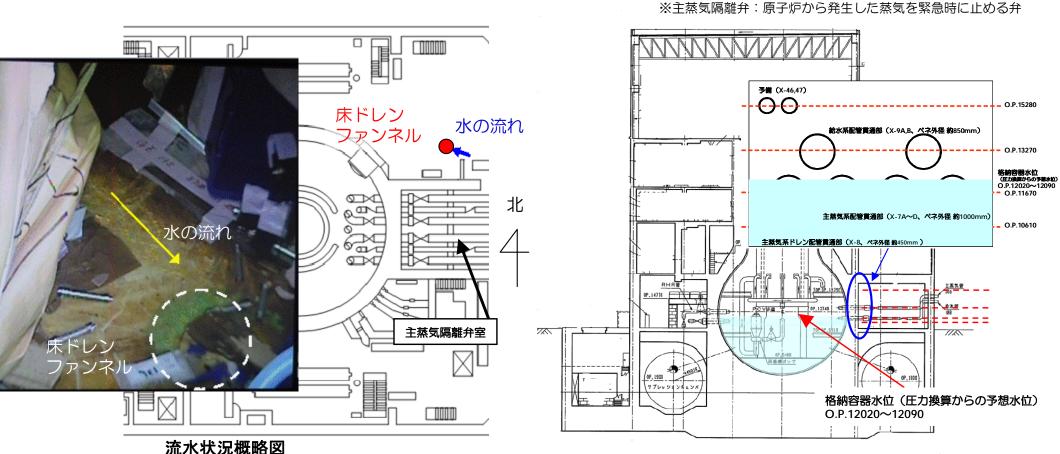
- X-6ペネ→CRD交換レール→ペデスタル開口部を経由しペデスタル内に調査装置を投入することでペデスタル内の燃料デブリの位置(分布)の把握を目的とした調査を計画しており、①→②→③,④,⑤の順で段階的に調査を進める予定。
- 事前調査としてCRD交換レール~ペデスタル開口部の状況調査(事前調査①)を実施。

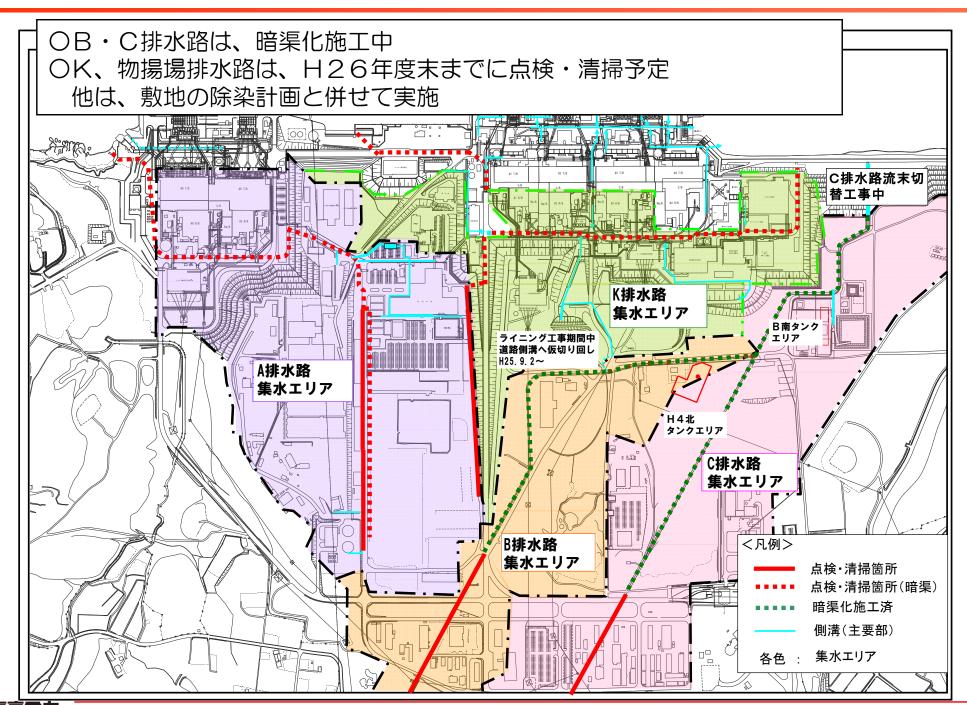




※⑤はペデスタル外からのアクセスについても検討中

- 原子炉建屋1階北東エリアの主蒸気隔離弁室の扉付近から、近傍の床ドレンファンネル(排水口)に向かって水が流れていることをガレキ撤去用ロボットのカメラ画像により確認(1/18)。
- 当該の流水は、原子炉建屋最地下階へつながる床ドレンファンネルへ流入しており、原子炉建屋外への流出のおそれはない。
- 流水温度、核種分析結果、図面等による検討から格納容器内の滞留水である可能性が高いと 考えられ、今後、主蒸気隔離弁室内の貫通部の調査を行う予定。





- ■平成26年2月6日に公表した資料中の一部のデータで、全ベータの値が ストロンチウム-90の値を下回っていた。
- ■全ベータの値が、ストロンチウム-90の値を下回る原因は、計測時に 生じる「数え落とし」が原因であった。
- ■「数え落とし」により、測定値が過小評価されていることから、その影響範囲を 調査した。
- ■なお、その背景としては、平成26年2月5日に、ストロンチウム-90の値が全 ベータの値を上回っていたことについて、 5,6号ラボの低バックグラウンド ガスフロー計数装置(LBC)の計数効率によるものと、原因および対策を報告 した。
- ■平成25年7月末にストロンチウム-90の測定が正しくできていないことを確認したことから、原因の究明を始めるとともに、原因が究明されるまではストロンチウム90のデータ確定を中断している状態であった。
- ■そのため、平成25年7月5日に採取した「地下水観測孔(No.1-2)」 試料の測定も、同年7月末以降は確定できない状況となっていた。 (分析は同年9月12日に終了)

<調査対象>

震災以降、福島第一にて発生した液体試料、ダスト試料および土壌試料

- ■LBCでの測定において、IAEA-TECDOC1092の「原子力あるいは 放射線緊急事態におけるモニタリングの一般的手順」では「数え落とし」の割合 は20%とされていることから、これに相当する計数率800cpsを 超える試料を抽出する。
 - ※本調査において、「数え落とし」に対応する補正機能を有した、ゲルマニウム半導体スペクトロメータ (ガンマ核種分析用)、液体シンチレーション計数装置(トリチウム分析用)およびベータ線核種分析装 置(ピコベータ:ストロンチウム分析用)は対象外。

く調査結果>

- ■全ベータ放射能を計測した試料数 20,866体のうち、「数え落とし」が 懸念される計数率800cpsを超過する試料数は167体(0.8%)であった。
- ■ストロンチウムはLBCでも測定しているが、LBCで計測した試料数 <u>671</u>体のうち、「数え落とし」が懸念される試料は無かった。



- ■「数え落とし」が懸念される計数率800cpsを超過する167試料について、「数え落とし」の影響を除いた正しい値に訂正していく。 (訂正の方法は検討中)
- ■国内外の分析機関によって、当社の測定体制の確認や、試料の分析を 依頼して、結果を相互に確認するなど、測定の信頼性の維持・向上を計ってい く。

ベータ線測定について ~【参考】「数え落とし」とは~

放射線が検出部に入射すると 次に入射する放射線を検出しない時間帯が発生 → 分解時間

『分解時間』帯に入射した放射線を計数しない現象 → 数え落とし

放射能濃度「高」=計数値「増」→ 分解時間「増」=数え落とし「増」

数え落とし

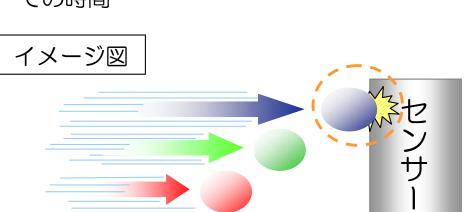
放射線が入射し、イオン対が生成しても 計数されない事象

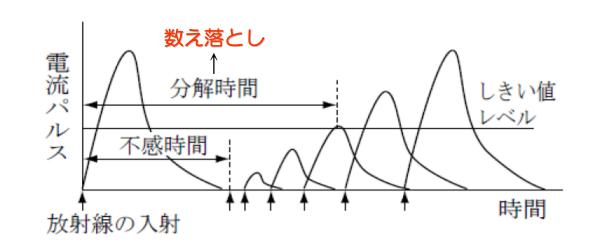
不感時間

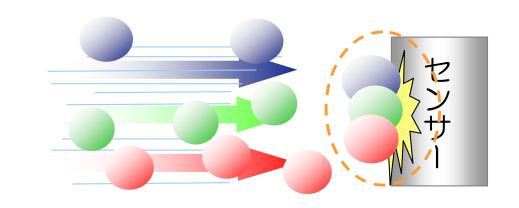
放射線が入射し、電離が生じても検出装置がまったく応答を示さない時間

分解時間

電流信号として認識され、計数されるまでの時間









廃止措置等に向けた進捗状況:使用済み燃料プールからの燃料取り出し作業

参考資料1 添付

1/6

至近の目標|

使用済燃料プール内の燃料の取り出し開始(4号機、2013年11月)

4号機

中長期ロードマップでは、ステップ2完了から2年以内(~2013/12) に初号機の使用済燃料プール内の燃料取り出し開始を第1期の目標として きた。2013/11/18より初号機である4号機の使用済燃料プール内の燃料 取り出しを開始し、第2期へ移行した。

使用済燃料プールには、現在1,533体の燃料(使用済燃料1,331体、新燃 料202体)が保管されており、取り出した燃料は、共用プールへ移動させ ることとしている。取り出し完了は、平成26年末頃を目指す。

242体(使用済燃料220体、新燃料22体)の燃料を共用プールに移送済み (1/29作業終了時点)





構内用輸送容器のトレーラへの 積み込み

燃料取り出し状況 ※写真の一部については、核物質防護などに関わる機微情報を含むことから修正しております

リスクに対してしっかり対策を打ち、 慎重に確認を行い、安全第一で作業を進める

燃料取り出しまでのステップ



2012/12完了



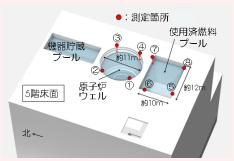
2012/4~2013/11完了

/天井クレーン 燃料交換機 使用済燃料 プール 取り出し作業し

2013/11開始

カバー (又はコンテナ)

原子炉建屋の健全性確認 2012/5以降、年4回定期的な点検を実 施。建屋の健全性は確保されていること を確認。



傾きの確認(水位測定)



傾きの確認(外壁面の測定)

3号機

|燃料取り出し用カバー設置に向けて、構台設置作業完了(2013/3/13)。

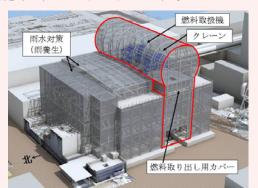
原子炉建屋上部ガレキ撤去作業を完了(2013/10/11)し、現在、燃料取り出し用カバーや燃料取扱設備の オペレーティングフロア (※1) 上の設置作業に向け、線量低減対策(除染、遮へい)を実施中 (2013/10/15~)。使用済燃料プールからの大型ガレキ撤去を実施中(2013/12/17~)。



大型ガレキ撤去前



大型ガレキ撤去後



燃料取り出し用カバーイメージ

1、2号機

●1号機については、オペレーティング フロア上部のガレキ撤去を実施するため、 原子炉建屋カバーの解体を計画している。 建屋カバーの解体に先立ち、建屋カバー の排気設備を停止した(2013/9/17)。 今後、大型重機が走行するためのヤード 整備等を行い、2013年度末頃から建屋 カバー解体に着手する予定。

●2号機については、建屋内除染、遮へい の実施状況を踏まえて設備の調査 を行い、具体的な計画を検討、立案する。

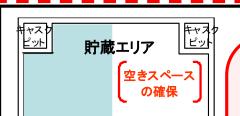
1号機建屋カバー解体

使用済燃料プール燃料・燃料デブリ取り出しの早期化 に向け、原子炉建屋カバーを解体し、オペフロ上のガ レキ撤去を進める。建屋カバー解体後の敷地境界線量 は、解体前に比べ増加するものの、放出抑制への取り 組みにより、1~3号機からの放出による敷地境界線 量(0.03mSv/年)への影響は少ない。



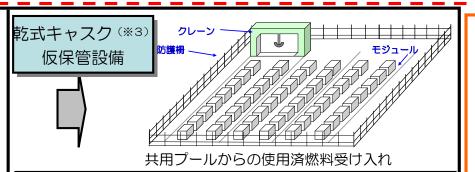
放出抑制への取り組み

共用プール



共用プール内空き スペースの確保 (乾式キャスク仮保管設備への移送) 現在までの作業状況

- ・燃料取扱いが可能な状態まで共用プールの復 旧が完了(2012/11)
- ・共用プールに保管している使用済燃料の乾式 キャスクへの装填を開始(2013/6)
- ・4号機使用済燃料プールから取り出した燃料を 受入開始(2013/11)



2013/4/12より運用開始、キャスク保管建屋より既設乾式キャス ク全9基の移送完了(5/21)、共用プール保管中燃料を順次移送中。

<略語解説>

(※1)オペレーティングフロア(オペフロ): 定期検査時に、原子炉上蓋を開放し、炉内燃 料取替や炉内構造物の点検等を行うフロア。 (※2)機器ハッチ:原子炉格納容器内の機器 の搬出入に使う貫通口。

(※3)キャスク:放射性物質を含む試料・機器 等の輸送容器の名称

2/6

原子炉建屋1階の線量調査

- ・今後の線量低減計画の具体化及び除染作業の 実施に向け、1号機原子炉建屋1階南側にお いて、ガンマカメラ*による線源調査を実施 (2013/12/22~12/24)。
- ・撮影データの評価から、格納容器ベントに用いた 配管の表面線量が高いことを確認

※ガンマカメラ:

三角コーナー水温:32.4~32.6°C(2012/9/20測定)

特定の方向からの放射線(ガンマ線)、対象表面までの距離を測定し、解析により表面の放射能の大きさを可視化する装置。

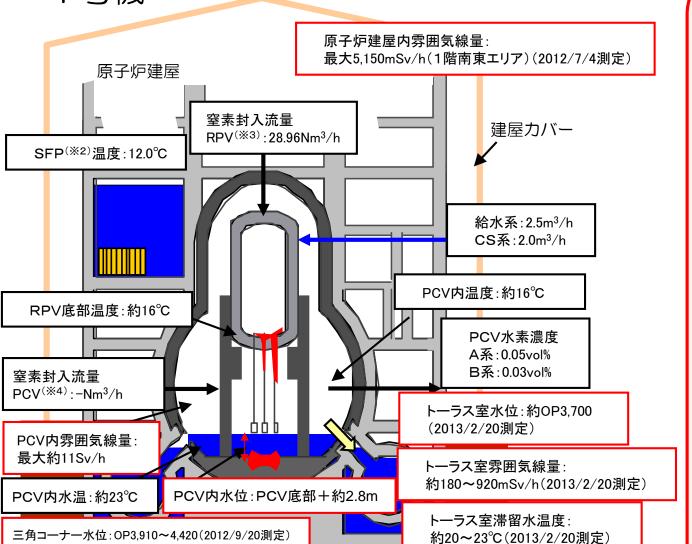


格納容器ベントに用いた配管周辺の ガンマカメラ撮影データ

原子炉注水系に関わる対応

・1号機において、原子炉への注水に用いている 炉心スプレイ系の継続的な原子炉注水の信頼性 を確保するため、原子炉圧力容器への窒素封入 に用いている配管に緊急用の注水点を設置予定 (2014年度中)。また、常時利用可能な原子炉 注水点の追設(2015~2016年度頃)に向け 検討中。

1号機



※プラント関連パラメータは2014年1月29日11:00現在の値

タービン建屋水位: OP2,462

格納容器の水張りに向けた調査・補修(止水)

既存技術の調査、漏えい箇所の想定、想定漏えい箇所の調査工法及び補修(止水)工法についての検討を実施中。 トーラス室内等の状況を把握するため、以下の調査を実施。

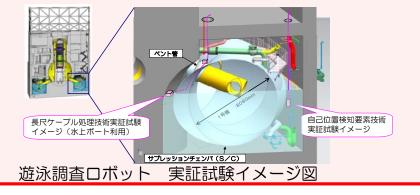
- ①原子炉建屋1階床配管貫通部よりCCDカメラ等を挿入し、トーラス室内の滞留水水位・水温・線量・透明度、トーラス室底部堆積物の調査を実施(2012/6/26)。
- ②三角コーナー2箇所について、滞留水の水位測定、サンプリング及び温度測定を実施(2012/9/20)。
- ③原子炉建屋1階にて穿孔作業を実施(2013/2/13~14)し、トーラス室内の調査を実施(2/20,22)。
- ④原子炉建屋1階パーソナルエアロック室(格納容器出入口)の調査を実施(2013/4/9)。
- ⑧資源エネルギー庁の事業にて開発した水上ボートに搭載したカメラ映像により、一部のベント管上方および サンドクッションドレン管にて流水を確認(2013/11/13,14)。カメラ映像及び再現試験にて評価した流水 流量は原子炉注水量に満たないことから、他にも流水があることが想定される。







サンドクッションドレン管及びベント管上部からの漏水状況



<略語解説>

- (※1)S/C(Suppression Chamber): 圧力抑制プール。非常用炉心冷却系の 水源等として使用。
- (※2)SFP(Spent Fuel Pool):
- 使用済燃料プール。
- (※3)RPV(Reactor Pressure Vessel): 原子炉圧力容器。
- (※4) PCV(Primary Containment Vessel): 原子炉格納容器。

タービン建屋

プラントの状況把握と燃料デブリ取り出しに向けた研究開発及び除染作業に着手

3/6

装置吊り

下ろし・回 収装置

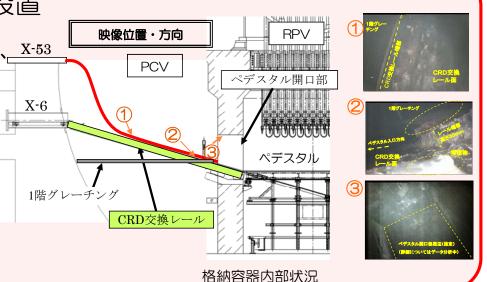
S/C内

水位測定

装置

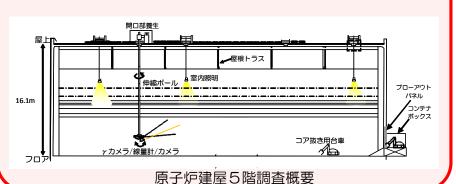
原子炉格納容器内部調査/常設監視計器の設置

- ・格納容器内部の状況把握のため、再調査を実施(2013/8/2、X-53 12)。格納容器貫通部より調査装置をCRD交換レールに導き、ペデスタル開口部近傍まで調査することができた。カメラ映像等の解析を行い、今後実施予定のペデスタル内部調査計画に反映していく。
- ・格納容器常設監視計器の設置を試みたが、既設グレーチングとの干渉により、計画の位置に設置できず(2013/8/13)。
- ・ケーブルのねじれによりグレーチングに挟まったものと推定し、作業員の訓練後、当該の監視計器を計画の位置に再設置予定(4月上旬)。



原子炉建屋5階汚染状況調査

・原子炉建屋5階の汚染状況調査を行うため、建屋屋上に 孔を開け調査装置(ガンマカメラ、線量計、光学カメラ) を吊り下ろす。また、コアサンプル採取用遠隔作業台車 を投入し、5階床面のコアサンプルを採取する。



格納容器漏えい箇所の調査・補修

既存技術の調査、漏えい箇所の想定、想定漏えい箇所の調査工法及び補修(止水)工法 についての検討を実施中。まずは、トーラス室内等の状況を把握するため、以下の調査を実施。

- ①ロボットによりトーラス室内の線量・音響測定を実施したが(2012/4/18)、データが少なく漏えい箇所の断定には至らず。
- ②赤外線カメラを使用しS/C(*5)表面の温度を計測することで、S/C水位の測定が可能か調査を実施(2012/6/12)。S/C内の水面高さ(液相と気相の境界面)は確認できず。
- ③トーラス室及び北西側三角コーナー階段室内の滞留水水位測定を実施(2012/6/6)。
- ④三角コーナー全4箇所の滞留水について、水位測定、サンプリングおよび温度測定を実施(2012/6/28)。
- ⑤原子炉建屋1階床面にて穿孔作業を実施(3/24,25)し、トーラス室調査を実施(4/11,12)。
- ⑥原子炉建屋MS I V室(原子炉主蒸気隔離弁室)内の調査を実施(4/16)。
- ⑦資源エネルギー庁の事業にて開発した、遠隔でS/C内水位を外面より測定する技術の実証試験を 実施(9/20、24)。S/C内の水位が断定できず。
- ⑧測定方法を改良し、圧力抑制室内の水位とトーラス室の水位が同程度と確認。

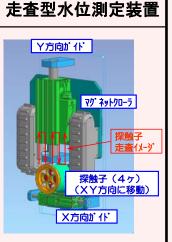
2号機 原子炉建屋内雰囲気線量: 最大4.400mSv/h(1階南側 上部ペネ(※1)表面)(2011/11/16測定) 原子炉建屋 窒素封入流量 RPV^(※3):15.99Nm³/h SFP^(※2)温度:11.2℃ 給水系: 2.0m3/h CS系: 2.3m³/h PCV内温度:約26℃ RPV底部温度:約25℃ PCV水素濃度 A系: 0.07vol% 窒素封入流量 B系: 0.05vol% PCV^(¾4):-Nm³/h トーラス室水位:約OP3,270(2012/6/6測定) PCV内雰囲気線量 最大約73Sv/h トーラス室雰囲気線量:30~118mSv/h(2012/4/18測定) PCV内水温:約50℃ 三角コーナー水位: OP3,050~3,190(2012/6/28測定) PCV内水位:PCV底部十約60cm 三角コーナー水温:30.2~32.1°C(2012/6/28測定)

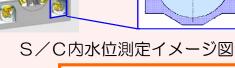
タービン建屋水位: OP3.118

マグ・ネットクロ-ラ | 探触子(1 ケ) (固定) | 探触子押付機構

開発した水位測定装置

定位型水位測定装置





<略語解説>

- (※1)ペネ:ペネトレーションの略。 格納容器等にある貫通部。
- (※2)SFP(Spent Fuel Pool) 使用済燃料プール。
- (※3)RPV(Reactor Pressure Vessel): 原子炉圧力容器。
- 原子炉圧力存留。 (※4)PCV(Primary Containment Vessel): 原子炉格納容器。
- (※5)S/C(Suppression Chamber): 圧力抑制プール。非常用炉心冷却系の 水源等として使用。

タービン建屋

※プラント関連パラメータは2014年1月29日11:00現在の値

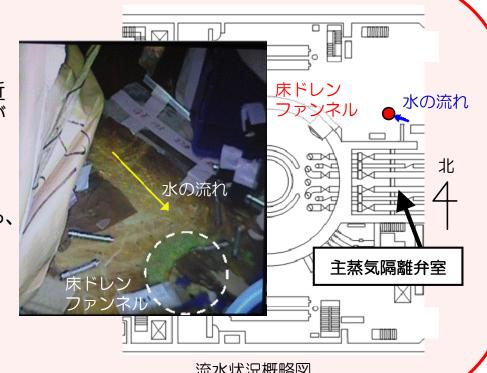
プラントの状況把握と燃料デブリ取り出しに向けた研究開発及び除染作業に着手

主蒸気隔離弁※室からの流水確認

3号機原子炉建屋1階北東エリアの主蒸気隔離弁室の扉付近 から、近傍の床ドレンファンネル(排水口)に向かって水が 流れていることを1/18に確認。排水口は原子炉建屋地下階 につながっており、建屋外への漏えいはない。

流水の温度、放射性物質の分析結果、図面等による検討から、 格納容器内の滞留水の可能性が高いと考えており、今後、 室内の調査を行う予定。

※主蒸気隔離弁:原子炉から発生した蒸気を緊急時に止める弁



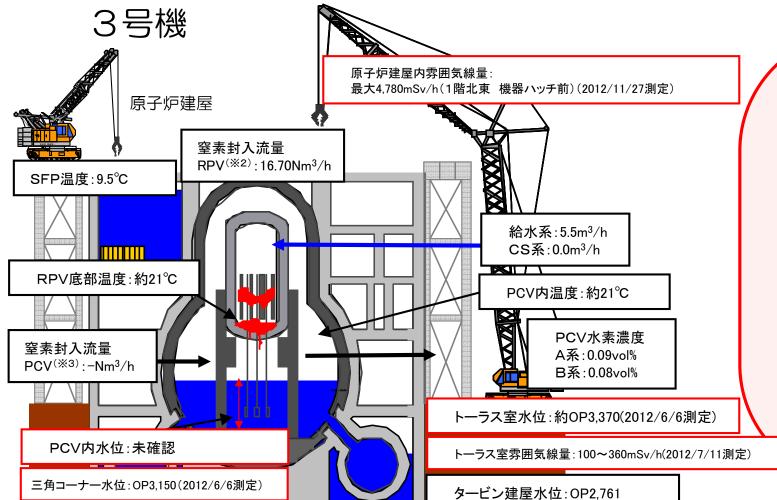
流水状況概略図

建屋内の除染

- ・ロボットによる、原子炉建屋内の 汚染状況調査を実施
- $(2012/6/11\sim15)$.
- ・最適な除染方法を選定するため 除染サンプルの採取を実施 $(2012/6/29\sim7/3)$.
- ・建屋内除染に向けて、原子炉建屋
- 1 階の干渉物移設作業を実施中 $(2013/11/18\sim)$.

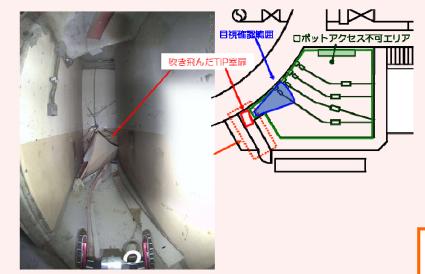


汚染状況調査用ロボット (ガンマカメラ搭載)



原子炉格納容器内部調查

格納容器内部調査に向けて、ロボットによる原子炉建屋1階TIP(※4)室内の作業 環境調査を実施(2012/5/23)。



〇吹き飛んだTIP室扉が障害 |となりロボットはラビリンス 部より奥へ進入できなかった

〇なお人が目視でTIP室内部 入口付近を確認したが、目の 届く範囲でTIP案内管を含め 機器に目立った損傷は確認さ れなかった。

<略語解説>

- (X1)SFP(Spent Fuel Pool): 使用済燃料プール。
- (%2)RPV(Reactor Pressure Vessel): 原子炉圧力容器。
- (%3)PCV(Primary Containment Vessel): 原子炉格納容器。
- (X4)TIP(Traversing Incore Probe System): 移動式炉内計装系。 検出器を炉心内で上下に移動させ中性子 を測る。

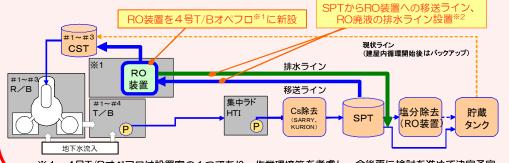
※プラント関連パラメータは2014年1月29日11:00現在の値

4/6

原子炉冷却、滞留水処理の安定的継続、信頼性向上

循環注水冷却設備・滞留水移送配管の信頼性向上

- ・3号機CSTを水源とする原子炉注水系の運用を開始 し(2013/7/5~)、従来に比べて、屋外に敷設している ライン長が縮小されることに加え、水源の保有水量の 増加、耐震性向上等、原子炉注水系の信頼性が向上した。
- ・2014年度末までにRO装置を建屋内に新設することにより、 炉注水のループ(循環ループ)は約3kmから約0.8km%に縮小
- ※:汚染水移送配管全体は、余剰水の高台への移送ライン(約1.3km)を含め、約2.1km



4号T/Bオペフロは設置案の1つであり、作業環境等を考慮し、今後更に検討を進めて決定予定 ※2 詳細なライン構成等は、今後更に検討を進めて決定予定

原子炉建屋

(凡例)⇒→:想定漏えいルート

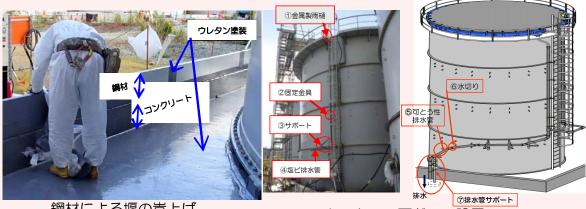
揚水井

難透水層



タンクエリアにおける対策の進捗

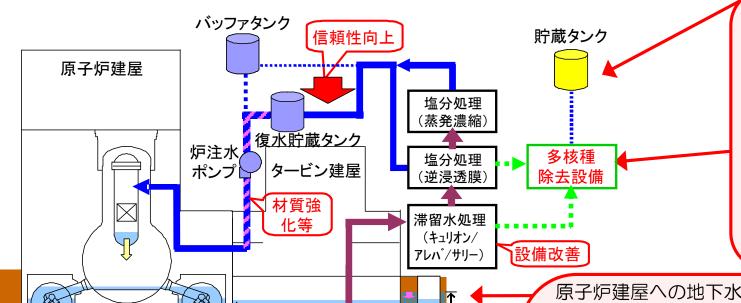
- ・タンク周辺の堰から水が溢れ出るリスクを下げるため、既設のコンクリート 堰の鋼材による嵩上げ(30cm)を実施(2013/12/28完了予定)。
- 堰内で高線量汚染が確認された箇所について、タンク天板へ雨どいを設置 (1/9運用開始)。他の箇所についても順次実施予定。
- ・タンク堰内コンクリート面の清掃・ウレタン塗装を順次実施中。堰の水密 性を向上していく。



鋼材による堰の嵩上げ

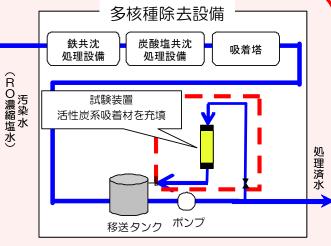
タンクへの雨どいの設置

対策実施状況



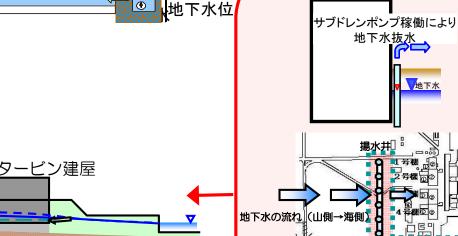
多核種除去設備の状況

- ・構内貯留水等に含まれる放射性物質濃度をより 一層低く管理し、万一の漏えいリスクの低減の ため、多核種除去設備を設置。
- 放射性物質を含む水を用いたホット試験を順次 開始(A系:2013/3/30~、B系:2013/ 6/13~、C系:2013/9/27~)。
- ・A系は、1/24よりヨウ素129等4核種が処理 済み水に検出されていることに対する、活性炭 吸着材等を用いた性能向上策の実機試験を実施。
- ・B系は、腐食対策の有効性確認のため1/24より
- C系は、処理運転を継続中。



実機での除去性能向上試験

原子炉建屋への地下水流入抑制



サブドレン水汲み上げによる地下水位低下に向け、1~4号機の一部の サブドレンピットについて浄化試験を実施。今後、サブドレン復旧方法 を検討。

サブドレン水を汲み上げることによる地下水流入の抑制

山側から流れてきた地下水を建屋の上流で揚水し、建屋内へ の地下水流入量を抑制する取組(地下水バイパス)を実施。 地下水の水質確認・評価を実施し、放射能濃度は発電所周辺 河川と比較し、十分に低いことを確認。

揚水した地下水は一時的にタンクに貯留し、適切に運用する。 揚水井設置工事及び揚水・移送設備設置工事が完了。 水質確認の結果を踏まえ、関係者のご理解を得た上で、順次 稼働予定。

<略語解説>

(X1)CST(Condensate Storage Tank): 復水貯蔵タンク。 プラントで使用する水を一時貯蔵して おくためのタンク。

地下水バイパスにより、建屋付近の地下水位を低下させ、建屋への地下水流入を抑制

- ・発電所全体からの追加的放出及び事故後に発生した放射性廃棄物(水処理二次廃棄物、ガレキ等)による放射線の影響を低減し、これらによる敷地境界における実効線量1mSv/年未満とする。
- 海洋汚染拡大防止、敷地内の除染

全面マスク着用省略エリアの拡大

空気中放射性物質濃度のマスク着用基準に加え、除染電離則も参考にした運用を定め、2013/5/30からエリアを順次拡大中(2013/5/30~:下図オレンジエリア、2013/10/7~:5、6号機建屋内、

2013/11/11~:下図グリーンエリア)。

エリア内の作業は、高濃度粉塵作業以外であれば、使い捨て式防塵マスク(N95・DS2)を着用可とし、正門、入退域管理施設周辺は、サージカルマスクも着用可とした。



全面マスク着用省略エリア

出入拠点の整備

福島第一原子力発電所正門付近の入退域管理施設について 2013/6/30より運用を開始し、これまでJヴィレッジで 実施していた汚染検査・除染、防護装備の着脱及び線量計の配布回収を実施。



入退域管理施設外観

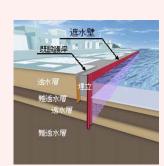


入退域管理施設内部

MP-1 ◎瓦礫保管エリア ◎伐採木保管エリア G MP-2 >瓦礫保管エリア (予定地) りは採木保管エリア(予定地) () н **(3)** MP-3 MP-4 固体廃棄物貯蔵庫 MP-5 S ΝŠ MP-7 U 🚳 MP-8

遮水壁の設置工事

汚染水が地下水へ漏えいした場合に、海洋への汚染拡大を防ぐための遮水壁を設置中(2014年9月完成予定)。港湾内の鋼管矢板の打設は、9本を残して2013/12/4までに一旦完了。引き続き、港湾外の鋼管矢板打設、港湾内の埋立、くみ上げ設備の設置等を実施し竣工前に閉塞する予定。



遮水壁 (イメージ)

港湾内海水中の放射性物質低減

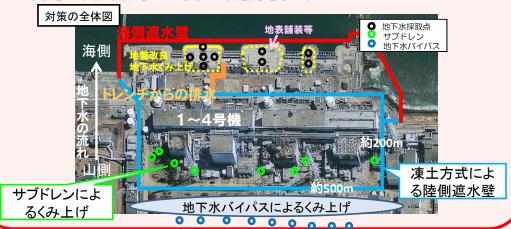
- ・建屋東側(海側)の地下水の濃度、水位等のデータの分析結果から、汚染された地下水が海水に漏えいしていることが明らかになった。
- ・港湾内の海水は至近1ヶ月で有意な変動はなく、沖合での測定結果については 引き続き有意な変動は見られていない。
- ・海洋への汚染拡大防止対策として下記の取り組みを実施している。 ①汚染水を漏らさない
- ・護岸背面に地盤改良を実施し、放射性物質の拡散を抑制
 - (1~2号機間:2013/8/9完了、2~3号機間:2013/8/29~12/12、3~4号機間:2013/8/23~1/23完了)
- ・汚染エリアの地下水くみ上げ(8/9~順次開始)
- ②汚染源に地下水を近づけない
- ・山側地盤改良による囲い込み
- (1~2号機間:2013/8/13~3月末予定、
- 2~3号機間:2013/10/1~2月上旬予定、 3~4号機間:2013/10/19~2月末予定)
- ・雨水等の侵入防止のため、コンクリート等の地表舗装を実施 (2013/11/25~)

③汚染源を取り除く

- ・分岐トレンチ等の汚染水を除去し、閉塞(2013/9/19完了)
- ・主トレンチの汚染水の浄化、水抜き

(2号機:2013/11/14~、3号機:2013/11/15~净化開始)

(凍結止水、水抜き:3月末~凍結開始予定)



参考資料1 添付 伐採木一時保管槽 固体廃棄物貯蔵庫 覆土式一時保管施設 瓦礫 (屋外集積) 瓦礫保管テント 瓦礫 (屋外集積) 提供:日本スペースイメージング(株)、 (C)DigitalGlobe 廃スラッジー時保管施設 町境 大熊甲 海側遮水壁 (設置工事中) 構内配置図 原子炉注水設備用 冷凍機 使用済セシウム吸着塔 一時保管施設 セシウム吸着装置 (焼却工作建屋) 除染装置 (7°吐2建屋) 敷地境界 双葉町 放水配管ルート -原子力発電所 0, 0 凍土遮水壁 実証試験 廃スラッジー時保管施設 雑固体廃棄物焼却設備 (設置予定) 福島第-淡水化設備 (RO) **林**葉木 使採木 (株) 車両整備場 タンクの設置状況 東京電力 ○ 瓦礫保管エリア (設置予定)
○ 瓦礫保管エリア (設置予定)
○ は採木保管エリア (設置予定)
○ 中低レベルタング等 (既設)
○ 中低レベルタング等 (既設)
○ 南レベルタング等 (股設)
○ 高レベルタング等 (股設)
○ 高・大・スク仮保管設備
● 蛇腹ハウス
● 蛇腹ハウス 車輌用スクリー ニング・除染場 入退域管 理施設 大 林 題所 瓦礫 (容器収約) 瓦礫保管 テント内