6号機 新燃料曲がり事象に対する今後の復旧計画

2020年3月27日

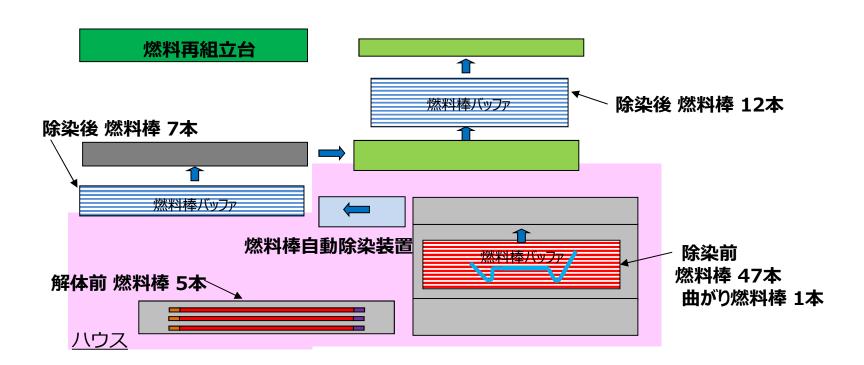


東京電力ホールディングス株式会社

目 次		TEPCO
1	健全燃料棒の燃料集合体への復旧	2
2 2-1	曲がり燃料棒対応 曲がり燃料棒のプロファイルとその問題点	4
2-2	曲げ戻し作業の成立性の確認	5
2-3	曲がり燃料棒の曲げ戻しスキーム	6
3	今後の工程について	7
参考	曲がり燃料棒の仮置き、曲げ戻し評価、 作業の安全対策、燃料棒曲がり事象	8-15

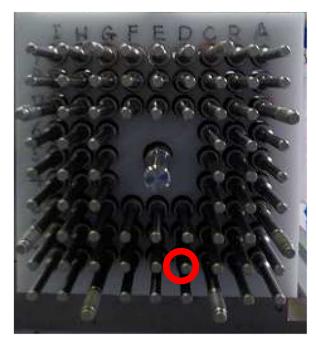


- ▶ 当該燃料集合体は、除染/再組立作業の中断により、燃料棒72本がバラバラの 状態でオペフロに仮置状態である。
- ▶ 曲がり燃料棒1本以外の健全燃料棒71本を除染/再組立を実施し、燃料集合体形状で新燃料貯蔵庫への収納予定。





▶ 曲がり燃料棒1本が抜けた燃料集合体となるが、現状の燃料取扱設備による取扱い、燃料 貯蔵設備(新燃料貯蔵庫)による貯蔵は可能。



項目	影響の有無
燃料集合体取扱 い性	曲がり燃料棒はタイロッド*1ではないことから、取扱いに影響はない。
貯蔵時 耐震性	曲がり燃料棒が抜けることによる重量減少はわずかであり、地震応答への影響は軽微。(約256kg→253kgで1体当たりで約1%の変化、NFV*2全体重量からみると、さらに小さい)
貯蔵時 未臨界性	・未燃焼状態で燃料棒が1本抜けても無限増倍率が1.3を超えることはなく、NFVの収納条件(臨界評価条件)の範囲内・NFV(アルミラック)の冠水状態において、燃料棒が抜けるとH/U*3は上がるが、減速過剰のため実効増倍率*5は低下する方向。
	*1 タイロッド:燃料集合体上下のタイプレートを結びつけ保持する8本の燃料材のこと *2 NFV:新燃料貯蔵庫 *3 H/U:水素とウランの原子個数密度比

(写真中、赤丸の位置)

- ▶ 曲がりに対する再発防止策は実施済。(3/4面談済)
- ▶ 健全燃料棒(71本)の除染/再組立作業を再開し、燃料集合体形状で新燃料貯蔵庫へ貯蔵予定。

2 曲がり燃料棒対応

2-1 曲がり燃料棒のプロファイルとその問題点





● 燃料集合体除染/解体状態の長期化解消 発電所として、早期に燃料集合体を本来収納すべきNFV/SFPに収納することが肝要

	項目	ケース1	ケース2	ケース3	ケース4
	曲げ戻しの 有無		曲げ戻す		曲げ戻さない
	一時収納先	NFV		SFP破損燃料 ラック	仮置きの継続
-	一時収納時期	早期		数か月程度	不可
	搬出形態	燃料集合体		燃料棒	
_	輸送容器	既設輸送容器		送容器 内管	新規設計製作 新容器の申請 (長期化)

- □ 現状の曲がり燃料棒の寸法では、正規の貯蔵設備(NFV・SFP*)に収納できず、人による24時間監視体制のもと仮置状態が長期継続している。
- □ また、将来の所外運搬において、曲がり燃料棒に対応した輸送容器は存在せず、新たな輸送容器 の設計開発、許認可が必要となり、仮置がさらに長期化。
 - ⇒ 曲げ戻し作業を行い、**正規の貯蔵設備での管理状態**に復旧するための検討を実施。

* SFP: 使用済み燃料プール



要求事項 : 曲げ戻しで燃料棒被覆管の密封性(閉じ込め機能)が維持されること*

●要求事項 : 曲げ戻し後の肉厚が燃料設計解析評価の最小肉厚が担保されること

肉厚評価

●実施内容: モックアップ試験と解析評価にて確認

●要求事項 : 加工硬化により脆性が進展した場合でも破断に至らないこと

●実施内容 : モックアップ試験片と引張により破断した試験片のビッカース硬さの比較評価により延性が

確保されていることを確認

脆性評価

●要求事項 : 曲げ戻しにより疲労破壊に至らないこと

●実施内容1 : モックアップ試験とPTにより亀裂発生がないことを確認

疲労評価 ◆実施内容 2 : 疲労負荷を制約する作業手順を確立

●要求事項

曲げ戻し局所変形部に外力(地震加速度)が加わってもNFV内で損傷に至らないこと

●実施内容 :

地震加速度により燃料棒たわみが生じた際に曲げ戻し局所変形部に生じる応力を解析

評価

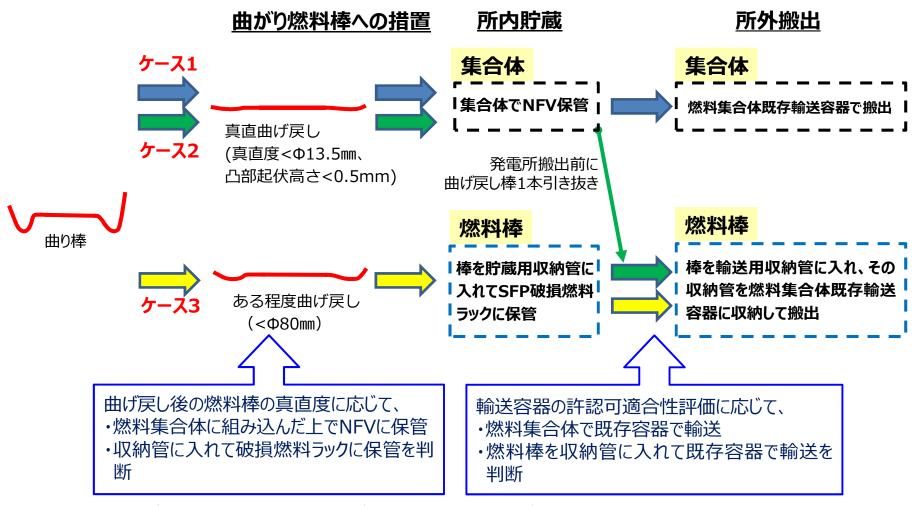
局所応力評

価

燃料棒曲げ戻し作業の成立性を確認した。

* 当該燃料棒は、所外搬出後解体する予定であり被覆管は再使用しない。よって、ここで言う密封性とは所外搬出までの間、維持されることである。





燃料棒の曲げ戻し作業を実施し、曲げ戻し後の状態に応じてケース1~3(NFVでの保管か、破損燃料ラックでの保管か)を選択するフローにて作業手順*を作成する。

* 被覆管の亀裂を想定した場合でも安全に作業できるようハウス内でビニールチューブを用いて曲げ戻し作業を実施する。また、SFP破損燃料ラックに保管する際は、密閉機能をもつ収納管を使用する。

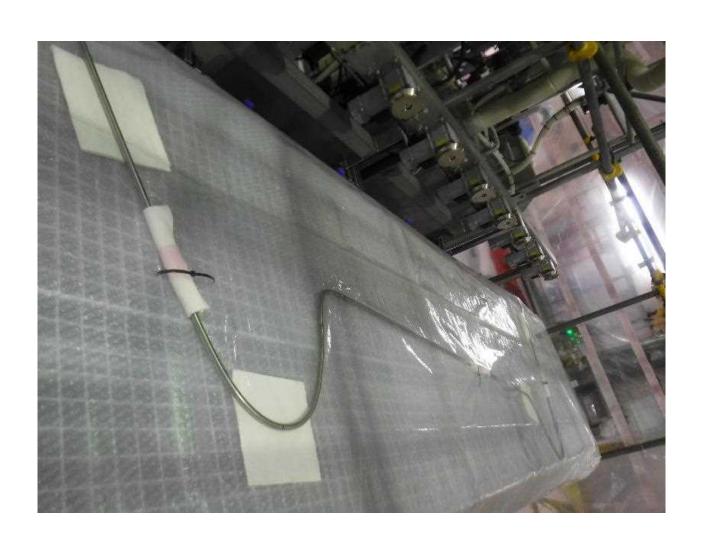


- ・71本の燃料は作業上の安全確認など準備が整い次第、NFVに収納予定。
- ・71本の燃料の収納後に、曲がり燃料棒の取扱について判断し、準備が整い次第対応予定
- ・曲がり燃料棒対応後に残りの燃料集合体の除染・再組立を再開予定。

項目	19年度 2月	3月	20年度 4月	5月	6月
① 除染·再組立後、 健全燃料棒71 本をNFV収納					
		作業要領書改訂	、教育		
		ハードウェア改造			
			健全場	然料棒71本をNFVに	以納予定



2019年12月25日 曲がり燃料棒を除染装置から取り外しハウス内に仮置きした。

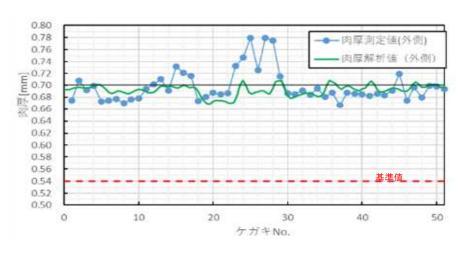


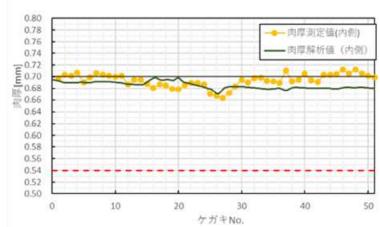


●要求事項 : 曲げ戻し後の肉厚が燃料設計解析評価の最小肉厚が担保されること

1回曲げ戻しにおける残留肉厚*1確認

保守的な条件*2での試験と解析から、曲げ戻し後に生じる<u>被覆</u> 管の減肉*3は最大で40µmであり、肉厚が基準値*4に至るまでの 減肉(160µm)の25%程度*5であることから、被覆管の<u>肉厚</u> は十分維持されることを確認。





模擬棒(曲率外側)曲げ戻し後の被覆管肉厚

模擬棒(曲率内側)曲げ戻し後の被覆管肉厚

- *1 肉厚: 燃料棒(被覆管)の金属厚さ
- *2 保守的な条件: 当該部の曲がりより、小さく曲げ、曲げ戻し過ぎに曲げた試験を実施
- *3 減肉: 曲げにより、金属厚さが減じること
- *4 基準値:燃料設計解析評価の最小肉厚(0.54mm)
- *5 25%程度:基準値に至るまでの減肉は、0.16mm。試験における減肉は0.04mm。よって、減肉は1/4程度(25%程度)



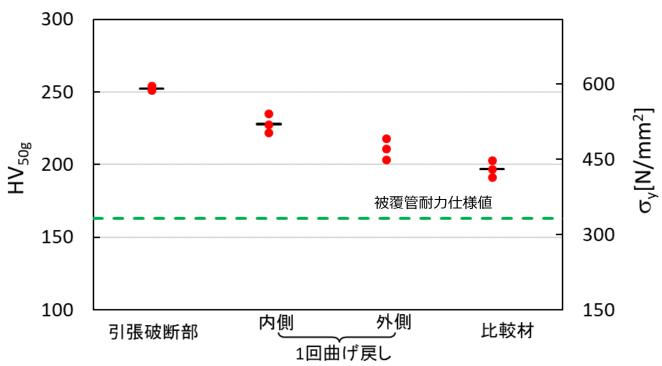
要求事項: 加工硬化により脆性が進展した場合でも破断に至らないこと

- ▶ 曲げ戻し後の被覆管強度をビッカース硬さ(Hv)の測定により評価
- Hvを文献により、耐力(σy)に換算
- ➤ モックアップ試験に供した模擬棒と同一ロットの被覆管を引張試験により破断
- ▶ 破断部の先端でビッカース硬さを測定 ⇒破断における硬さを評価





要求事項 : 加工硬化により脆性が進展した場合でも破断に至らないこと



- ▶ 製造時の被覆管 (Hv197)と比較して、1回曲げ戻しを経験した被覆管はHvが 31、破断部ではHvが55増加する(硬化する)。
- ▶ 1回曲げ戻した被覆管は、破断に至るまで45%の余裕が確保されており、モックアップ試験以上の荷重がかからないように、曲げ戻し量を管理して作業すれば破断しない。



要求事項: 曲げ戻しにより疲労破壊に至らないこと

同一箇所の多数回の曲げ戻しを想定した疲労評価

- ① 曲げ戻した棒、更に疲労試験を行った棒の硬度評価から、破断に至る材料硬度に対して45%の余裕がある。
- ② 疲労試験の 被覆管には、PT試験の結果内外面とも疲労に伴う損傷 (クラック) は認められない。









300 250 250 450 450 450 450 100 300 100 引張破断部 15oy疲労試験 内側 外側 比較材

曲げ戻しおよび疲労試験後の被覆管硬度測定結果

* 疲労: 物体が力学的応力を継続的に、あるいは繰り返し受けた場合に

その物体の機械材料としての強度が低下する現象

曲げ戻し疲労試験後の被覆管内外面PT試験結果

燃料棒曲げ戻し手順

- ① 専用曲げ戻し治具を設計し、モックアップを実施
- ② 各曲げ部分のRに応じた曲げ戻し手順を策定⇒曲げ戻し作業者の勘・スキルによらない手順 (疲労負荷のかからない手順)
- ③ φID13.5mmの真直度確認管による検査で集合体挿入判断
- ④ 万が一燃料棒に損傷が生じた場合の対策としてビニールチューブを被せて曲げ戻し



専用治具による曲げ戻しモックアップ (棒の全長をビニールチューブで覆う)

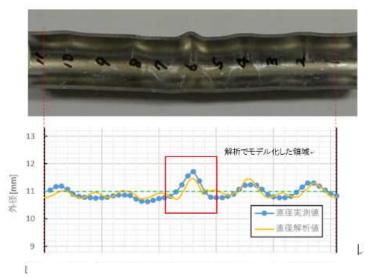


真直度確認のモックアップ

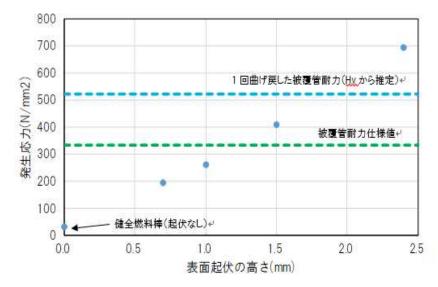


要求事項 : 曲げ戻し局所変形部に外力(地震加速度)が加わってもNFV内で損傷に至らないこと

- ① 曲げ戻し後の燃料棒の凸部起伏高さが1mm以下であれば、地震によりNFV底面に加速度1.35G*が生じた場合でも、被覆管の発生応力は耐力以下である。
- ② 曲げ戻し作業では保守的に起伏高さ0.5㎜以下で外形プロファイルを管理する。



曲げ戻し後の被覆管断面と外径プロファイル



曲げ戻し後の被覆管表面起伏高さと地震時発生応力

* 1.35G: 中越沖地震後のラック耐震評価試験ではNFV底面を1.35Gで加振し、これに応答する(8G)は十分保守性のある条件である。この条件での燃料棒耐震解析により被覆管発生応力を算出すると33.1N/mm²となる。これに対し、1F6号工認のNFV底面の地震時加速度は0.56Gである。

上記のように1F6工認の2倍超の条件で解析しても、1mmの起伏であれば被覆管応力は約250N/mm²であり、耐力(上記グラフの緑破線)を超えないため被覆管が損傷することはない。

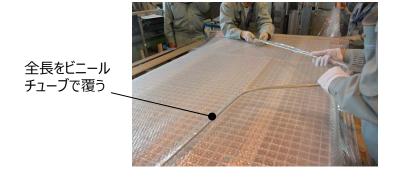


ハウス内作業

曲げ戻し作業は、局所排風機、α線連続モニタを設置したハウス内で、適切は防護衣、マスクを装着して行うこととしている。また、安全評価レビューにより確立した作業手順に基づき実施する。

飛散防止用ビニールチューブ

被覆管破断時におけるウラン飛散防止として、ビニールチューブを燃料棒全長にわたり装着したまま曲げ戻しが可能であることを検証。手順に反映済。

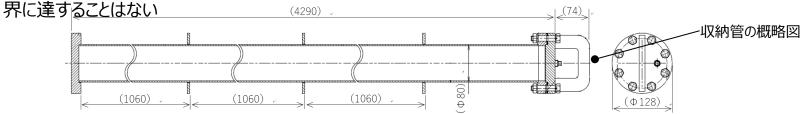




専用治具による曲げ戻しモックアップ (棒の全長をビニールチューブで覆う)

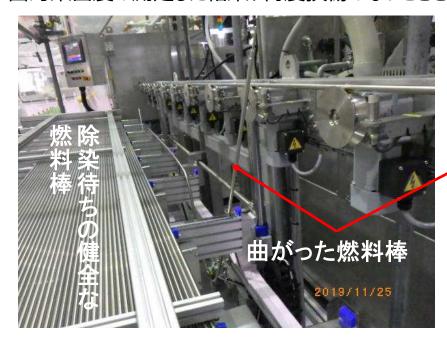
収納管の準備

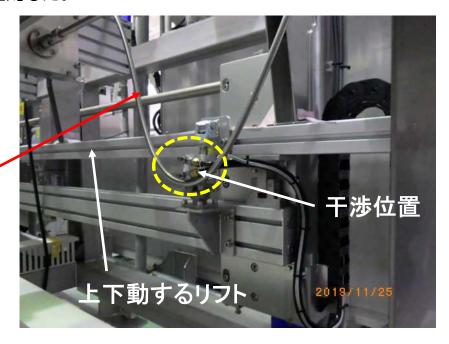
- ① 何らかの事態により、曲げ戻した燃料棒が集合体に組み立てられなかった場合の対策として、収納管を製作済⇒曲げ戻し 作業着手前に搬入する
- ② 同収納管はSFP(プール)に保管する前に気密試験を実施する
- ③ 燃料棒1本分のペレット(約350個)の全てが収納管内底部に落下し、プール水が浸入、満水になったとしても臨





- 6号機原子炉建屋に保管している新燃料については、製造メーカーの工場にて解体するために順次搬出を 実施しているところであり、この事前作業として燃料の除染を実施していた。
- 2029年11月25日 午前10時50分頃、6号機オペレーションフロアにて新燃料の除染作業を実施していたところ、人的過誤により、燃料棒を除染装置へ運ぶためのリフター下降中に燃料棒を払出し、リフター下側に新燃料棒1本がはさまり燃料棒が変形するトラブルが発生した。
- 当該の燃料棒は変形しているものの被覆管に損傷は確認されておらず、外部環境に影響を与える状況ではなかった。
- 2019年12月25日に自動除染装置リフターに挟まれて曲げた燃料棒を取り外し、詳細な外観検査及び表面汚染密度の測定した結果、再度損傷のないことを確認した。





1号機 ガレキ撤去作業時の ガレキ落下防止・緩和対策の進捗状況

TEPCO

2020/3/27

東京電力ホールディングス株式会社

1. はじめに



■ 南側崩落屋根等の撤去に際し、屋根鉄骨・ガレキ等が使用済燃料プール(以下、SFP)等へ 落下するリスクを可能な限り低減するため、以下のガレキ落下防止・緩和対策※を実施する。

¦※ ①SFP養生

- ▶ 屋根鉄骨・小ガレキ等がSFPに落下した際に燃料等の健全性に影響を与えるリスク低減
- ②SFPゲートカバー
- ▶ 屋根鉄骨・小ガレキ等がSFPゲート上に落下した際のSFPゲートのずれ・損傷による水位低下リスクを低減
- ③天井クレーン支保、④FHM支保
- ➤ 屋根鉄骨・小ガレキ等撤去により、天井クレーン/FHMの位置ずれや荷重バランスが変動し天井クレーン落下に伴うダスト飛散のリスク及び燃料等の健全性に影響を与えるリスク低減
- この内、SFPゲートカバーの設置を、3月18日に完了。
- FHM支保の支障となるFHM下部の支障物の撤去を、3月14日に完了。



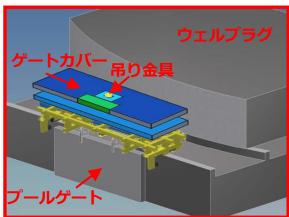


図:SFPゲートカバー概略図

②SFPゲートカバー

図:ガレキ落下防止・緩和対策の概要

2. SFPゲートカバー設置



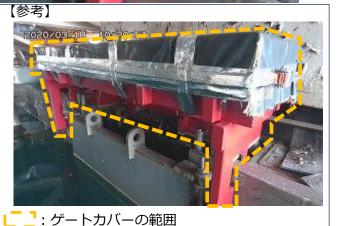
■3月18日、プールゲート上部にSFPゲートカバーの設置を実施。

ウェルプラグ

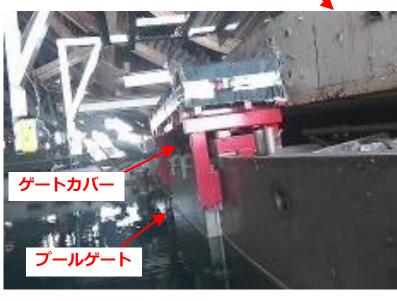
2020年3月18日撮影



<u>設置状況写真</u> 撮影方向(南東→北西)



ウェルプラグ



<u>設置状況写真</u> (撮影方向:東→西)

2020年3月18日撮影

3. FHM下部支障物撤去

T| CO

■FHM支保設置に伴い、支保梁設置作業の支障物(照明保護カバー、ケーブル)の撤去を実施。

▶3月9日:照明保護カバー撤去完了

▶3月14日:ケーブル切断完了





<u>支障物撤去前写真</u> 2020年3月9日撮影





支障物撤去後写真 2020年3月14日撮影

4. スケジュール

T=PCO

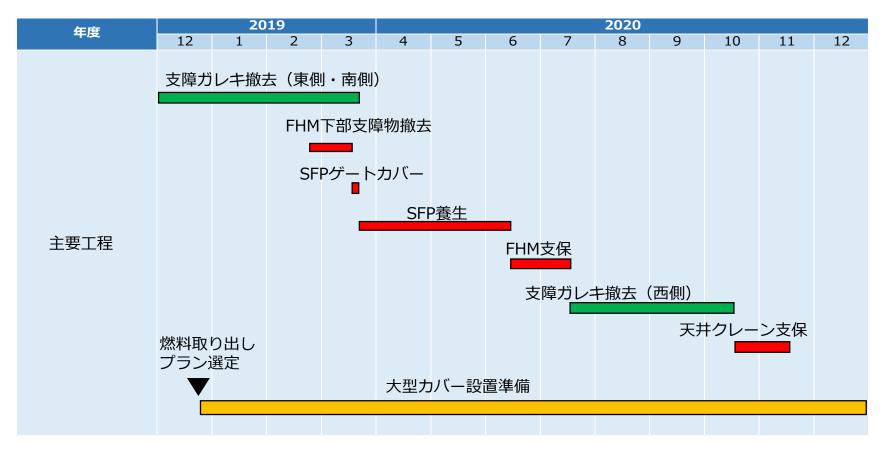
■ SFPゲートカバー設置 : 完了

■SFP養生設置:トレーニング等準備が完了次第、実施予定

■FHM支保設置: SFP養生設置完了後、実施予定

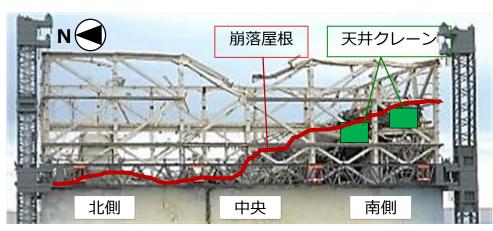
■天井クレーン支保設置 : 支障ガレキ撤去後、実施予定

■実施にあたっては、事前にトレーニングを行い万全な体制を整えた上で安全最優先に作業を実施する。



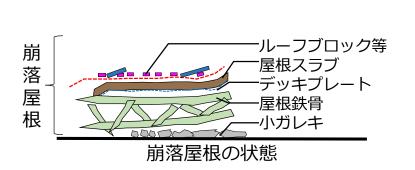
【参考】ガレキ撤去開始前のオペレーティングフロアの状況(崩落屋根下)=PCO

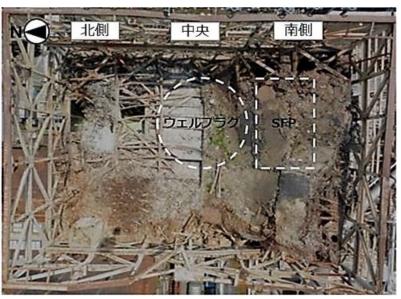
- 原子炉建屋の屋根は、水素爆発の影響によりオペレーティングフロア(以下、オペフロ) に落下し、北側はオペフロ床上に、南側は天井クレーンの上に落下。また、崩落屋根はつ ながった状態で、北側から南側に向かって隆起している状況。
- 崩落屋根は、ルーフブロック等、屋根スラブ、デッキプレート、屋根鉄骨が重なっている。



オペフロ上の崩落屋根状況(西面)

※防風フェンス取付前の写真を使用





2017年6月時点

オペフロ上の崩落屋根状況(平面)

【参考】ガレキ撤去開始前のオペレーティングフロアの状況(崩落屋根下機器等PCO

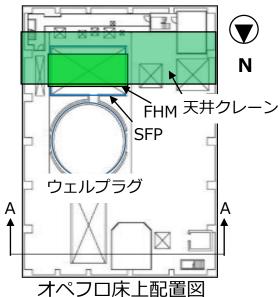
■ オペフロ南側では、SFP上にFHM及び天井クレーンが配置されており、 崩落屋根が天井クレーン上に落下している状況。

■ 天井クレーンは、北側ガータが変形してFHMに接触しており、 トロリが傾いている状況。

■ FHMは、中央部および脚部の一部が変形している状況。



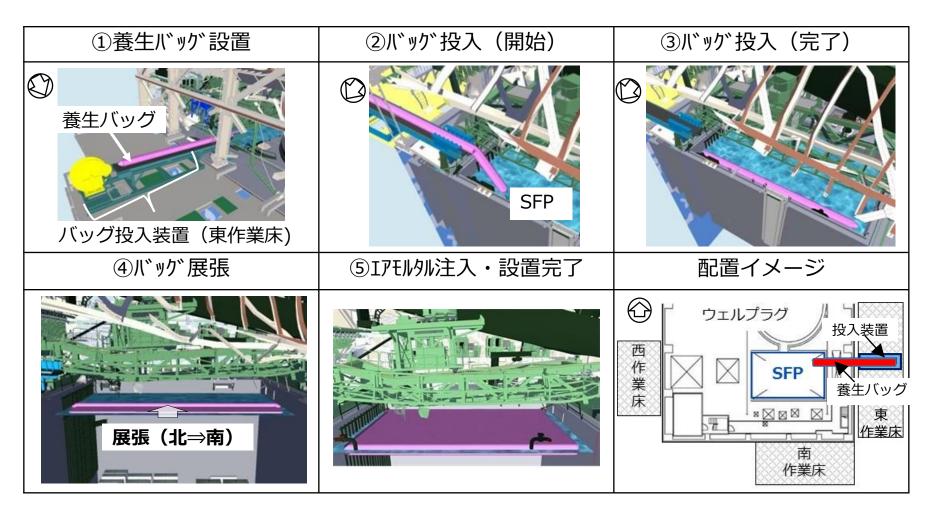
天井クレーン・FHMのイメージ図 (3Dスキャン結果と写真を基に作成、配置図A方向)



崩落屋根の状況

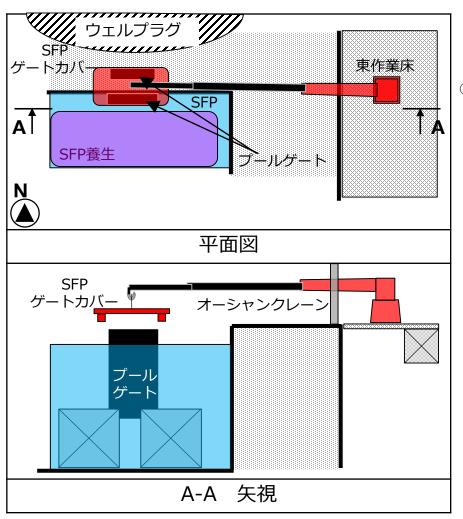


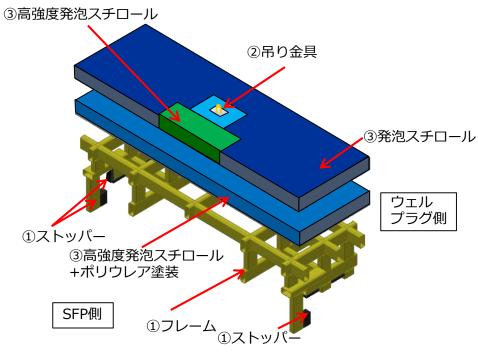
■原子炉建屋東側に設置した作業床に養生バッグ投入装置を設置し、巻物状にした養生バッグをSFPに投入(①~③)。投入完了後に養生バッグを空気で展張させ(④)、展張後にエアモルタルを注入して設置完了(⑤)。





■ 東作業床に設置したオーシャンクレーンにより、遠隔操作にてプールゲートに接触しないようプールゲート上部に設置する。





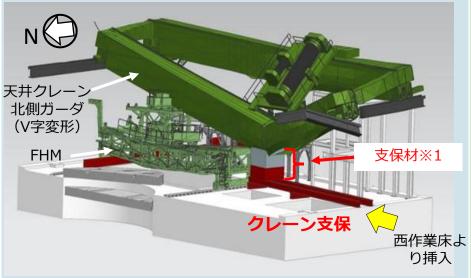
【参考】天井クレーン支保、FHM支保概要



■天井クレーン・FHM落下対策として、天井クレーンとFHMに対してアクセス可能で効果的な位置に支保材と支保梁の設置を実施する。

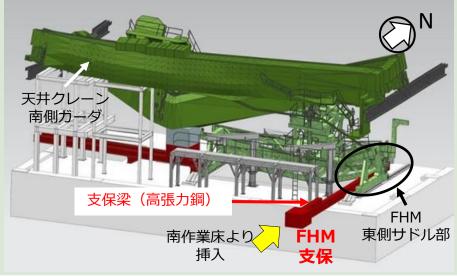
天井クレーン支保

西作業床から北側ガーダV字変形部の下部に支保材を設置する

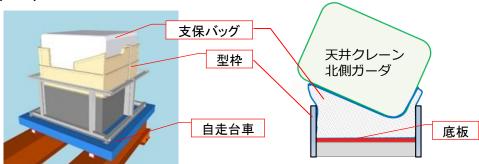


FHM支保

南作業床から損傷程度の大きいFHM東側サドル部近傍の FHM下部に支保梁を設置する





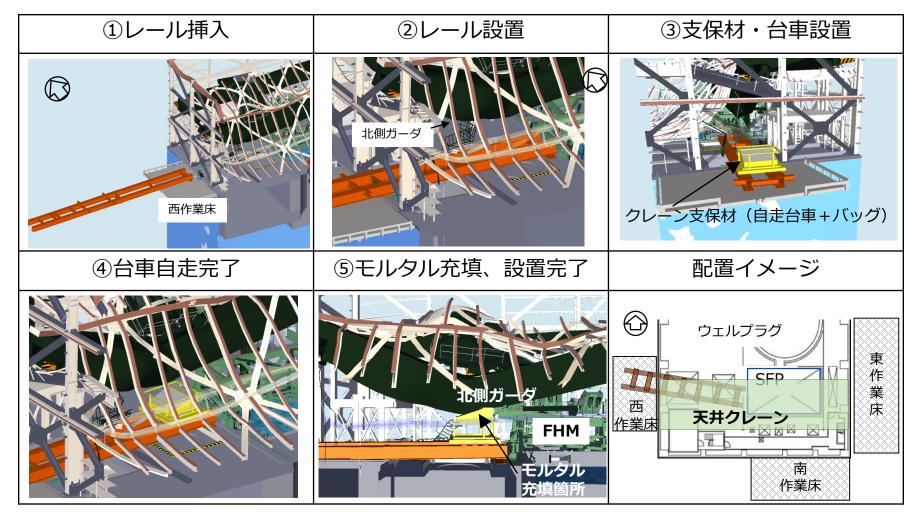


		支保バッグ	` 仕様
外形	W2000mm×L1850mm×H630mm		
	外装	天端面	ポリエステル (内袋1層+外袋2層)
材質		側面 ・底面	高強度ポリエステル (内袋1層+外袋1層)
	充填材	無収縮モルタル	

天井クレーン支保材概略構造

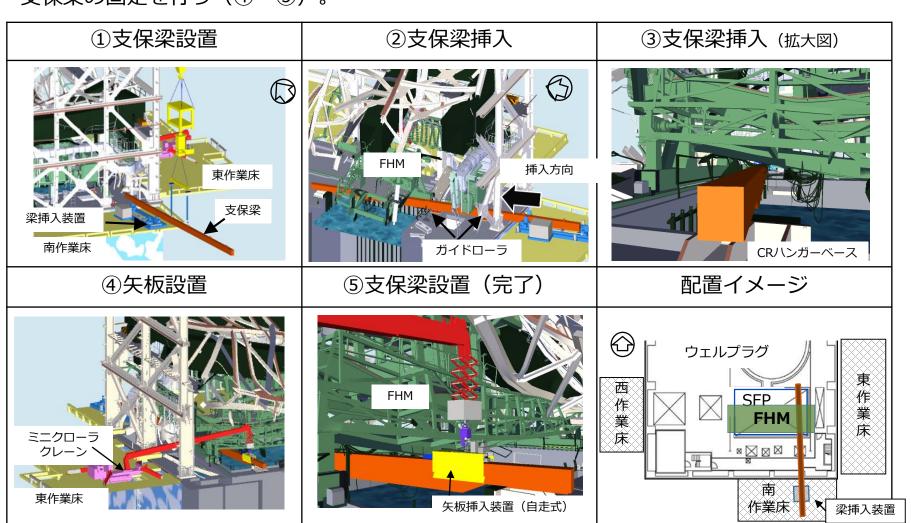


■西作業床から支保材を挿入するためのレールを設置し(①~②)、レール上に支保材(自 走台車+バッグ)を設置して北側ガーダのV字変形部下部まで自走させる(③~④)。その 後、支保材のバッグに無収縮モルタルを充填し、ガーダ形状に倣った支保材を形成させる (⑤)。





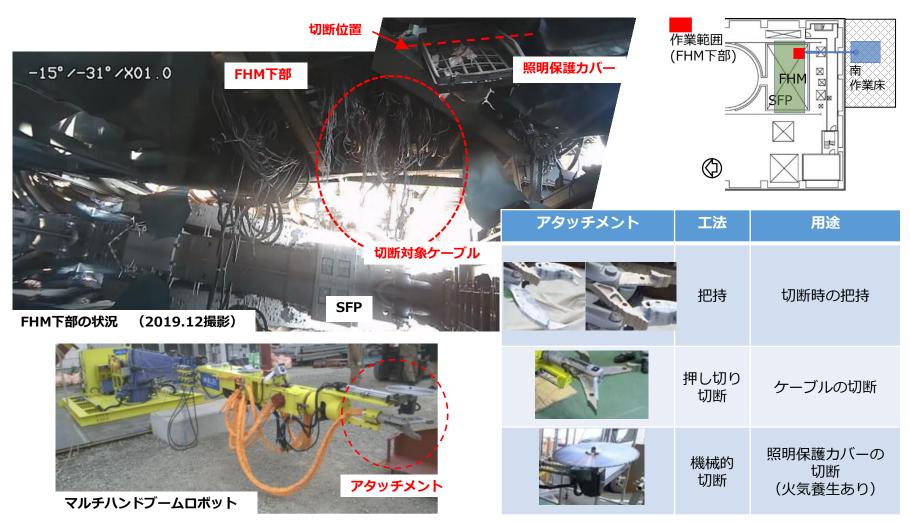
■南作業床に梁挿入装置及び支保梁を設置し(①)、梁挿入装置及びガイドローラを用いて 支保梁をFHM下部に挿入する(②~③)。その後、支保梁とFHMの隙間に矢板を設置して 支保梁の固定を行う(④~⑤)。



【参考】 FHM下部支障物撤去



- ■FHM支保の設置では南作業床から支保梁を挿入するが、挿入作業に支障となる照明保護力 バー及びケーブルを撤去する必要がある。
- ■撤去作業には、南作業床にマルチハンドブームロボットを設置して、マルチハンドロボット 先端にアタッチメントを装着し、撤去対象を把持して切断、撤去する。



1号機PCV内部調査にかかる アクセスルート構築作業の状況

2020年3月27日

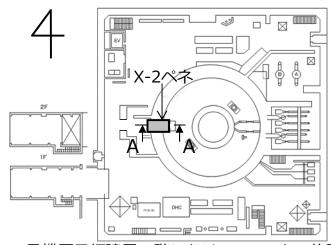


東京電力ホールディングス株式会社

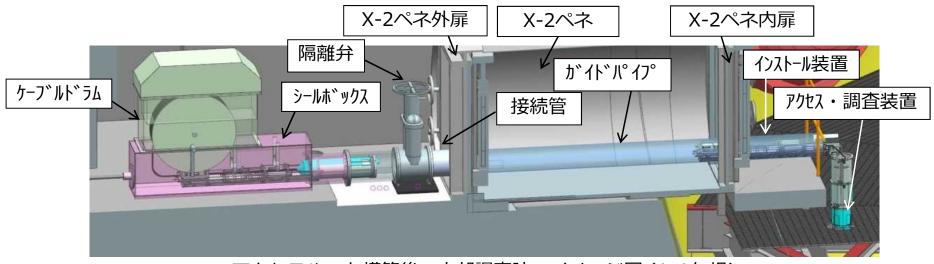
1. X-2ペネからのPCV内部調査のためのアクセスルート構築



- 1号機原子炉格納容器(以下, PCV)内部調査は, X-2ペネトレーション(以下, ペネ)からアクセスする計画
- X-2ペネ(所員用エアロック)は外扉と内扉を有し、アクセスルートを構築するためには、外扉と内扉の切削が必要
- アクセスルート構築の主な作業ステップは以下の通り
 - ① 隔離弁設置(3箇所)
 - ② 外扉切削(3箇所)
 - ③ 内扉切削(3筒所)
 - ④ PCV内干渉物切断
 - ⑤ ガイドパイプ設置(3箇所)



1号機原子炉建屋1階におけるX-2ペネの位置

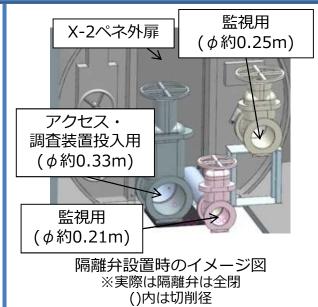


アクセスルート構築後の内部調査時のイメージ図 (A-A矢視)

2. アクセスルート構築作業の主な作業ステップ

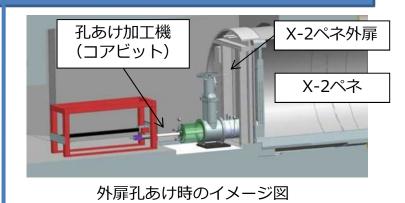


1. 隔離弁設置(3箇所)2019.5.10完了

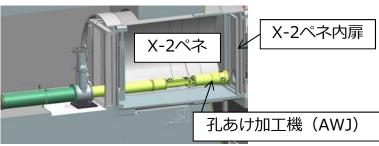


()r 316901E

2. 外扉切削(3箇所)2019.5.23完了

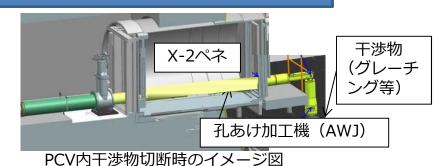


3. 内扉切削(AWJ)(3箇所)_{実施中}

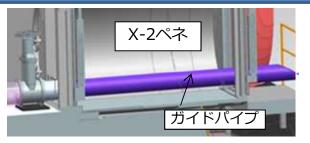


内扉孔あけ時のイメージ図

4. PCV内干涉物切断



5. ガイドパイプ設置(3箇所)

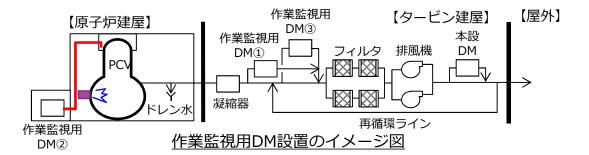


ガイドパイプ設置時のイメージ図

3. X-2ペネからのアクセスルート構築作業状況(1/2)



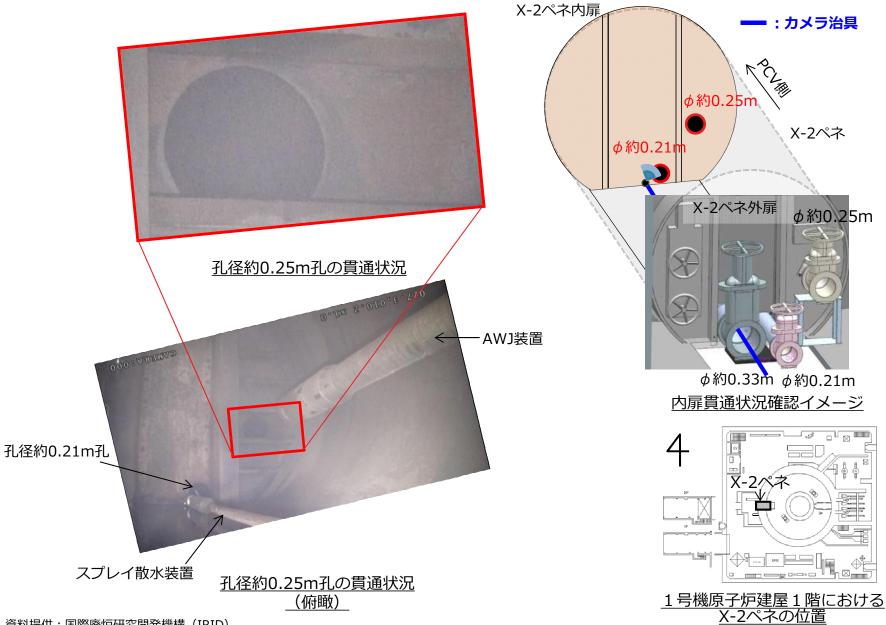
- アクセスルート構築作業を2019年4月8日より着手しており、外扉の切削完了後、6月4日に X-2ペネ内扉に、AWJ^{※1}にて孔(孔径約0.21m)を開ける作業中、PCV内のダスト濃度上昇 を早期検知するためのダストモニタ(下記図の作業監視用DM①)の値が作業管理値 (1.7×10⁻²Bq/cm³)^{※2}に達したことを確認
 - ※作業監視用DM①の下流側にダストを除去するフィルタがあり、フィルタの下流のダストモニタ(下記図の本設DM)には有意な変動はなく、環境への影響はないことを確認
- その後、ダストモニタを増設し、ダスト濃度の監視を充実・継続しつつ、切削量を制限した上で、作業を実施(2019年7月~2020年3月12日)
- 3月12日に内扉で計画している3箇所中,2箇所目となる孔(孔径約0.25m)の切削が完了



- ※1:高圧水を極細にした水流に研磨剤を 混合し切削性を向上させた孔あけ加 工機(アブレシブウォータージェット)
- ※2:フィルタのダスト除去能力を考慮し, 本設DM警報設定値の1/10 以下に設定
- 作業監視用DM①:ガス管理設備のダスト濃度上昇の早期検知用
- 作業監視用DM②: PCV上蓋近傍のダスト濃度監視用(増設)
- 作業監視用DM③:ダスト濃度監視の連続性確保を目的とした,再循環 希釈後のダスト濃度監視用(増設)
- 本設DM:フィルタでのダスト除去後のダスト濃度上昇の早期検知用

3. X-2ペネからのアクセスルート構築作業状況(2/2)



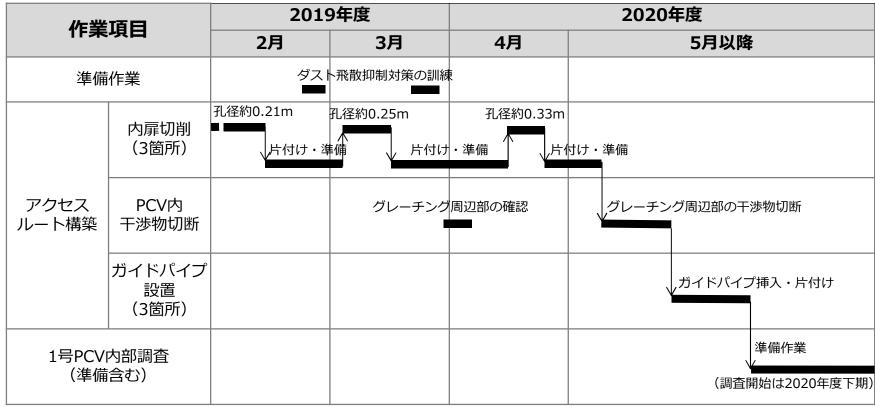


資料提供:国際廃炉研究開発機構 (IRID)

4. 今後の予定



- 今後,内扉に最後の孔(孔径約0.33m)を開ける準備作業と並行して,PCV内干渉物切断に向けた事前調査を実施した上で,早ければ4月中旬から最後の孔開け作業を開始する予定。
- 1,2箇所目の孔の切削時のダスト濃度等の情報を踏まえた作業実績から,ダスト濃度を 監視しながら安全最優先で慎重に作業を進めるため,PCV内部調査の開始時期は2020年 度下期を目指すこととする。

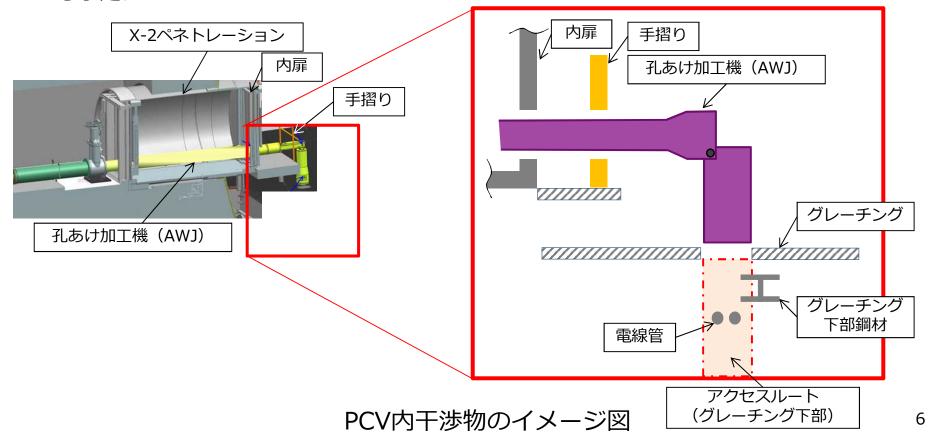


(注) 各作業の実施時期については計画であり、現場作業の進捗状況によって時期は変更の可能性あり。

(参考)PCV内干渉物切断の進め方



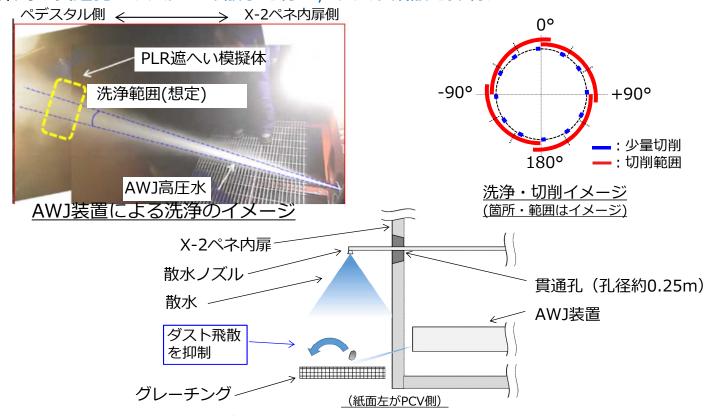
- 内扉の3箇所目の孔(孔径約0.33m)の切削後、PCV内部調査用ROVのアクセスルート内のPCV内干渉物の切断を計画。
- PCV内干渉物としては、手摺り、グレーチング、グレーチング下部鋼材、電線管の切断を 予定。
- 3箇所目の孔の切断前に,内扉に開けた2箇所の孔(孔径約0.25m, 0.21m)を活用してカメラを投入し,PCV内干渉物の位置の確認や,その他の干渉物の有無等の情報を取得する予定。



(参考)切削作業時の作業管理方法



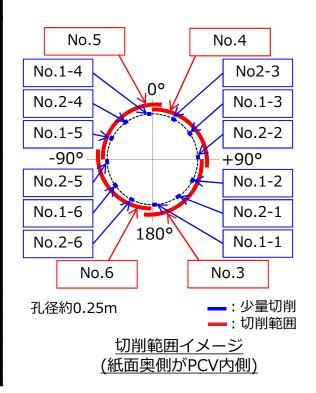
- 内扉2箇所目の孔の切削作業以降においては、以下の作業管理を実施する計画。
 - > PCV内構造物の洗浄
 - 少量(5°)の切削を複数回実施し、PCV内構造物を洗浄してダスト発生を抑制
 - ▶ ピーク濃度の抑制
 - 切削作業を分割し,ダスト濃度の傾向を確認しながら切削作業を進めることにより,ピーク濃度を抑制しつつ,一日あたりの切削量を増加
 - > AWJ作業時のスプレイ散水
 - AWJ作業時に貫通孔からスプレイ散水を行い、ダスト飛散を抑制。



7

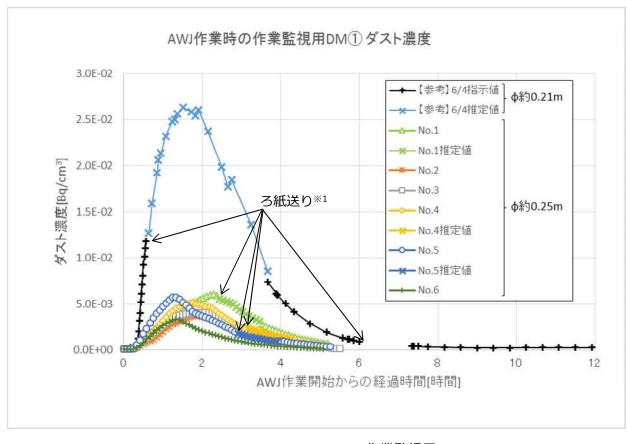


		施工範囲		スプレイ	作業監視用DM①の			
No.		ノズル移動範囲	切削角度	散水	最大ダスト濃度 [Bq/cm ³]			
	-1	180°∼175°	5°					
	-2	120°~115°	5°					
1/2/5\	-3	60°∼55°	5°		6.1×10 ⁻³			
1(3/5)	-4	0°~-5°	5°	無し	6.1 × 10			
	-5	-60°∼-65°	5°					
	-6	-120°∼-125°	5°					
	-1	150°~145°	5°					
	-2	90°~85°	5°					
2/2/6)	-3	30°∼25°	5°	 ≠n	2.7.40-3			
2(3/6)	-4	-30°∼-25°	5°	· 有り	3.7×10 ⁻³			
	-5	-90°∼-95°	5°					
	-6	-150°∼-155°	5°					
3(3/9)	-170°∼90°	100°	有り	4.1×10 ⁻³			
4(3/10))	100°∼0°	100°	無し	5.1×10 ⁻³			
5(3/11	L)	10°∼-90°	100°	有り	5.7×10 ⁻³			
6(3/12	2)	-80°∼180°	100°	無し	3.3×10 ⁻³			

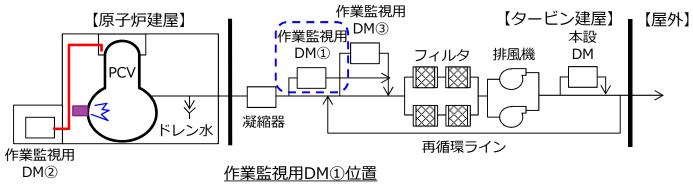


(参考) 切削作業(孔径約0.25m) の結果 (2/3)





※1: ろ紙送りの理由: ろ紙を通過する流量が低下した場合や, またろ紙上の放射能濃度が高くなることで検出器が応答しきれない状況を未然に防ぎ, 測定値の信頼性を担保するため, ろ紙送りが自動動作。ろ紙送り後はダスト濃度を正確に測定できないため, データから除外。



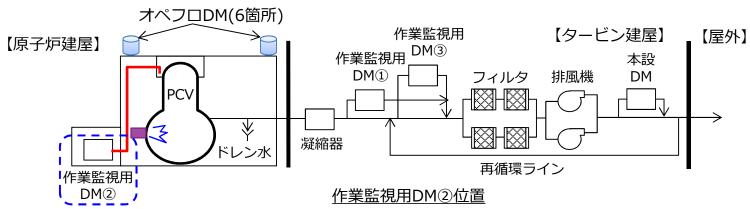
(参考) 切削作業(孔径約0.25m) の結果 (3/3)



10

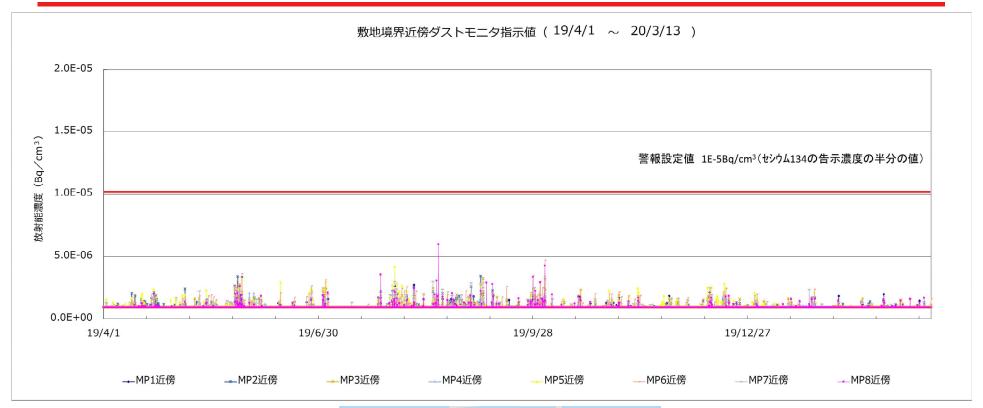
■ AWJ作業によるPCVヘッド近傍のダスト濃度は有意な変動は確認されていない。

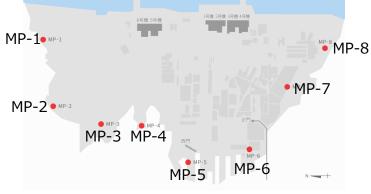




(参考) 周辺環境等のモニタリング結果(1/2)





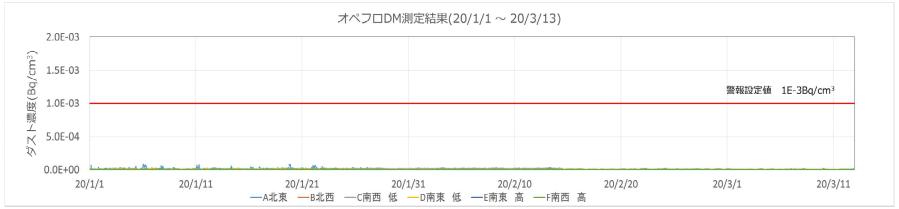


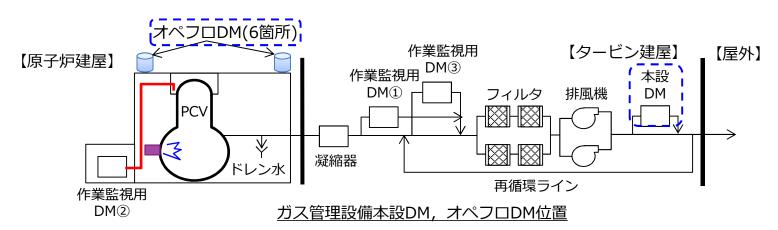
敷地境界付近DM設置位置

(参考) 周辺環境等のモニタリング結果(2/2)



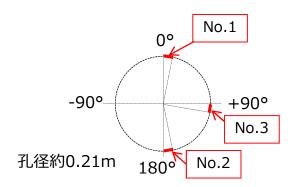




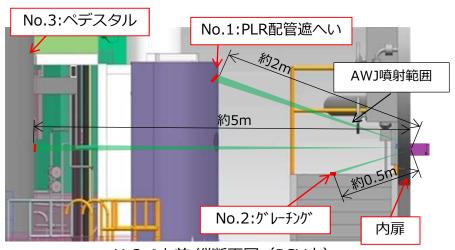


(参考) AWJ噴射範囲イメージ

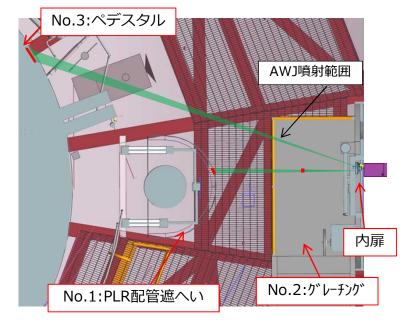




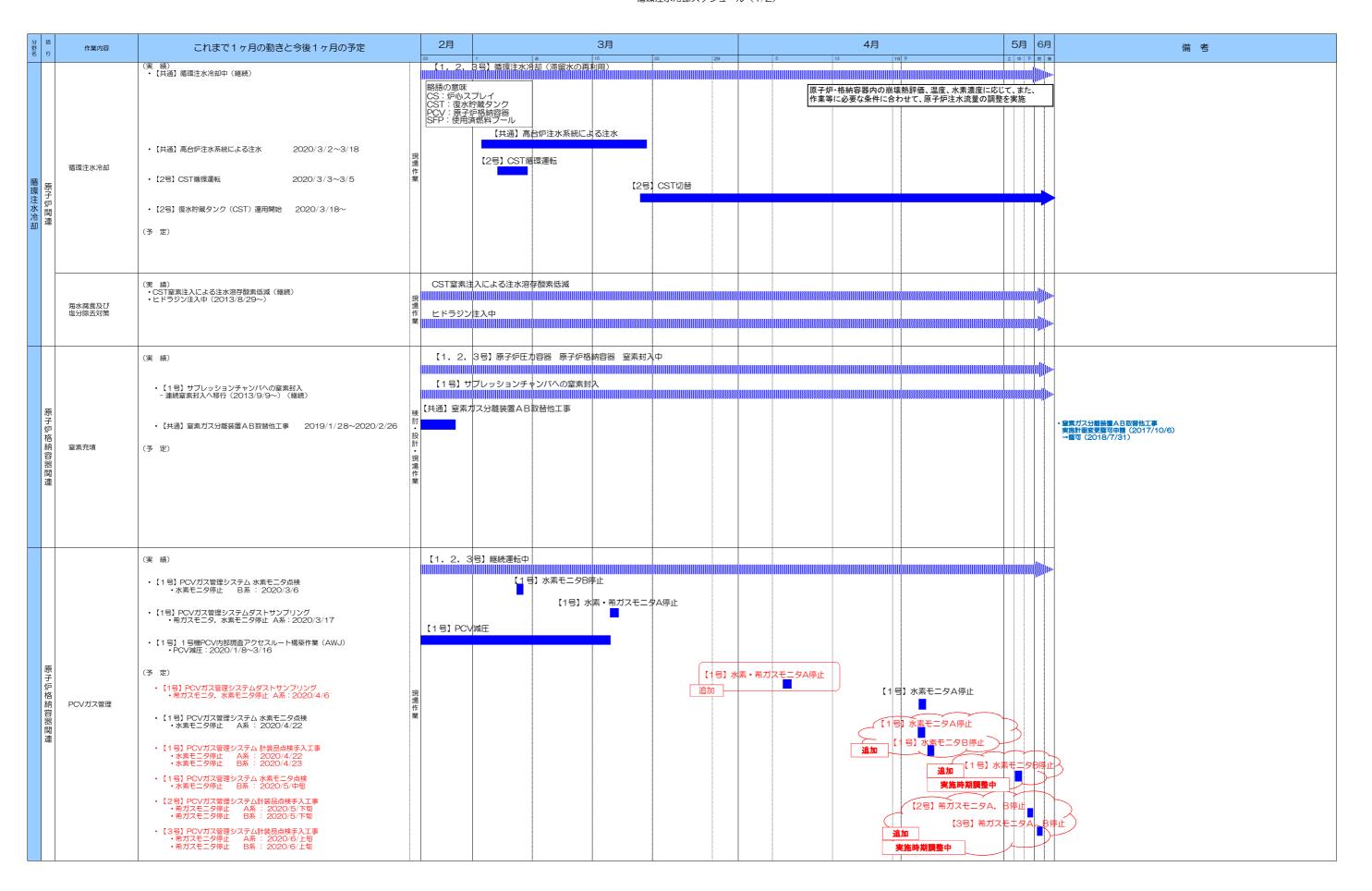
切削・洗浄範囲イメージ (紙面奥側がPCV内側)



X-2ペネ前 縦断面図 (PCV内)

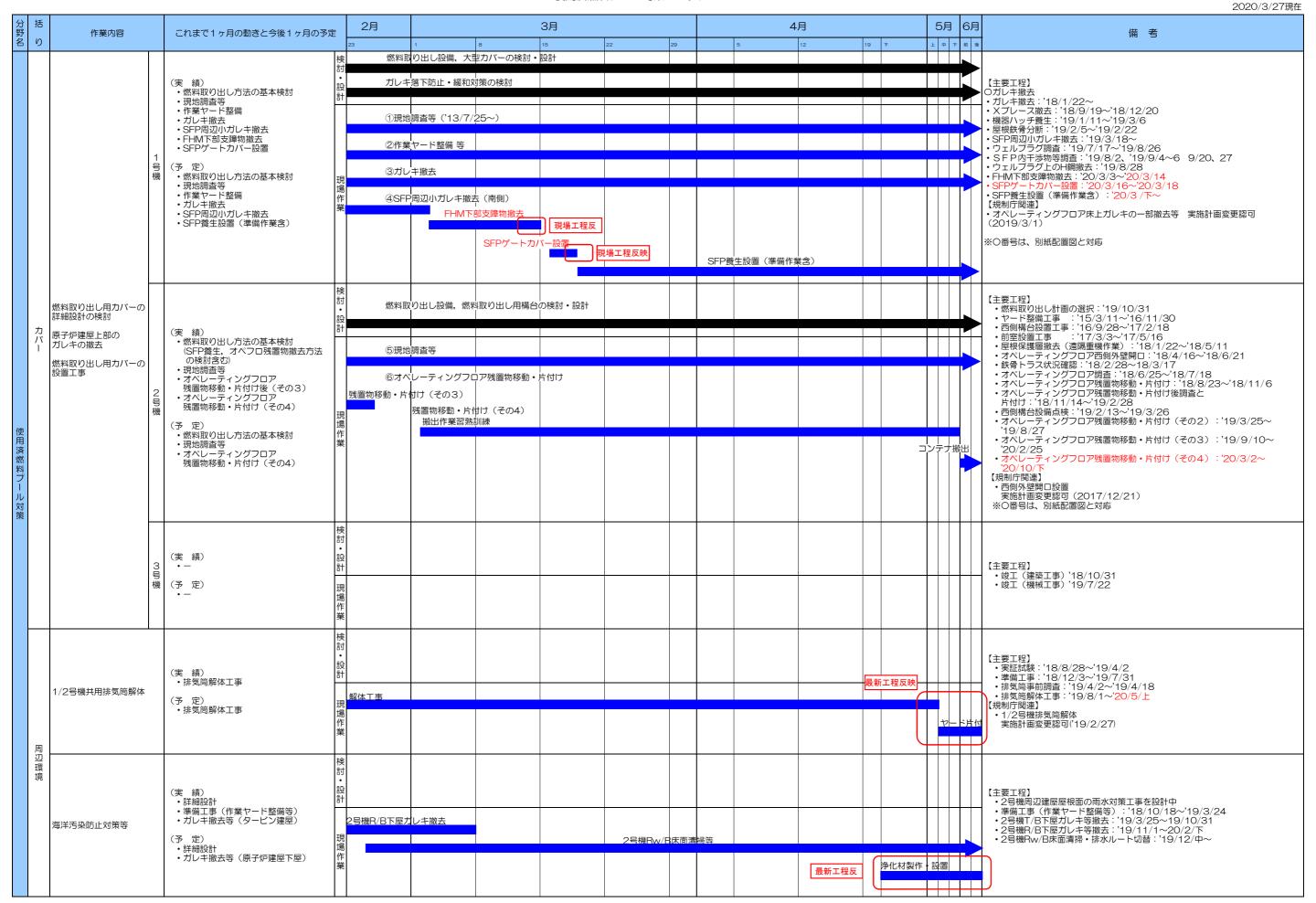


X-2ペネ前 横断面図(PCV内)

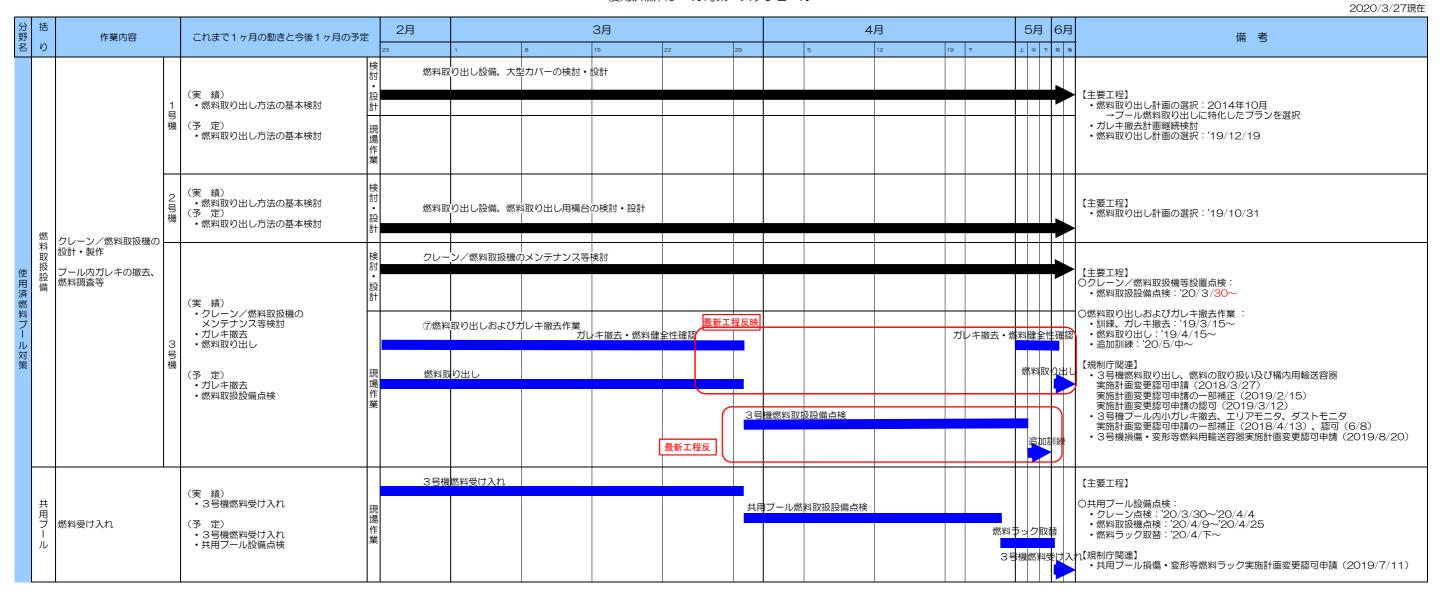


循環注水冷却スケジュール(2/2)

分野名り	作業内容	これまで1ヶ月の動きと今後1ヶ月の予定	2月		3月		! -	4月	1	5月	l ma 2
使用済燃	使用済燃料プール 循環冷却	(実 績) - 【共通】循環冷却中(継続) - 【共通】循環冷却中(継続) - 張鏡作	[1, 2, 3	3号】循環冷却中	15	22 29	5		19 7	E 0:7	
料プール関連	使用済燃料ブール への注水冷却	(実 績) ・【共通】使用済燃料プールへの非常時注水手段として コンクリートポンプ車等の現場配備(継続) 現場に構成機能		】蒸発量に応じて、内部注水を実 							
	海水腐食及び 塩分除去対策 (使用済燃料ブール 薬注&塩分除去)	・【共通】ブール水質管理中(継続)		4号】ヒドラジン等注入による 							



使用済燃料プール対策 スケジュール



						2020/3/27現代
これまで1ヶ月の動きと今後1ヶ月の予定	2月					MH D
(実績)なし (予定)なし (字 績) (実績) (実績) (実績) (実績) (文建屋内環境改善(継続) (予定)なし (予定)なし (実績) (で変形を) (で変形	2月 23 23 24 25 24 25 26 27 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	3月 1 8 15 建屋内環境改善機器撤去	22 29 5			建屋内環境改善 建屋内環境改善 ・機器撤去19/12/13~20/3/25 R/B1階西側通路配管撤去、大物搬入口2階不要品撤 去。
3 (予 定) ○建屋内環境改善(継続) 「現場では、「現場では、「現場では、「現場では、「現場では、「のでは、」では、「できる。」できる。」では、「できる。」できる。」できる。」では、「できる。」できる。」では、「できる。」では、「できる。」できる。」では、「できる。」できる。」では、「できる。」では、「できる。」できる。」では、「できる。」では、「できる。」できる。」では、「できる。」できる。」では、「できる。」では、「できる。」では、「できる。」では、「できる。」できる。」できる。」では、「できる。」できる。」できる。」できる。」できる。」できる。」できる。」できる。」		建屋内環境改善線源調査		実施時期調整中		建屋内環境改善 ・ 準備工事・線量測定 '19/6/14~'19/8/30 ・ 機器撤去 '19/9/18~'20/1/13 北西エリア仮設遮へい設置に干渉する機器の撤去。 ・ 仮設遮へい設置 20/1/14~'20/2/18 北西エリア議ラック前への仮設遮へい体の設置。 ・ 線源調査 '20/2/19~ 原子炉建屋 1階の線量調査・線源調査の実施。
日 (予 定) なし	37 S. F. M.					
○原子炉格納容器内部調査(継続) (予 定) ○原子炉格納容器内部調査(継続) 「現場では、「現場では、「現場では、「現場では、「現場では、「現場では、」では、「現場では、「現場では、」では、「現場では、「現場では、」では、「現場では、」では、「現場では、」では、「現場では、」では、「現場では、」では、「現場では、」では、「現場では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、「は、」では、」では、」では、「は、」では、」では、」では、」では、「は、」では、」では、」では、」では、」では、」では、」では、」では、」では、」で	長寸。 戊十 司 易 臣	PCV内部調査 アクセスルート構築				PCV内部調査に係る実施計画変更申請(18/7/25) 一補正申請(19/1/18) 一認可(19/3/1) (主要工程) ・アクセスルート構築'19/4/8~
(予 定) なし 2号 (字 績) なし 3 (予 定) なし	15. d.					PCV内部調査に係る実施計画変更申請「18/7/25) →1号機アクセスルート構築時のダスト飛散事象を踏まえて、2号機においてもダスト低減対策を検討中。2号機PCV内部調査は2021年内開始を目指す試験的取り出しと合わせて実施することで検討中。
	(実 績) なし (字 績) なし (字 (素) できた。) (字 (表) できた。) (字 (表) できた。) (子 定) なし (字 (表) できた。) (子 定) できた。) (字 (表) できた。) (字 (表) できた。) (字 (表) できた。) (字 (ま) ななし (字 (字 (ま) ななし (字 (字 (字 (գ) ななし (字 (字 (գ) ななし (գ) なな	(実 続) なし (予 定) なし (要 続) なし (要 続) なし (要 続) なし (要 (要 分) なし (要 (要 力) なし (要 で) なし (要 で) なし (要 で) なし (事 で	(実 納) なし (子 定) なし (子 元) な	(実 前) なし	(実 額) なし	(字 数) なし (字 次) なし (字 次) なし (字 変) なし (



分野名り		これまで1ヶ月の動きと今後1ヶ月の予定	2月	3月			4月	5月 6月	備考
		(実績・予定) ・ 追加設置検討 (タンク配置)	23 1 設計 検	8 15 22	29	1 5	12 19 1	上中下前後	
		 ・H4フランジタンクリブレース工事(堰構築) ・Bフランジタンクリプレース工事(タンク基礎新設、堰構築) ・H5フランジタンクリプレース工事 	<u></u> H4フランジタン:	7リプレース工事(堰構築)					2015年12月14日 H4エリアにおける中低濃度タンクの撤去 等について 実施計画変更認可原規規発第1512148号
		(タンク基礎新設、堰構築) ・H6フランジタンクリプレース工事 (地盤改良、タンク基礎新設、堰構築)	Bフランジタング	アリプレース工事(タンク基礎構築、堰構築)					2016年12月8日 Bエリアにおける中低濃度タンクの撤去等に
		・H3フランジタンクリブレース工事 (- (タンク設置作業待ち)) ・H5エリアタンク設置 ・H6 (Ⅱ) エリアタンク設置	H5フランジタン	クリプレース工事(タンク基礎構築、堰構築)					ついて 実施計画変更認可(原規規発第1812083号)
		・G6フランジタンクリプレース工事 ・G4南フランジタンクリプレース工事(タンク解体) ・Eフランジタンクリプレース工事(タンク解体準備)							2016年12月8日 H5エリアにおける中低濃度タンクの撤去等 について 実施計画変更認可(原規規発第1812083分号) 2018年2月14日 H5北エリアにおける中低濃度タンクの撤去 等について 実施計画変更認可(原規規発第18021415号)
		• G1横置きタンクリプレース工事(タンク基礎新設) • G1エリアタンク設置 • G4南エリアタンク設置	H6フランジタン	/ウリプレース工事(基礎構築、堰構築)					2016年12月8日 H6エリアにおける中低濃度タンクの撤去等 について 実施計画変更認可(原規規発第1812083号)
			H3フランジタン	クリプレース工事(堰構築)					2018年2月14日 H6北エリアにおける中低濃度タンクの撤去 等について 実施計画変更認可(原規規発第18021415号) 2016年12月8日 H3エリアにおける中低濃度タンクの撤去等 について 実施計画変更認可(原規規発第1812083号)
			H5エリアタン:	7設置 ▼	/最終検査				2018年5月31日 H5エリアタンク設置について実施計画認可(原規 規発第1805317号) H5エリア 1, 200m3 (32基) - H5使用的検査済み(32/32基)
			H6 (I) IU7	タンク設置	7最終検査				2018年8月23日 H3, H6(II)エリアタンク設置について実施計画認 可 (原規規発第1808234号) H6(II) 1,356m3(24基)
	処理水受タンク増設		現場 G6フランジタン	クリプレース(タンク基礎・堰構築)					- H6(I)使用前検査済み(24/24基) - 2017年10月30日 実施計画変更認可
			(G4南フランジ	タンクリプレース工事(タンク解体)					
			Eフランジタンク	リプレース工事(タンク解体準備)					2018年7月5日 G4南エリアにおける中低濃度タンクの撤去等 について 実施計画変更認可(原規規発第1807053号)
			G1横置きタン	7リプレース工事(地盤改良、タンク基礎新設)					2018年9月10日 Eエリアにおける中低濃度タンクの撤去等に ついて 実施計画変更認可(原規規発第1809102号)
汚染 水			G1エリアタン	ク設置			(2,712	712m3) (2基) ▽ n3) (2基) ▽	2017年10月17日 G1エリアにおける高濃度タンクおよび中低濃度タンク撤去等に ついて 実施計画変更認可(原規規発第1710171号)
策課				▼(8,136m3) (6基)		▽(4,0 <mark>68m3)(3基)</mark>	∇(2,712m3) (2基) ∇(2,712m3) (2基		2019年8月2日 G1, G4南エリアタンク設置について実施 計画認可 (原規規発第1908024号) G1エリア 1356m3 (66基)
±λ				ンク設置					G1使用前検査済み(27/66基)
			▼(1,356m3) (1基) ▼ (1,356m3) (1基)		▽(1,356m3)(1基)	(2,7 ∇(1,356m3) (1基) ∇(1,356m3) (1基	12m3) (2 基)▽)	2019年8月2日 G1, G4南エリアタンク設置について実施 計画認可 (原規規発第1908024号) G4南エリア 1356m3 (26基)
									G4南使用前検査済み (3/26基)
		(予定・実績) ・地下水移送(1-2号取水口間) (2-3号取水口間)(3-4号取水口間)	1、2号機海側ヤート 1~4号機周辺フコ	エリア (路盤舗装 等)					4号機海側:2017年10月完了
	2.5m盤の地下水移送	(実績) <3号機T/B屋根>	場。						3号機海側: ~2018年7月12日完了 1、2号機海側ヤード: 2018年8月~2019年1月 その他海側エリア: 2019年3月~2020年3月
		11/26 屋上ガレキ吸引開始	業 3号機タービン建屋	屋根対策					3号T/B屋根対策ヤード整備:2019年7月完了 3号T/B屋根ガレキ撤去作業:2019年7月〜2020年9月
		○千島海溝津波対策	現場						工事開始(2019年7月29日) L型確壁の据え付け開始(2019年9月23日)
		 防潮堤設置 (実績・予定) 既設設備撤去・移設、造成嵩上げ、L型擁壁設置 	版 作 業						防潮堤設置2020年度上期完了予定 防潮堤上型擁壁据付 320m/600m(2020年3月23日)
		〇3.11津波対策	[区分3] 2, 3F 現 [区分4] 1~3R	BM部のハッチ等 B駆等					【区分①②】1~3T/B等2019年3月、全67箇所完了 【区分③】2、3R/B外部のハッチ等 (2019年3月~2020年 3 月、全2 0 箇所完了) 【区分④】1~3R/B膊等
	津波対策	• 建屋開口部閉止 (実績)閉止箇所数 90箇所/122箇所(3月26日時点) (予定)外部開口閉塞作業 継続実施	場作業	【区分5】1~4Rw/B.	4R/B、4T/B扉等				(区分号) 1~34/15原号 (2019年9月~2020年12月, 2箇所/14箇所完了) (区分号) 1~4Rw/B, 4R/B, 4T/B (2020年3月~2022年3月, 1箇所/21箇所 完了)
									- - - - - - - - - - - - - -
		〇3.11津波対策 ・メガフロート移設 (実績)着底マウント造成100%、バラスト水処理:100%	現場に対している。						省略やリフト返収開始(2019年5月20日) 元 J (2020年2月7日) パラスト水処理開始(2019年5月28日) 元 J (2020年2月20日) 内部除染開始(2019年7月16日) 元 J (2020年2月26日)
		内部除染作業:100% (予定)メガフロート着底作業・内部充填作業 護岸ブロック製作	が 作 作 業 ▼3/4 仮着順	完了		内部充填作業開始予定			
									- 2020.3.4仮着底完了 2020.4月上旬より内部充填作業開始予定

多核種除去設備

	13(金)	14(土)	15(日)	16(月)	17(火)	18(水)	19(木)	20(金)	21(土)	22(日)	23月)	24(火)	25(水)	26(木)	27(金)	28(土)	29(日)	30(月)	31(火)	1(水)	2(木)
Α									停	止											
В											停	止								—	
С									· 停	止										俉	· - -

增設多核種除去設備

	13(金)	14(土)	15(日)	16(月)	17(火)	18(水)	19(木)	20(金)	21(土)	22(日)	23月)	24(火)	25(水)	26(木)	27(金)	28(土)	29(日)	30(月)	31(火)	1(水)	2(木)
Α										停止						! !	! !		' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' '		
В									· 停	止								停	止	—	
С		停	止											· 停	正						

セシウム吸着装置(KURION), 第二セシウム吸着装置(SARRY), 第三セシウム吸着装置(SARRY2)



※ 現場状況を踏まえて運転するため、計画を変更する場合があります。

福島第一原子力発電所の滞留水の水位について (2020年3月13日~2020年3月26日)

2020年3月27日 東京電力ホールディングス株式会社

		原	子炉建屋水	:位			タービン	ノ建屋水位			廃棄物処	理建屋水位	Ī	集中	P廃棄物処理施	設水位
	1号機	2 号 機	3号 ポンプェリア	機南東エリア	4号機	1号機	2 号 機	3号機	4号機	1号機	2 号 機	3号機	4号機	プロセス 主建屋	高温焼却炉 建屋	サイトバンカ 建屋
3月13日	-1758	-1494	-1797	-2238	-2391	_	-1257	-1262	-1479 以下	_	-1286	-1265	-1519 以下	1331	423	_
3月14日	-1761	-1536	-1839	-2068	-2356	1	-1261	-1264	-1479 以下	l	-1282	-1264	-1519 以下	1349	159	_
3月15日	-1752	-1517	-1882	-2256	-2336	_	-1262	-1238	-1479 以下		-1269	-1255	-1519 以下	1375	-117	_
3月16日	-1756	-1506	-1947	-2100	-2326	1	-1266	-1228	-1479 以下	l	-1262	-1252	-1519 以下	1400	-398	_
3月17日	-1766	-1546	-1984	-2215	-2321	1	-1270	-1229	-1479 以下	l	-1259	-1251	-1519 以下	1313	-295	_
3月18日	-1842	-1702	-1968	-2229	-2411	1	-1268	-1217	-1479 以下	l	-1255	-1250	-1519 以下	1319	-22	_
3月19日	-1871	-1756	-1933	-2121	-2544	1	-1286	-1254	-1479 以下	1	-1372	-1250	-1519 以下	1199	590	_
3月20日	-1865	-1786	-1909	-2033	-2486	1	-1327	-1278	-1479 以下	1	-1371	-1250	-1519 以下	1168	663	_
3月21日	-1870	-1762	-1889	-2287	-2447	1	-1338	-1269	-1479 以下	1	-1370	-1247	-1519 以下	1150	668	_
3月22日	-1871	-1765	-1868	-2229	-2426	1	-1346	-1263	-1479 以下	1	-1370	-1242	-1519 以下	1125	673	_
3月23日	-1869	-1774	-1858	-2165	-2416	1	-1350	-1252	-1479 以下	l	-1369	-1242	-1519 以下	1073	677	_
3月24日	-1864	-1783	-1832	-2107	-2410	1	-1353	-1223	-1479 以下	l	-1369	-1242	-1519 以下	956	679	_
3月25日	-1871	-1776	-1839	-2053	-2406	_	-1398	-1209	-1479 以下		-1367	-1242	-1519 以下	1048	697	_
3月26日	-1873	-1783	-1844	-2100	-2401	_	-1393	-1198	-1479 以下		-1367	-1242	-1519 以下	998	697	_
最下階床面高さ	-2666	-4796	-47	796	-4796	443	-1752	-1737	-1739	-36	-1736	-1736	-1736	-2736	-2236	_

備考欄

- ※ T.P.表記(単位:mm)
- ※ 5時時点の水位
- ※ 1号機タービン建屋の滞留水除去完了(2017年3月)
- ※ 1号機廃棄物処理建屋は水位計の測定下限値以下まで水位低下(2018年7月)
- ※ サイトバンカ建屋水位は、流入量調査のため一時的に水位計の測定下限値以下まで水位低下(2019年4月16日~)
- |※ 3号機原子炉建屋水位は、南東三角コーナー水位が停滞している事から水位変動を監視するため一時的に記載(2019年7月5日~)
- |※ 4号機タービン建屋水位は、水位計測定下限以下に水位低下したため記載を変更(2019年12月27日~)
- |※ 4号機廃棄物処理建屋水位は、水位計測定下限以下に水位低下したため記載を変更(2020年1月17日~)

東京電力ホールディングス株式会社

1~4号機用汚	染水貯倉			1										タンク基数、水位、貯蔵量、実容量集約日 2020年3月19日	
塩エリア	基数	1基あたり 容量(公称) 「m3]	タンク型	貯蔵水	H水位 (mm)	H容量/基 =実容量/基 (m3)	0%以下 貯蔵量 (m3)	0%以上 貯蔵量(m3)	実容量 (m3)	水位(%)	水位*	管理 HANN	HHANN	放射能濃度(Bq/cc)	概略 使用開始時期
_	26	Ç23	鋼製角型タンク(溶接)	濃縮塩水	_	_	_	_	_	(最大値)	考慮(%) —	(%)	(%)		H23.6
С	52	40	鋼製角型タンク(溶接)	RO処理水(淡水)	_	-	_	_	_	_	_	_	_	タンク撤去移動(H30.10)	H23.8
C東	5	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)	_	-	_	-	_	_	_	_	_		H25.7
C西	8		鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)	-	-	-	_	_	_	_	_	-		H25.5
D	19		鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)	12936 12936	1004	約210	16391	19078 12049	84.6	95	88.7	90		H26.8
	26		鋼製円筒型タンク(溶接) 鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	RO処理水(淡水) Sr処理水等(A)	12930	1004	約140	6998	12049	78.0	95	88.7	_	タンク解体中	R1.11
E	18		銅製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(C)	_	_	_	_	_	_	_	_	_		H24.8
-	2	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	9880	1054	—————— 約5	00	2109	19.2	95	96.3	98.9	2.7E+00 8.6E+00 3.0E+00 1.4E+00 3.7E+01 1.3E+01 3.8E+04 H27.2	
G1	72	100	鋼製横置きタンク(溶接)※土中埋設	RO処理水(淡水)	-	-	_	-	-	_	-	_	-	タンク撤去移動(H31.2)	H24.8
G3東	24	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	9400	1069	約50	25398	25652	97.0	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H25.4
G3西	7	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※1 処理済水(既設)	9400	1012	約20	7022	7084	91.7	100	92.5	93.8	<1.0E-02 <7.2E-03 2.0E-02 <6.9E-03 2.4E-02 <2.8E-02 <1.5E+00 H28.1	H25.10
	32	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C、R) 多核種除去設備	9400	1012	約70	8924	32382	87.5	100	92.5	93.8	<7.1E-01 2.7E+00 <2.0E-02 <6.9E-03 2.4E-02 <2.8E-02 <1.5E+00 H28.1	H25.10
G3北	6	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設)	9400	1069	約10	3197	6413	97.4	100	**4 97.7	** 4 99	タンクの分析は未実施	R2.3
G4北	6	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	多核種除去設備 処理済水(既設)	-	-	-	-	-	_	-	-	-	タンクの分析は未実施	H25.9
G 5	1	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	多核種除去設備 処理済水(既設)	9400	1060	約1	00	1060	0.5	95	96.9	98.9	タンクの分析は未実施	H25.12
G6	38	1330	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設・増設)	13674	1297	約30	48950	49303	97.5	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H31.4
G 7	10	700	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	13415	690	約10	6686	6898	94.7	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H26.12
G1南	8	1160	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	11920	1130	約20	8986	9042	97.0	99	97.6	98.9	タンクの分析は未実施	H30.4
	15	1330	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	13664	1296	約30	19328	19442	97.0	99	97.6	98.9	タンクの分析は未実施	H30.4
G1	21	1356	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·増設)	10796	1322	約50	25480	27760	97.2	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	R1.11
G4南	^{※2} 2	1356	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	10796	1322	約0	318	2644	23.5	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	R2.3
H1	63	1220	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·增設·高性能)	10539	1190	約140	74391	74969	97.0	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H27.3
H1東	24	1220	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設・増設)	10539	1190	約50	27624	28560	94.5	100	97.7	99	<2.2E-04 6.0E-04 7.5E-04 - <4.4E-04 <1.2E-03 9.7E-04 H30.2	H28.4
H2	44	2400	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·增設)	11330	2331	約180	101555	102569	97.1	100	97.7	99	<1.8E-04	H28.10
H4:北	35	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設・増設)	10366	1169	約80	40650	40931	97.2	100	97.7	99	<1.3E-04	H29.7
	13		鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備	13190	1034	約20	13410	13424	97.5		97.7	99		H29.12
H4 南				処理済水(増設) 多核種除去設備											
	38		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·増設) 多核種除去設備	13010	1112	約70	41991	42249	97.5	100	97.7	98.9		H30.4
H6(I)	11	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設) 多核種除去設備	10368	1169	約20	12766	12864	97.0	100	97.7	99		H30.8
H6(I)	24	1356	鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設)	10796	1322	約60	31507	31725	97.1	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H30.12
H5	32	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	10368	1169	約70	37048	37423	96.9	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H30.9
нз	10	1356	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	10796	1322	約20	13138	13219	97.1	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H30.11
	10	1330	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·增設)	13674	1297	約20	12868	12975	97.1	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H30.12
	27	700	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	13272	682	約30	17736	18413	97.0	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H30.10
B南	7	1330	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	13674	1297	約10	9017	9082	97.0	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H30.10
H8:lt	5	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)	9477	1069	約10	3906	5344	71.4	100	97.7	99	1.3E-01 5.7E-01 2.7E-01 3.6E-02 6.4E+00 - 2.2E+02 H27.3	
Н8 南	11	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R)	9477	1069	約20	10229	11757	85.0	100	97.7	99	<5.1E-02 1.2E-01 2.1E-01 2.0E-02 3.8E+00 2.9E-01 9.1E+01 H27.3	H25.4
Н9	5	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	RO処理水(淡水)	9880	1054	約310	251	5268	7.2	95	96.3	98.9	タンクの分析は未実施	H23.8
H9西	7	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	RO処理水(淡水)	9880	1054	約610	515	7375	9.1	93	96.3	98.9	7 2 7 7 7 11 10 11 2 11 2	H23.11
-	90	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※1 処理済水(既設・増設)	9477	1069	約200	94478	96195	96.5	100	97.7	99	2.3E-01 1.1E+00 3.2E-02 <1.3E-02 4.4E-01 1.5E-01 1.3E+02 H28.1	
J1	2	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水	9477	1069	約0	1122	2138	51.3	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H26.1
-	8	1000	銅製円筒型タンク(溶接)	(高性能検証試験装置) Sr処理水等(C)	9477	1069	約20	117	8551	10.7	100	97.7	99	5.0E-01 2.2E+00 1.8E-01 <1.6E-02 7.1E-01 3.1E-01 6.2E+02 H28.1	
				多核種除去設備											
J2	42		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設) 多核種除去設備	12151	2500	約170	103832	104999	96.5	99	97.2			H26.9
J3	22	2400	鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設·高性能)	12101	2490	約90	54424	54773	96.5	99	96.8	98.1	タンクの分析は未実施	H26.10
J4	30	2900	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·増設·高性能)	12604	2829	約130	84676	84882	98.0	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H26.10
[5	1160	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	11926	1131	約10	5495	5657	94.9	100	97.7	99	<3.3E-04 6.8E-04 5.9E-04 - <4.4E-04 <1.2E-03 8.0E-04 H30.3	H28.2
J5	35	1235	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	12001	1137	約70	39521	39789	91.9	94	% 4 92.2	* 4 93.5	タンクの分析は未実施	H26.8
J6	38	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設・増設)	10366	1169	約90	44098	44431	97.0	99	97.6	98.9	タンクの分析は未実施	H26.12
J7	42	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·增設·高性能)	10366	1169	約100	48761	49108	97.2	99	97.6	98.9	タンクの分析は未実施	H27.9
J8	9		銅製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備	10747	682	約10	6112	6138	97.4	100		99		H28.4
J9	12		銅製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設) 多核種除去設備	10747	682		8171			100	97.7	99		
				処理済水(既設·増設) 多核種除去設備			約20		8183						H28.11
K1北	12		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(高性能)	10366	1169	約30	13716	14031	95.7	99				H27.1
K1南	10		鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R) 多核種除去設備	11926	1131	約20	11054	11314	95.5	100	97.7	99		H27.3
К2	^{*3} 8		鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	12780	1032	約0	1965	8254	93.1	100			タンクの分析は未実施	H28.7
	^{※3} 20	1057	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R)	12780	1032	約30	7491	20634	47.8	100	% 4 97.7	% 4 99	<5.8E-02	H27.2
кз	12	700	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	13280	683	約10	8136	8195	97.0	100	97.7	99	タンクの分析は未実施	H28.4
K4	35	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設・増設)	12410	972	約50	33770	34024	97.1	100	97.7	99	1.8E-04 7.1E-04 4.3E-04 - 3.2E-04 1.6E-03 5.9E-04 H29.10	H28.8
多核種除去	4	1100	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	多核種除去設備 処理済水(既設)	9750	1103	約0	1441	4411	56.3	100	97.5	99		H25.3
高性能多核 種除去設備	3	1235	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(高性能)	12630	1199	約0	3412	3598	98.2	100	98.4	99.6	タンクの分析は未実施	H26.10
増設多核種 除去設備	3	1235	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	12630	1199	約0	1510	3598	98.4	100	98.4	99.6		H26.9
			•	, and the same	I										
D	10	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮廃液	12936	1002	約120	9067	10041	80.1	95	88.7	90	タンクの分析は未実施	H26.8
H2	3		銅製横置きタンク(溶接)	濃縮廃液	-	-	-	178	281	88.9		93		タンクの分析は未実施	H23.8
			ービス済の基数 理水等を貯留した実績あり(G3西及びJ	10一部)				;	※実容量には、	タンク底部から	水位計0%の水量	(DS分)を含まれ	۲۱.°		

No.	箇所	対象	場所	₫ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
1-1	2号機大物搬入口屋上	・2号機大物搬入口屋上	建屋エリアに存在する建屋	降雨量により変動	【2階】 Cs134:<1.0E1 Cs137:2.1E1 全身: 2.6E1 H3:1.0E2 (2015.11.2) [1階] Cs134:1.1E1 Cs137:4.0E1 全身:4.1E1 H3:1.1E2 (2015.11.2)	
1-2	2号機R/B	2号機R/B	建屋エリアに存在 する建屋	降雨量により変動	[上屋] Cs131:200~340 Cs137:650~1100 全身:920~1900 Sr90:10~20 H3:ND(<100) (2015.1.16)	
2	5.6号機貯留タンク(フランジタンク)	-5.6号機貯留タンク(フランジタンク)	6号機北側	約9,700 (2020.1時点)	Cs134:1.7E0	5・6号建屋滞留水・RO処理水を貯留 (5・6号機建屋滞留水処理股備として運用中のため、量は変動する)
3	5.6号機貯留タンク(溶接タンク)	-5,6号機貯留タンク(溶接タンク)	6号機北側	約5000 (2015.4.16時点) <u>約6000</u> (2020.3.12時点)	Cs134: 7.7E0 Cs137: 4.3E1 (2016:10.3)	5・6号建屋滞留水を貯留
4-1	吸着塔一時保管施設(HIC)	·吸着塔一時保管施設(第二施設、第 三施設)	·吸着塔一時保管 施設(第二施設、 第三施設)	0 (ボックスカルバート内の水 は拭き取り実施済み、HIC 内上澄み水水抜き実施済 み) (2018.9)	-	水抜き済
4-2	吸着塔一時保管施設	水処理二次廃棄物 (SARRY、KURION、ALPS処理カラム、 モバイル式処理装置)	吸着塔一時保管施 設(第一施設、第 四施設)	1程度(1基あたり)	Cs137:2.0E3~1.6E7 Sr90:5.3E3~4.3E7 (2017.2~2017.3)	
	No.1ろ過水タンク (RO濃縮塩水/溶接タンク)	-No.12過水タンク (RO濃縮塩水/溶接タンク)	屋外(タンクエリア)	0 (2015年8月水抜き完了)	-	過去、RO濃縮水を貯留 現在は水抜き済
	4000tノッチタンク (角型タンク)	-4000tノッチタンク	タンクエリア	0 (2018.5.7時点)	【3000t/ッチタンク】 撤去済 【1000t/ッチタンク】 水抜き済	水抜き済
7	濃縮水タンク (蒸発濃縮装置濃廃水)	蒸発濃縮装置濃縮水用ノッチタンク (スラリー/濃縮水)	タンクエリア (Cエリア)	約65※1 (2019.2.1時点)	【蒸発濃縮装置濃廃水】 Cs134:1.7E4 Cs137:2.5E4 全 β:4.7E8 (2011.12.20)	蒸発濃縮装置濃縮水を 貯留 ※1:全5タンクの水量を 実測して算出
8	淡水貯留タンク (G1エリア地下タンク)	・淡水貯留タンク (横置きタンク)	タンクエリア	 (2017.8時点)	-	撤去済
		・5号機ポンプ室循環水ポンプ吐出弁 ピット	5号機スクリーン近 傍	約550	(2016.10.5) Cs134:ND Cs137:3.4E0	
	5,6号機逆洗弁ピット及び吐出弁	・6号機ポンプ室循環水ポンプ吐出弁ピット	6号機スクリーン近 傍	# 9850	(2016.10.5) Cs134:ND Cs137:3.7E0	
	ピット	-5号機逆洗弁ピット	5号タービン建屋 海側	約1,500	(2016.10.3) Cs134:3.0E0 Cs137:1.9E1	
			6号タービン建屋 海側	約1,500	(2016.10.3) Cs134:1.5E0 Cs137:1.1E1	
10	1~4号排T /ロ房担	•1号機T∕B	建屋エリアに存在 する建屋	降雨量により変動	[1号機T/B上屋] Cs134:1.4E1 Cs137:2.5E2 全β: 2.9E2 (2018.4.25)	

No.	箇所	対象	場所	₫ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
10	1・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	-2号機T∕B	建屋エリアに存在 する建屋	降雨量により変動	[2号機T/B上屋] Cs134:44E0 Cs137:48E1 全分:59E1 (2018.4.25)	
11	1号CSTタンク (溶接タンク)	- 1号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(建屋エリア)	約740 (2016.10.26)	Cs134: 2.9E+4 Cs137:1.9E+5 全 β: 2.2E+5 (2016.11.7)	RO処理水を貯留
12	2号CSTタンク (溶接タンク)	-2号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(建屋エリア)	約1990 (2019.1.28) 約1850 (2020.3.19)	[CST入口水(淡水化装置出口水)] (2019.10.10) (2019.12.5) H3:9.0E5 6.4E5 Sr90:ND ND [2号CSTケンク貯留水] Cs134:1.6E+02 Cs137:1.7E+03 (2018.12.14)	過去、T/B地下の滞留 水を貯留 2020.3.18より炉注水源と しての運用開始 (1~3号機(ST炉注水ポ ンプ水源として運用中の ため、量は変動する)
13	3号CSTタンク (溶接タンク)	-3号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(建屋エリア)	約1800 (2020.1.16)	全 β:1.5E+03 (2018.12.19) [3号CSTケンク貯留水] (2015.7.16) Cs134:2.1E+3 Cs137:8.0E+3	RO処理水を貯留 (1~3号機CST炉注水ポンプ水源として運用中のため、量は変動する)
14	4号CSTタンク (溶接タンク)	4号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(建屋エリア)	0	-	水抜き済
15	地下貯水槽	地下貯水槽No. 1	タンクエリア	-	【RO濃縮水貯水実績あり】 全 β:1.3E6 (2018.9.12) (参考:漏えい検知孔水) 全 β:2.7E4 (2020.2.4) H3: ND (2019.9.4)	水位計の計測限界水深 未満(一部残水あり) (2018.9.26時点)
16	地下貯水槽	地下貯水槽No. 2	タンクエリア	_	[Ro濃縮水貯水実績あり] 全房:3.1E6 (2018.9.12) (参考:漏えい検知孔水) 全房:8.3E3 (2020.2.5) H3: ND (2019.9.4)	水位計の計測限界水深 未満(一部残水あり) (2018.9.26時点)
17	地下貯水槽	地下貯水槽No. 3	タンクエリア	-	【RO濃縮水貯水実績あり】 全第:3.2E6 (2018.9.11) (参考:漏えい検知孔水) 全第:4.6E4 (2020.2.7) H3: ND (2019.9.5)	水位計の計測限界水深 未満(一部残水あり) (2018.9.26時点)
18	地下貯水槽	地下貯水槽No. 4	タンクエリア	_	【タンク堰内雨水貯水実績あり】 全β: 2.8E4 (2018.9.12)	水位計の計測限界水深 未満(一部残水あり) (2018.9.26時点)
19	地下貯水槽	地下貯水槽No. 5	タンクエリア	撤去完了	【使用実績なし(水張試験のみ)】 -	撤去済
20	地下貯水槽	地下貯水槽No. 6	タンクエリア	-	【RO濃縮水貯水実績あり】 全彦:7.8E6 (2018.9.11) (参考:漏えい検知孔水) 全彦:4.5E1 (2019.9.5) H3: ND (2019.9.5)	水位計の計測限界水深 未満(一部残水あり) (2018.9.26時点)
21	地下貯水槽	地下貯水槽No. 7	タンクエリア	_	【タンク堰内雨水貯水実績あり】 全 β:1.5E2 (2018.9.12)	水位計の計測限界水深 未満(一部残水あり) (2018.9.26時点)

No.	箇所	対象	場所	₫ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
22	1-4号建屋接続トレンチ	・1号機コントロールケーブルダクト ・集中環境施設廃棄物系共通配管ダクト(2号機廃棄物系共通配管ダクト)・1号機薬品タンク連絡ダクト 等	1~4号機周辺	約1~400 (2019.5)	Cs134:2.7E0~5.8E2 Cs137:3.4E1~7.6E3 全身: 4.9E1~6.6E3 H3: ND~4.IE4 (2018.11~2019.1)	集中環境施設廃棄物系 共通配管ダクト(凍土壁 外)の水抜き・充填完了 (残水量: 約3400m³) 量及び放射性物質濃度 の内訳は添付資料(1) 「2018年度トレンチ等内 溜まり水調査結果一覧」 を参照
23	2~4号機DG連絡ダクト	・2~4号機DG連絡ダクト	2~4号機山側	养1600 (2018.12.12)	Cs134:1.1E1 Cs137:1.6E2	
24-1	1号機海水配管トレンチ	・1号機海水配管トレンチ	1号機タービン建 屋海側	約400 (2018.12.19時点)	Cs134:ND Cs137:6.2E1 全身: 9.3E1 (2019.12.20)	
24-2	2号機海水配管トレンチ	・2号機海水配管トレンチ	2号機タービン建 屋海側	0 (2019.8.2時点)	_	水抜き・充填済 (建屋接続部近傍を含む)
25-1	3号機海水配管トレンチ	・3号機海水配管トレンチ	3号機タービン建 屋海側	(注) (2015.7.30時点) (注)立抗D上部に水が無いことを 確認(2019.12.23時点)	_	充填済 (立抗D上部を除く) 立抗D上部充填作業一時 中断中
25-2	4号機海水配管トレンチ	・4号機海水配管トレンチ	4号機タービン建 屋海側	0 ^(注) (2015.12) (注) 建屋接続部及び建屋接続部近傍の開口部に水が無いことを確認 (2019.9.27時点)	_	充填済 (建屋接続部近傍及び建 屋接続部近傍の開口部 を除く) 建屋接続部近傍及び建 屋接続部近傍の閉口部 充填作業中
26	3号機起動用変圧器ケーブルダクト	・3号機起動用変圧器ケーブルダクト	3号機山側	約830 (2018.12.10)	Cs134:4.8E1 Cs137:4.0E2 全身: 4.4E2 H3: ND (2017.10)	
27	廃棄物処理建屋間連絡ダクト	・廃棄物処理建屋間連絡ダクト	プロセス主建屋北側	充填完了		充填済
28	1-4号建屋未接続トレンチ	・2号機変圧器防災用トレンチ ・消火配管トレンチ(3号機東側) ・1号機主変圧器ケーブルダクト ・1号機療液サージタンク連絡ダクト ・1号機オフガス配管ダクト 等	1-4号機周辺	#31~830 (2019.12)	Cs134:ND~2.3E1 Cs137:7.0E0~2.7E2 \$\frac{2}{3}:5.4E1-7.2E2 H3:ND~1.7E3 (2018.11~2019.1)	量及び放射性物質濃度 の内院は添付資料(7 (2018年度トレンチ等内 溜まり水調査結果一覧」 を参照
29	1~4号機サブドレンピット No.15,16(未復旧ピット)	・サブドレンピットNo.15,16	1~4号機周辺 「未復旧」	約20	No.16 Cs134:1.9E4 Cs137:3.3E5 \$\frac{4}{8}\frac{2}{1}:3.6E2 (2020.1.17)	
30	その他1~4号機サブドレン(ディー ブウェル含む)(未復旧ピット)	・1号機~4号機サブドレン	1~4号機周辺 「未復旧」	約15/ピット	No.47,48 Cs134:ND~3.9E1 Cs137:4.8E1~9.6E1 全身:7.9E1~2.8E2 H-3:ND (2014.11.10)	

No.	箇所	対象	場所	∄ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
		・1号機逆洗弁ピット	1号タービン建屋 海側	O ^(注) (2019.12.5時点) (注)一部残水あり	(2018.12.17) Cs134: 1.4E3 Cs137: 1.7E4 全 β: 2.0E4 H3: 1.6E2	一部残水を除き水抜き完了
31-1	1~4号機逆洗弁ビット	-2号機逆洗弁ピット	2号タービン建屋 海側	0 ^(注) (2020.1.23時点) (注)一部残水あり	(2018.12.21) Cs134;3.9E1 Cs137:5.0E2 全β: 5.8E2 H3: 1.6E2	一部残水を除き水抜き完了
		・3号機逆洗弁ピット	3号タービン建屋 海側	0 (2019.3.28)	-	水抜き・充填済
		・4号機逆洗弁ピット	4号タービン建屋 海側	約1400 (2018.12.12)	(2018.12.12) Cs134:6.7E1 Cs137:8.2E2 全β: 1.0E3 H3: 1.2E2	
		・1号機ポンプ室循環水ポンプ吐出弁ピット	1号タービン建屋 海側	0 (2015.11)	-	水抜き・充填済
31-2	1・4号機吐出弁ピット	・4号機ポンプ室循環水ポンプ吐出弁ピット	4号タービン建屋 海側	0 (2015.10)	-	水抜き・充填済
32	1号機放水路 (出口を閉塞済)	•1号機放水路 (出口を閉塞済)	1~4号タービン建 屋海側	終94200 (2018.12.17)	【放水路上流側立坑】 (2020.2.17) (2020.3.16) Cs134:1.5E2 8.6E2 Cs137:2.4E3 1.3E3 全β :3.2E3 1.7E3 H 3 :1.5E2 1.3E2	
33	2号機放水路 (出口を閉塞済)	・2号機放水路 (出口を閉塞済)	2-4号機タービン 建屋海側	#53600 (2018.12.14)	【放水路上流側立坑】 (2020.2.17) (2020.3.18) Cs134: 8.7E1 1.9E2 Cs137: 1.4E3 3.1E3 全身: 2.0E3 4.3E3 H 3: ND 1.2E2	
34	3号機放水路 (出口を閉塞済)	•3号機放水路 (出口を閉塞済)	3-4号機タービン 建屋海側	終1600 (2018.12.17)	Cs134:3.7E1 2.9E1 Cs137:6.2E2 5.9E2 全分:7.9E2 7.4E2 H3:2.4E2 1.3E2 (2020.2.5) (2020.3.4)	
35	キャスク保管建屋	-キャスク保管建屋	物揚場 西側	約4500	Cs134:7.2 Cs137:23 I-131:<4.3 Co-60:<4.2 全 r 放射能:3.1E+1 (2014.5.23)	
36	5号CSTタンク (溶接タンク)	・5号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(建屋エリア)	約1100 (2020.1.10)	(2020.1.8) (2020.2.19) (Cs134: ND ND Cs137: ND ND Co60: 3.2E2 3.4E2	プラント保有水を貯留 (プラント系統として運用 中のため量は変動する)
37	6号CSTタンク (溶接タンク)	•6号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(建屋エリア)	約1750 (2020.1.10)	(2020.1.16) (2020.2.12) Cs134: ND ND Cs137: ND ND Co60: ND ND	プラント保有水を貯留 (プラント系統として運用 中のため量は変動する)
38	5/6号他 トレンチ	・5号機海水配管トレンチ ・5・6号機ストームドレン配管トレンチ ・5号機運加配管トレンチ(東側) ・5号機動配管トレンチ(東側) ・5号機放射性流体用配管ダクト ・5号機主変圧器ケーブルダクト等	5~6号機周辺	約1~1900 (2015.10~2016.1)	Cs134: ND ~ 2.2E2 Cs137: ND ~ 9.9E2 (2015.10~2016.1)	
39	5, 6号機サブドレン	・5.6号機サブドレンビット	5~6号機周辺 ※「復旧対象」	約15/ピット	Cs134: ND Cs134: ND~3.5 全身: ND~4.8 H-3: ND~140 (操水期間: 2017.10~2018.3)	

No.	箇所	対象	場所	量(m ³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
40	キャスク保管建屋サブドレン	・キャスク保管建屋サブドレン	物揚場 西側	約15/ピット	Cs134:1.0E+1 Cs137:1.4E+1 Co-60:(6.0E-01 全 y 放射能:2.4E+1 (2012.1.18)	
41	SPTタンク(1~4号)(A) (溶接タンク)	-SPTタンク(1~4号)(A) (溶接タンク)	SPT建屋	約2800 (2015.3.25時点)	Cs134:8.0E+4 Cs137:1.6E+5 Co60:6.5E+2 (2013.8.27)	プラント保有水等を貯留
42	集中ラド周りサブドレン	・集中ラド周りサブドレン	主プロセス建屋等 各建屋周辺	約15/ピット	Cs134:ND ND Cs137:ND~4.5E1 ND~4.1E1 (2020.2.19) (2020.3.18)	
43	メガフロート	・メガフロート	港湾内	0 (2020.2.20)	No.5VOID Cs134:ND Cs137:2.7 Sr90:ND H3: ND (2017.2.16)	水抜き完了
44	純水タンクNo.1	- 純水タンク	屋外(建屋エリア)	約850	Cs134:2.1 Cs137:7.2 ≤ β:122 H-3:ND (2015.5.29)	震災後、坂下ダム補給水 を貯留
45	5/6号機建屋滞留水	•5/6号機建屋滞留水	5~6号機	約9,350 (2019.12.12時点) 數9,940 (2020.3.19時点)	[5号機] Cs134:ND ND Cs137:ND 9.0E-1 H3: ND ND 全β: ND ND (2020.1.22) (2020.2.7) [6号機] Cs134:ND ND Cs137:4.1E0 3.8E0 H3: 1.8E2 1.6E2 全β: ND 1.3E1 (2019.12.12) (2020.2.13)	
		・1/2号排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約0.3 [※] ※適宜溜まり水の移送を実施	(2019.12.23) (2020.3.17) 全分:2.0E7 3.5E7 Cs134:1.2E6 2.0E8 Cs137:2.1E7 3.7E7	2019.10.12以降に水位低 下傾向が見られることを 確認。 (2019.11.27)
		・3/4号排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約2	(2019.12.24) 全	
46	排気筒ドレンサンプピット	・5/6号排気筒ドレンサンプピット	5/6号機周辺	約5 約7.6 (<u>2020.3.12)</u>	(2015.9.16) (2020.3.12) 全分:7.6E1 2.2E1 Cs134:1.2E1 ND Cs137:4.7E1 2.0E1	
		・集中RW排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約10	(2015.12.17) 全分:7.8E2 Cs134:1.5E2 Cs137:6.8E2	
47	固体廃棄物貯蔵庫(6~8号棟)	固体廃棄物貯蔵庫(6~8号棟)	固体廃棄物貯蔵庫 (6~8号棟)	約200	Cs=134:ND Cs=137:5.3E+1 全 β :4.8E+1 (2017.11.10)	
48	5, 6号機海側屋外既設タンク	SPTタンク(5~6号)	物揚場 北側	くタンク> 0 (2019.11.21) <雨仕舞> 0 (2019.12.5) <ポンブ室> 0 (2091.12.12)	-	水抜き完了

No.	箇所	対象	場所	₫ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
49	5号R/B西側ヤードドラム缶	ステンレス製ドラム缶(内袋付)	5号R/B西側 ヤード (水素ガストレー ラーエリア)	約13	Cs134: ND Cs137: 1.4E+1 Sr90: ND H-3: ND 全身: 1.1E+01 Co60: ND (2019.5.29)	

タンク建設進捗状況

2020年3月27日

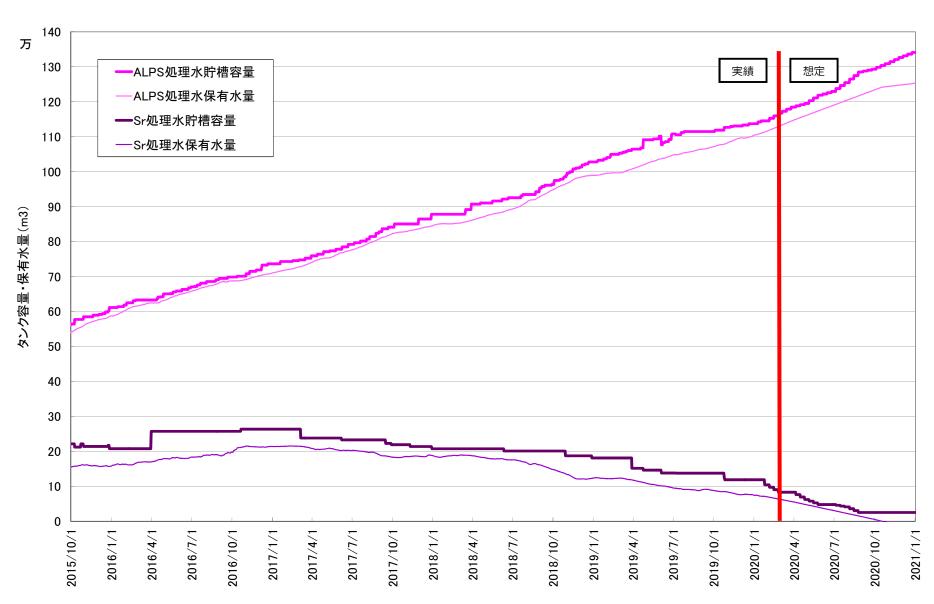


東京電力ホールディングス株式会社

1-1. タンク容量と貯留水量の実績と想定





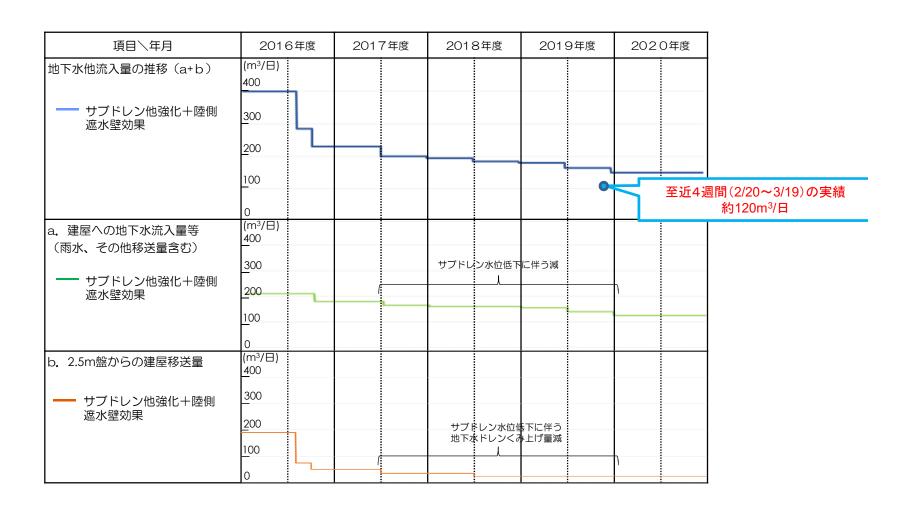


1-2. 貯留水量の想定に用いる地下水他流入量の想定条件と至近の実績



水バランスシミュレーションの前提条件

▶ サブドレン+陸側遮水壁の効果を見込んだケース



2-1. 溶接タンク建設状況



タンクリプレースによる溶接タンク建設容量の計画と実績は以下の通り(~2021年3月)

溶接タンクの月別建設計画と実績

下線 は計画	単位:千m ³
	T 124 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1

年度	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月	小計
2019	26.9	10.0	31.0	9.1	0	0	11.9	4.0	6.6	7.9	5.3	<u>10.6</u>	<u>123.3</u>
2020	13.2	9.3	6.6	4.0	7.9	7.9	11.9	<u>15.9</u>	<u>5.3</u>	<u>0</u>	<u>0</u>	<u>0</u>	<u>82.0</u>

タンク容量の確保計画と実績(全体※1)

	計画	実績 ^{※2}	タンク容量確保目標
	(2020.12.31時点)	(2020.3.19時点)	約660m³/日(約320m³/日*3)
タンク総容量	約1,368千m ^{3※4}	約1,179千m ³ (約1,276千m ^{3 ※3})	(2020/3/19~2020/12/31) [建設・再利用合計]

※1:水位計0%以下の容量(約2千m³)及び日々の水処理に必要なSr処理水用タンク(約24.7千m³(既設置))を含む

※2:「福島第一原子力発電所における高濃度の放射性物質を含むたまり水の貯蔵及び処理の状況について(第444報)」にて計算

※3: Sr処理水用タンクからALPS処理水用タンクとして再利用する分(約97千m3(既設置))を含む

※4:2020年12月末までのタンク詳細容量が確定。1,365千m3 → 1,368千m3に変更 (新設タンクの詳細設計の確定・容量算出方法の統一及びG3北の堰の高さ変更のため)

2-2. タンク進捗状況



1. タンク建設・解体関係

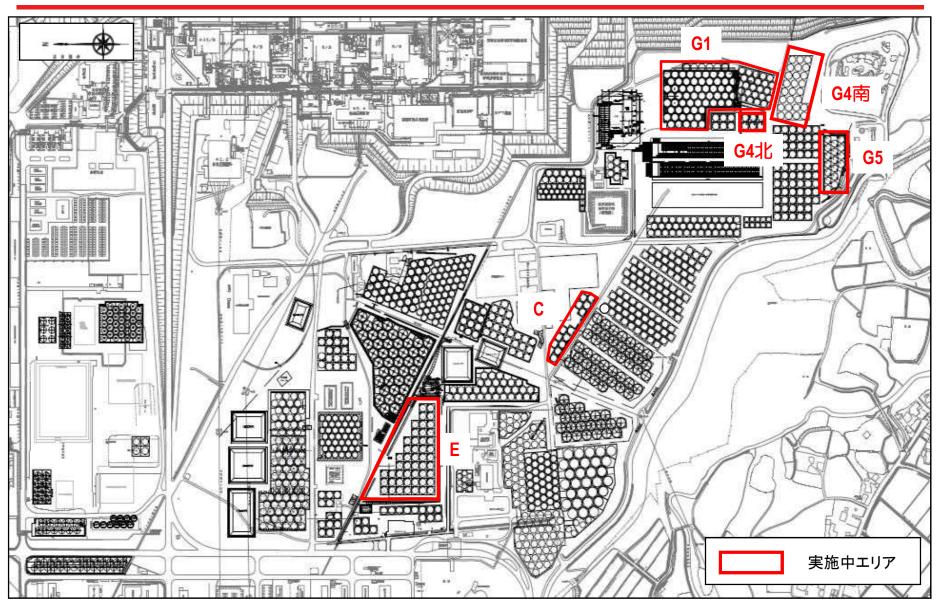
エリア	全体状況
C•E	フランジタンクの解体作業中。
G1	2019/2/27 鋼製横置きタンク撤去完了。 2019/4/1 溶接タンク設置開始。 2020/2/3 基礎構築完了 タンク設置実施中。
G4南	2018/9/13 フランジタンクの解体作業着手。 2019/3/21 フランジタンク解体・撤去完了。 2019/12/1 溶接タンク設置開始 2020/3/4 基礎構築完了 タンク設置実施中。
G4北 • G5	フランジタンクの解体作業準備中。

2. 実施計画申請関係

エリア	申請状況
_	-

【参考】タンクエリア図





実施計画記載期限に関わる進捗状況について

2020年 3月27日

東京電力ホールディングス株式会社



雨水処理設備等の先行運用について

- 雨水処理設備等の先行運用について
- 現在、雨水処理設備等の一部は先行運用中であり、本設設備の設置完了目途については、実施計画 【2019年12月13日認可版】にて、以下のように予定している。

設備		設置完了目途		
雨水移送ライン	実施計画の変更認可 (2018年5月)範囲	設置完了		
	実施計画の変更認可 (2018年5月)から 設計変更または新設する範囲	2019年度中 タンクエリア設置完了後1年以内目途		
雨水RO濃縮水移送ライ	ン	2020年度中※1		

※1 淡水化処理RO膜装置雨水受入タンクから雨水RO濃縮水受入タンクまでの雨水RO濃縮水移送ラインについては、配管布設距離が非常に長く、新設タンクエリア設置等の多くの工事と干渉するので、設置時期が2020年度中となる。また、先行運用範囲外のモバイルRO膜装置雨水受入タンクから雨水RO濃縮水受入タンクまでの雨水RO濃縮水移送ラインの設置時期は、2018年度に設置完了している。

雨水処理設備等の先行運用について

		2018年度		2019年度		2020年度	
	項目						
		上期	下期	上期	下期	上期	下期
	実施計画の変更認可(2018年 5月)範囲 (2018年度設置完了)	設置完了済 【D,H1,K1 G3東,G3西	北,K1南,K2, (G7),G5,J	8, J9, H1東,	H2, K3, K4,	B南,G4北】	
雨水移送ライン	実施計画の変更認可(2018年 5月)から設計変更または新設 する範囲 (2019年度中設備設置予定)		[H3,	設置完了後に順次 H4北,H4南,ト 3年度中設備を設置)		G3北]	
	実施計画の変更認可(2018年5月)から設計変更または新設する範囲 (タンク設置完了後1年以内目途に設備設置予定)		[B, G6, H5,	後に順次設置予定 H6(Ⅱ),等】 設置完了後1年以内			
雨水RO濃縮水移送ライン		淡水化RO濃縮: 現場調査・現場	水移送ライン 設置,検査,試選	車立			

雨水処理設備等の先行運用について

本設設備設置時期(予定)

▽:タンク設置完了時期(予定) □□□:計画 ■■■:実績

ケース①	設置時期※	タンク設置 完了時期	対象エリア		2019年度		2020年度	
	改值时朔众	(予定)	タンク堰	雨水回収タンク	上期	下期	上期	下期
		2019.9	H6(I)	H6(I)	V			
		2019.6	H4北	H6(I)	V			
	実施計画の変更認可 (2018年5月)から設 計変更または新設する 範囲のうち、2019年度 中設備設置予定	2019.8	H4南	H6(I)	V			
タングリノレーフェ車に伴ら転		2019.8	Н3	H1-1	V			
フ運用開始と同時に堰内雨水を		2019.4	G1南	G3西-D7	V			
処理する必要が あり、PE管敷設		_	G3北	G3西-D7	G4北解体に伴	うリルート		
が完了するまで 先行運用が必要。	実施計画の変更認可	2020.4	Н5	H6(I)			V	
	(2018年5月)から設 計変更または新設する	2020.4	H6(I)	H6(I)			V	
	範囲のうち、タンク設 置完了後1年以内目途に	2019.10	В	В		V		
	設備設置予定	2020.4	G6	В			V L	



	2017年度	2018年度	2019年度	2020年度
【2018年度 工事】 廃液RO供給タンク	仕様確定、	施工要領確定		
SPT受入水タンク RO濃縮水受タンク 樹脂ライニング		2018年度 ▼	· 5分完了	
【2019年度 工事】 RO-3 樹脂ライニング			ライニング工事 し	
	最適化検討(※)			
		仕様確定		
			実施計画変更	
タンク新設			バイパスライン	设置
バイパスライン工事			タンク	フ設置
			ポン	プ設置
				使用前検査

※最適化検討

- Cエリア(既設RO/蒸発濃縮装置廻り), SPT廻りは、震災直後に設置した機器が輻輳しており、新たな機器を設置する スペースがない状態
- 震災直後に設置した機器の更新等のためには、撤去範囲、工事の順番等の最適化検討が必要

1. 止水対策進捗状況(1/2)



■ <u>現状(2020年3月27日 時点)の対策状況</u> <STOP:遮水特殊ポリマー保温>

Sı	・処理水を内	備考(前回報告時)		
		堰内	195	195
運用中	634箇所	STOP施工済(堰外)	439	349
		STOP未施工(堰外)	0	90
運用終了	245箇所	水抜き済	231	231
		水抜き未	14	14

朱書き:変更点

※高性能ALPS移送配管 水抜き完了(31/31箇所)

上記移送配管のSTOP施工済の箇所数: 19/19箇所 設置完了 排水路付近の濡れ感知器設置済の箇所数: 11/11 箇所 設置完了

ALI	PS処理水を	備考(前回報告時)		
運用中	343箇所	コーキング済	343	307
连用于	343回川	コーキング未	0	36
運用終了	643箇所	水抜き済	325	95
连用於」	043固州	水抜き未	318	548

1. 止水対策進捗状況(2/2)



- 現状(2020年3月27日 時点)の対策状況
 - ➤ RO処理水内包配管フランジ部を反映
 - > コーキング処理全箇所完了

	R O処理水を内包した配管フランジ部:174 [箇所]											
		コーキ	ング済	64								
運用中	174箇所	コーキング未	堰内	38								
		水抜き未	H 9	72	アウトサービス待ち							

2. 止水対策進捗スケジュール(1/3)



■ 2019年度対策対応実績

> Sr処理水類内包配管漏えい防止対策(水抜き他)工程

		2019)年度		2020年度							
	4~6	7~9	10~12	1~3	4~6	7~9	10~12	1~3				
高性能ALPSへの 移送配管水抜き	4月下旬水拔	き完了			現在							
Eエリアタンク 受払配管撤去	5月中旬配管	撤去完了										
Cエリアタンク 受払配管撤去		10月下旬配	管撤去完了									
STOP施工	2020年3	3月下旬STC)P施工完了									
上記以外の 枝管(運用終了)						水抜き時期調	月整中 <u>※2</u>					

■ <u>STOP施工</u>

- 439/439箇所(濡れ感知器含む) 施工完了
- > STOP施工前に面間測定とボルトの緩み確認を実施。 STOP施工前に面間測定を実施していない箇所については,全数線量測定を実施し,BG同等であることを確認。
- ※2 ALPS処理水の水抜きと同件名にて実施予定であり、使用するポンプ・ホース等を両系統へ流用すること、また、STOP施工によるリスク低減が図られていることから、先行してALPS処理水の水抜きを実施している。

2. 止水対策進捗スケジュール(2/3)



■ 2019年度対策対応実績

ALPS処理水類内包配管漏えい防止対策(水抜き他)工程

		2019	年度		2020年度						
	4~6	7~9	10~12	1~3	4~6	7~9	10~12	1~3			
ALPS処理水内包 枝管水抜き	▼3月下旬よ	り水抜き開始,	2020年12月		7現在 了予定	水抜き時期	月調整中 <u>※3</u>	\neg			

■ ALPS処理水内包枝管水抜き

- 水抜き完了箇所数 325/643箇所
- ※3 水抜き予定範囲(運用終了)の「ALPS処理水配管から各エリアへの枝管」については,使用予定が発生しため,水抜き箇所および工程に関して調整中。

当初完了予定: 2020年12月下旬迄

■ フランジ部コーキング処理

343/343箇所 施工完了

2. 止水対策進捗スケジュール (3/3)



■ 2019年度対策対応実績

> RO処理水類内包配管漏えい防止対策(水抜き他)工程

	2019		2020年										
	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	
H 9エリア水抜き					現在 ▼4月よ 202	り水抜き 0年9月	開始, 下旬迄に	完了予定					

建屋内における残水等の状況について

	************************************													2020/3/27							
No.	号機 建屋	対象エリア	区分	区分の	運用目標値	測定頻度		今回 I	1回数100寸		1回前	0回数1.0寸		2回前	の同数しのよ	最終排水	排水計画	床面(mm)	水位計の	水位調整 不可能	備考
No.	万饭 建度	対象エリア	巨万	判断日※1	/基準値(mm)	測足頻度	確認日	水位	1回前との水 位差(mm)	確認日	水位	2回前との水 位差(mm)	確認日	水位	3回前との水 位差(mm)	実績	排水計画	床圓(mm)	有無	予定時期	大雨警報発報時に、マンホール上
		電気マンホールNo.1	排水完了エリア	2017/7/5	T.P. 3,023	1回/月	2020/3/4	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	=	2020/1/16	測定下限値以下	-	2019/10/28	-	T.P. 1,743	無	完了済	部に水たまりや流入経路は目視に て確認できなかった。
'		電気マンホールNo.2	排水完了エリア	2017/7/5	T.P. 2,293	1回/月	2020/3/4	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下		2020/1/16	測定下限値以下	-	2019/10/28	-	T.P. 1,743	無	完了済	大雨警報発報時に、マンホール上 部に水たまりや流入経路は目視に て確認できなかった。
2		主油タンク室	排水完了エリア	2017/7/5	T.P. 3,463	1回/月	2020/3/4	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	_	2020/1/16	測定下限値以下	-	_	_	T.P. 3,443	無	完了済	CHERO CC-SII JICO
3		復水脱塩装置樹脂貯蔵タンク室	排水完了エリア	2017/7/27	T.P. 2,063	1回/3ヶ月	2020/1/30	測定下限値以下	-	2019/10/28	測定下限値以下	-	2019/10/15	測定下限値以下		_		T.P. 2,043	無	完了済	
4		ハウスボイラ室	排水完了エリア	2017/7/11	T.P. 2,250	1回/月		測定下限値以下	-		測定下限値以下	_		測定下限値以下	_	2019/12/2	_	T.P. 943	有(露出)	完了済	
5		ディーゼル発電機(B)室	排水完了エリア	2017/7/19	T.P. 1,926	1回/月	2020/3/19	T.P. 593	10	2020/3/12	T.P. 583	-10	2020/3/4	T.P. 593	-50	2020/2/26	_	T.P. 543	有(露出)	完了済	
6	H/1	床ドレンサンプ	床面以下に貯留する残水	2018/7/24	-	1回/日	2020/3/5	T.P824		2020/1/30	T.P530	_	2020/1/17	T.P848	-	_	_	_	有	完了済	
7		機器ドレンサンプ	床面以下に貯留する残水	2018/7/24		1回/日	_	測定困難※3	-	_	_	_	_	_	_	_	_	_	無	完了済	
8		復水ポンプ配管トレンチ	床面以下に貯留する残水	2018/7/24		1回/日	2020/3/5		-	2020/1/30	T.P47	_	2020/1/17	T.P87	,_	_	_	T.P857	有	完了済	水位は仮設水位計にて計測
F	1 号	復水ポンプピット(A)	床面以下に貯留する残水	2018/7/24		1回/日	_	測定困難※3	-	_	_	_	_	_	_	_	_	_	無	完了済	
9	X885	復水ポンプピット(B)	床面以下に貯留する残水	2018/7/24	-	1回/日	_	測定困難※3	-	_	_	=	_	_	-	_	_	-	無	完了済	
		復水ポンプピット(C)	床面以下に貯留する残水	2018/7/24	-	1回/日	_	測定困難※3	-	_	_	=	_	_	-	_	_	-	無	完了済	
		給水加熱器ドレンポンプピット(A)	床面以下に貯留する残水	2018/7/24	-	1回/日	_	測定困難※3	-	_	_	=	_	_	-	_	_	-	無	完了済	
10		給水加熱器ドレンポンプピット(B)	床面以下に貯留する残水	2018/7/24	-	1回/日	_	測定困難※3	-	_	_		_	_	-	_	_	-	無	完了済	
11		LDT室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下		2020/2/5	測定下限値以下	-	_	_	T.P36	有(露出)	完了済	
12		FSST室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月		測定下限値以下	_		測定下限値以下	_		測定下限値以下	_	_	_	T.P36	有(露出)	完了済	
13	l z	OGST室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月		測定下限値以下	-		測定下限値以下			測定下限値以下	-	_	_	T.P36	有(露出)	完了済	
14	₩ B	床ドレンサンプト(A)	床面以下に貯留する残水	2019/4/22		1回/日	_	測定困難※3	-	_	_		_	_	-	_	_	-	無	完了済	
15		床ドレンサンプト(B)	床面以下に貯留する残水	2019/4/22		1回/日	_	測定困難※3	-	_	_		_	_	-	_	_	-	無	完了済	
16		高電導度廃液サンプ	床面以下に貯留する残水	2019/4/22		1回/日	_	測定困難※3	-	_	_		_	_	-	_	_	-	無	完了済	
17		低圧復水ポンプエリア	建屋貯留水	=	-	-	2020/3/5		-	2020/1/30	T.P1,262 ※4		2020/1/17	T.P. 1,163 ※4	-	_	_	T.P1,752	無	-	復水器エリアと連通性有※2
18		C/B(バッテリー室)	排水完了エリア	2018/1/31	T.P. 1,599	1回/月	2020/3/4	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下		2020/1/16	測定下限値以下	-	2018/1/26	_	T.P. 448	無	完了済	
19		C/B(電気品室)	排水完了エリア	2018/1/18	T.P. 1,664	1回/月	2020/3/4		-		測定下限値以下			測定下限値以下	-	2018/1/15	_	T.P. 448	有(露出)	完了済	
20		バッチ油タンク室	排水完了エリア	2018/3/26	T.P. 1,668	1回/月	2020/3/4	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	=	2020/1/16	測定下限値以下	-	2019/11/14	-	T.P. 448	有(露出)	完了済	12/3:20mm程水位低下が確認されたが、誤差によるものと判断した。
21		 スイッチギア室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	_	-	-	T.P. 448	有(露出)	完了済	か、誤差によるものと判断した。
22	T/B 2号機	南西エリア	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	=	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 448	有(露出)	完了済	
23	- ω	CD室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	_	-	-	T.P. 448	有(露出)	完了済	
		消火ポンプ室(水位計設置個所)	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	_	-	-	T.P. 448	有(露出)	完了済	
24		消火ポンプ室(ポンプ設置個所)	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	_	-	-	T.P. 448	無	完了済	
25		ディーゼル発電機(A)室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下		_	_	T.P. 448	有(露出)	完了済	
26		電気油圧式制御装置室	建屋貯留水	_	-	-	2018/1/31	測定下限値以下	-	2018/1/31	測定下限値以下	-	_	_	-	_	_	T.P. 448	無	_	復水器エリアと連通性有※2
27		T/B地下階北東廊下	建屋貯留水	_	-	-	2017/12/25	測定下限値以下	-	2017/12/25	測定下限値以下	-	_	-	-	-	-	T.P. 463	無	_	復水器エリアと連通性有※2
28		南西エリア	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	
29		CD室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	
30		ディーゼル発電機(A)室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	
31	T/B 3号藤	ディーゼル発電機(B)室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	
32	2491	電気油圧式制御装置室	排水完了エリア	2018/2/2	T.P. 1,725	1回/月	2020/3/5	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	-	2020/1/17	測定下限値以下		2019/6/14	-	T.P. 463	無	完了済	11/7:10mm程水位低下が確認されたが、誤差によるものと判断した。
33		消火ポンプ室	排水完了エリア	2018/3/20	T.P. 1,644	1回/月	2020/3/5	測定下限値以下	-	2020/3/4	測定下限値以下	-30	2020/1/30	T.P. 493	0	2020/3/4	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	THE STATE OF THE S
34		バッチ油タンク室	排水完了エリア	2018/3/20	T.P. 1,665	1回/月	2020/3/5	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	-	2020/1/17	測定下限値以下		2019/11/19	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	
35		C/Bエリア	建屋貯留水	-	-	1回/日	2020/3/5	T.P1,589	-	2020/1/30	T.P1,589	-	2020/1/17	T.P1,589	-	2020/3/5	-	T.P1,737	有	完了済	継続した水位上昇を確認。 継続して排水する措置を実施中。
36		C/B(バッテリー室)	排水完了エリア	2018/2/15	T.P. 1,683	1回/月	2020/3/5	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	-	2020/1/17	測定下限値以下	-	2018/1/24	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	
37		C/B(電気品室)	排水完了エリア	2018/2/15	T.P. 1,636	1回/月	2020/3/5	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	-	2020/1/17	測定下限値以下	-	2018/10/23	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	10/23に移送し床面が露出したものの、 翌日の水位測定で水位が元に戻ってい
38		バッチ油タンク室	排水完了エリア	2018/3/23	T.P. 1,622	1回/月	2020/3/5	測定下限値以下	-	2020/1/30	測定下限値以下	-	2020/1/17	測定下限値以下	-	2018/10/30	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	
39	T/B 4号機	M/Cエリア	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	
40	200	南西エリア	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下		2020/2/6	測定下限値以下	=	2020/2/5	測定下限値以下				T.P. 461	有(露出)	完了済	
41		ディーゼル発電機(A)室	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	2020/3/12	測定下限値以下	-	2020/2/6	測定下限値以下	-	2020/2/5	測定下限値以下	-	-	=	T.P. 461	有(露出)	完了済	
42		電気油圧式制御装置室	建屋貯留水	-	-	-	2018/1/12	測定下限値以下	-	2018/1/12	測定下限値以下	-	-	-	-	-	-	T.P. 461	無	-	復水器エリアと連通性有※2
.V.1 . I	TT W ## KIT	水水位より床面が低く、将来的な水位	- ルエート - ナガーナフしま	担ウナム ファロコ	フニヘンナル 宝	ニトの生間 / 2曲	見進効 セノサ	ブビュン・ナルはくまさ	サロナスは物でき	田木もない マム	ハハナナストシニ	→両子 Z									

2020/3/5 0:00 時点の各建屋水位

	-	2020/ 0/ 0 0.00	的点处与定注	VV 1-7									
		1号機			2号機			3号機		4号機			
建屋	R/B	Rw/B	T/B % 6	R/B	Rw/B	T/B	R/B	Rw/B	T/B	R/B	Rw/B	T/B	
滞留水の水位	T.P1,753	T.P. 94	除去完了	T.P1,333	T.P1,239	T.P1,198	T.P1,640	T.P1,242	T.P1,201	T.P2,145	T.P1,514	T.P1,473	
周辺サフトレン 設定値	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	T.P350	

