# 淡水化(RO)装置入口における トリチウム濃度の状況について

2022年 9月22日 Rev.1

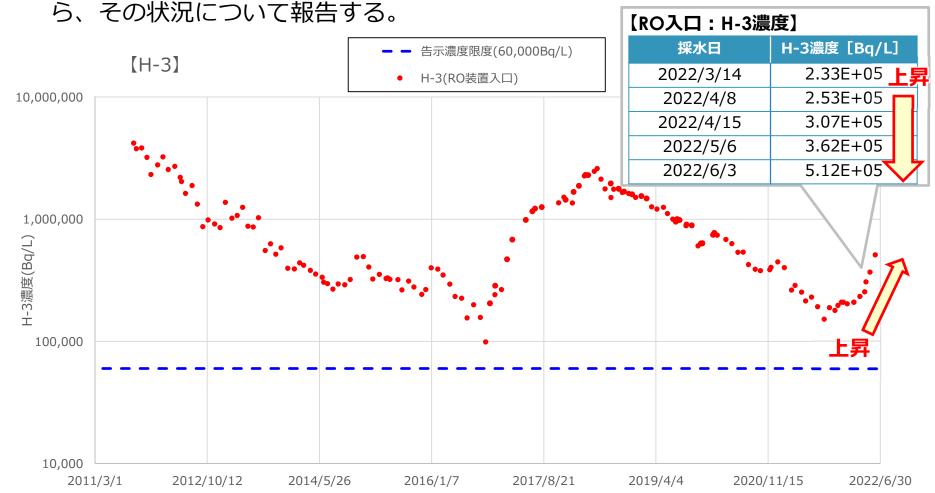


東京電力ホールディングス株式会社

#### 1. 淡水化(RO)装置入口におけるトリチウム(H-3)濃度推移

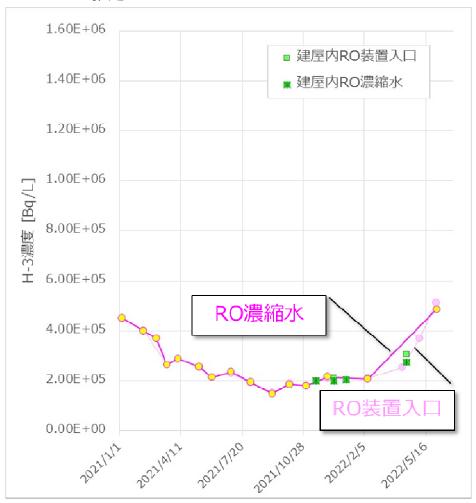
■ RO装置入口におけるH-3濃度については、処理水ポータルサイトにて四半期毎に定期的に更新している。

■ 2022年3月下旬以降、RO装置入口のH-3濃度が上昇傾向となっていることか



#### 2. 要因調査(1/2)

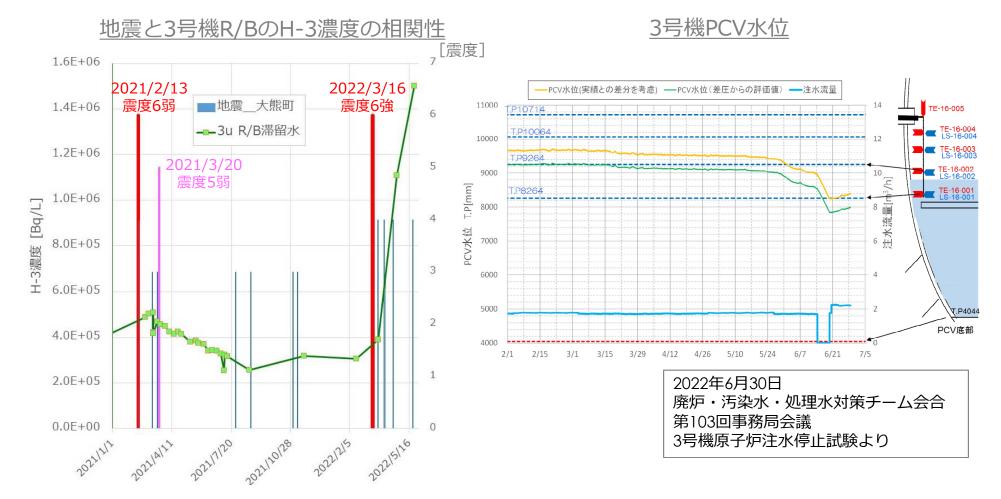
- 各建屋の滞留水中のH-3濃度を確認したところ、RO装置入口のH-3濃度上昇と同じ時期に3号機R/BのH-3濃度の上昇が見られることを確認(右図参照)。
  - ※1,2号機の上昇( ) 部)についてはRO装置入口のH-3濃度上昇に伴い、淡水側にもH-3が移行されたことによる影響と推定。





### 2. 要因調査(2/2)

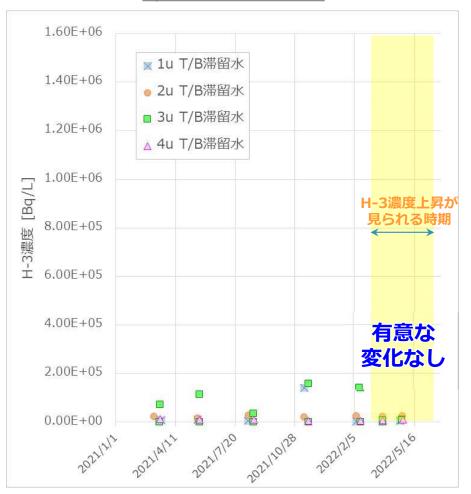
- 3号機R/B濃度のH-3濃度上昇には、2022年3月16日の地震以降に発生している、PCV水位の緩やかな低下事象が影響している可能性がある。
- 今後も、RO装置入口等のトリチウム濃度を継続して監視していく。



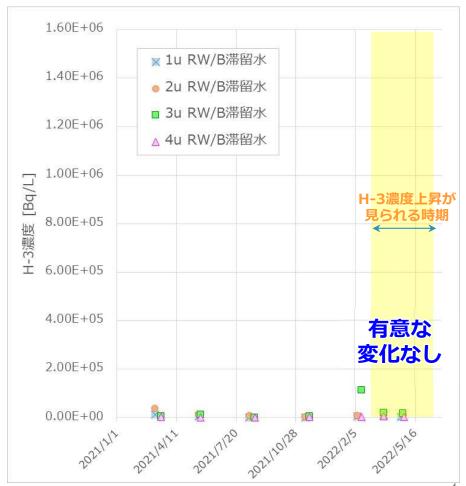
# 【参考】T/BならびにRW/BのH-3濃度推移

■ RO装置入口のH-3濃度上昇と同じ時期にT/BならびにRW/Bにおいて、有意な 濃度変化が見られていない。

T/BのH-3濃度推移



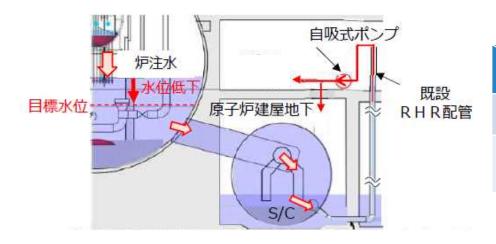
#### RW/BのH-3濃度推移



#### 【参考】3号機PCV取水設備の影響

■ 3号機については、2022年4月にPCV取水設備の試運転を実施しており、約11m³程度R/Bへ水を移送しているが、H-3濃度上昇への寄与は小さいと評価している。

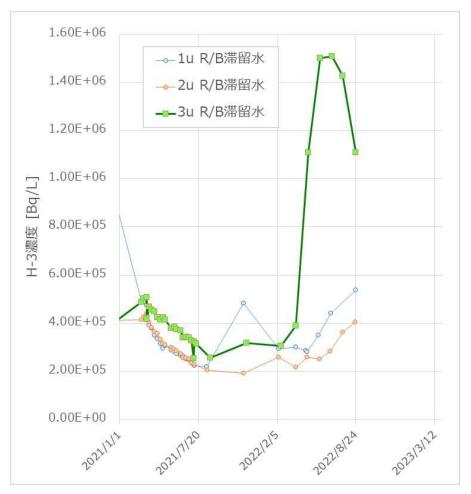
#### 3号機PCV取水設備の試運転概要

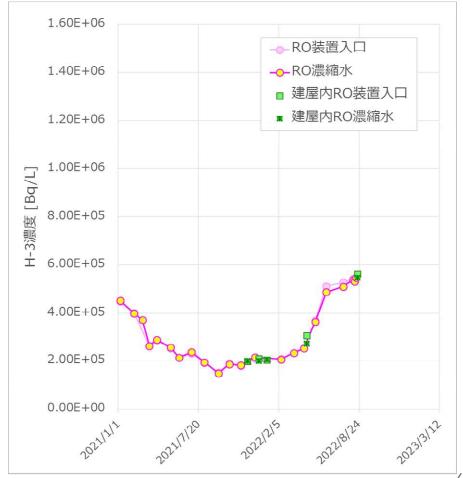


	移送実績	3u R/B水量 (2022.3末時点)	移送後H-3 濃度(予測値)
H-3濃度	1.08E+07Bq/L	3.89E+05Bq/L (3/24分析結果)	4.49E+05Bq/L
水量	11.25m³	1,954m³	<参考> 1.11E+06Bq/L (4/25実測値)

#### 3. 至近のH-3濃度状況について

- 至近の3号機原子炉建屋滞留水のトリチウム濃度には、下降傾向が見られる。
- 一方、RO装置入口濃度は緩やかであるものの、上昇傾向が確認されていること から、監視継続中。
- ⇒ 3号機PCV取水に関しても、濃度を監視継続しながら、少量の実施からを計画。

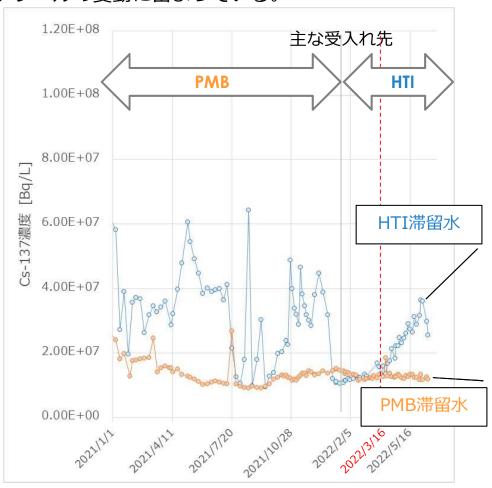




#### 【参考】H-3濃度上昇時Cs-137の挙動

- 3号機R/Bについては、2016年度~2018年度と同様にH-3濃度上昇時期と同時期にCsについても 桁上がりの上昇が見られる。
- また,同時期に滞留水受入れ先となっていたHTIについても同傾向が確認されているものの, SARRY/SARRY2の吸着材性能には影響のないレベルの変動に留まっている。

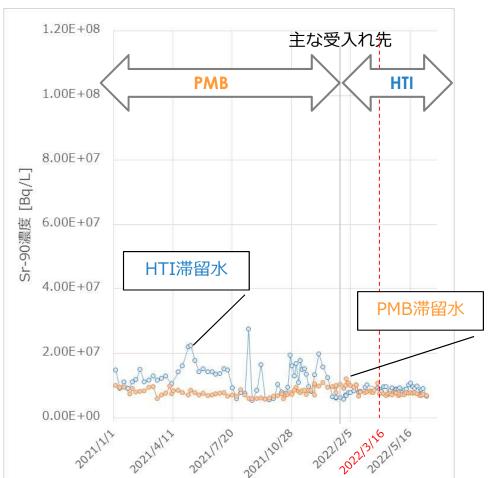




### 【参考】H-3濃度上昇時 Sr-90の挙動

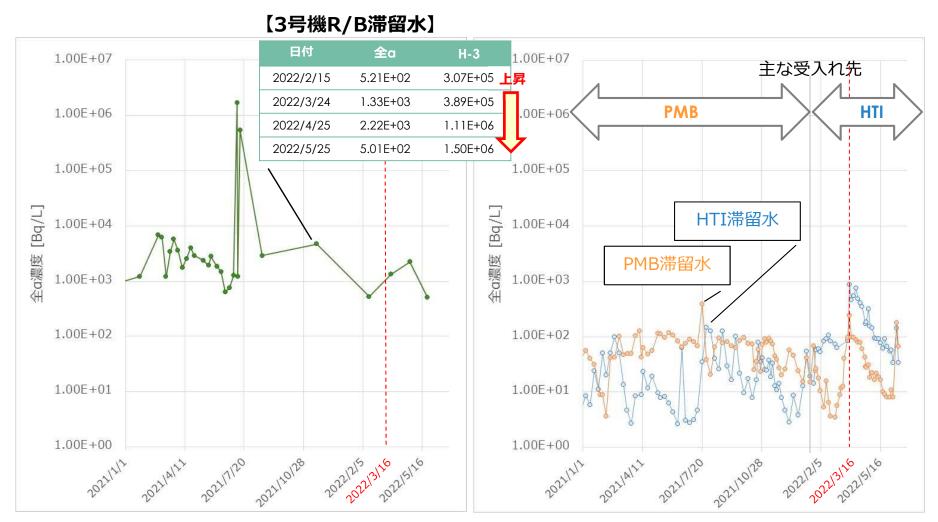
■ Sr-90については有意な変動が見られていない。





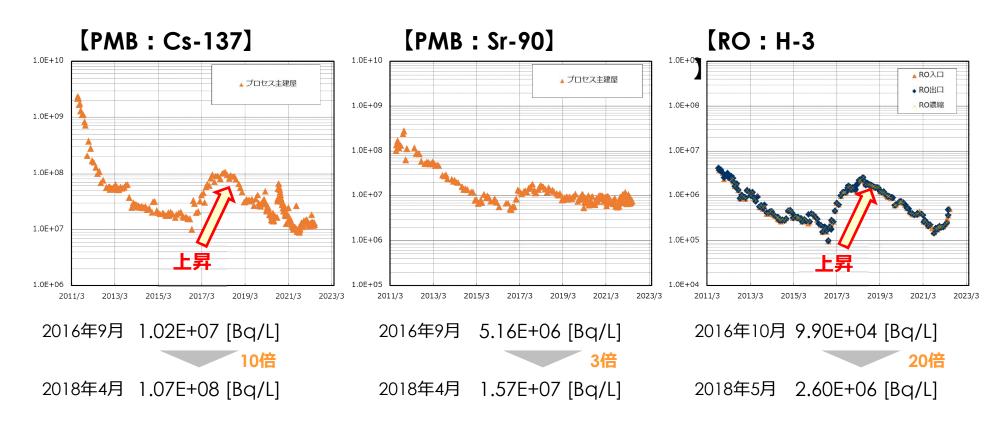
## 【参考】H-3濃度上昇時 全aの挙動

■ 全aについては有意な変動が見られていない。



#### 【参考】過去のH-3濃度上昇時の挙動

- 2016年度〜2018年度においても、今回と同様なH-3濃度上昇が確認されており、その際の濃度上昇の現象として、Csについても桁上がりの濃度上昇が見られるものの、 Sr-90の濃度上昇はおよそ3倍程度であった。
- 本件は、3号機R/BのHPCI室等に存在した局所的に放射能濃度の高い滞留水が、建屋水位の低下操作等に伴い、引き出されたことが原因と推定。



#### 【参考】過去のH-3濃度上昇時の3号機 建屋間における挙動

- 過去2017年当時のH-3濃度上昇時は、R/Bと共にT/Bについても濃度上昇が見られる。(建屋間の滞留水連通によるもの)
- 推定要因はP10記載のとおり、3号機R/B のHPCI 室等に存在した局所的に放射 能濃度の高い滞留水が原因と推定。



# 3号機原子炉格納容器内取水設備の運転開始について

**TEPCO** 

2022.9.22

東京電力ホールディングス株式会社

#### 1. 概要

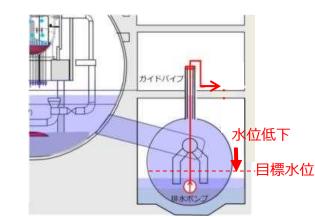
- **TEPCO**
- 現状、PCVの耐震性向上策として、段階的にPCV(S/C)水位の低下を行うことを計画している。
- ガイドパイプ設置等(ステップ 2 )に先立ち、PCV水位をR/B1階床面以下で管理(ステップ 1 )するため、S/C下部に接続する既設RHR配管を用いて自吸式ポンプにより取水するPCV取水設備を設置した(5月に使用前検査終了証を受領)。
- 10月上旬より, PCV取水設備の運転を開始し, PCV水位低下に向けたS/C内包水の水質浄化<sup>※1</sup>を実施。
  - ※1: PCV取水設備の運転により、S/C内包水(高濃度汚染水)を既設RHR配管から取水し、原子炉注水との希釈にて、 S/C内包水のCs-137濃度を10E+8Bq/Lオーダから10E+7Bq/Lオーダ(建屋滞留水相当)まで低下(目標)する ことで、PCV水位低下時の取水による水処理設備等への影響を抑制(2023年度末まで実施予定)。

#### <u> ステップ1(目標水位:R/B1階床面以下)</u>

# 自吸式ポンプ 炉注水 滞留水 移送装置 駅設 RHR配管

既設配管を用いたS/C内包水の取水イメージ

#### ステップ2(目標水位:S/C下部)



ガイドパイプによるPCV(S/C)からの取水イメージ

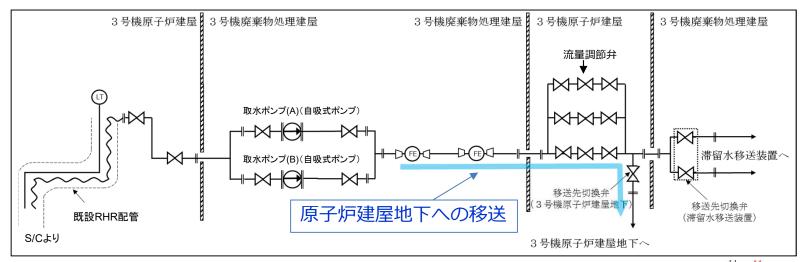
PCV:原子炉格納容器 S/C:圧力抑制室 R/B:原子炉建屋 RHR:残留熱除去系

### 2. PCV取水設備によるS/C内包水の取水量とPCV水位管理



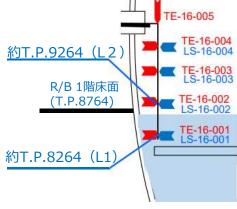
#### <S/C内包水の取水量>

- 取水量は, S/C内包水の水質(Cs-137, 塩素, Sr-90, トリチウム)に応じて調整・定める<sup>※1</sup>。
- 取水したS/C内包水は,原子炉建屋地下へ移送し,建屋滞留水として水処理設備へ移送する。
  - ※1:適宜,水質確認を行い取水量は見直す。



#### <PCV水位管理>

- PCV水位は,現状水位と同程度(約T.P.8264~約T.P.9264) となるよう管理する。
- 原子炉注水量は、PCV水位に影響がないよう必要に応じ、 取水する分だけ増加させる。※2
  - ※2:PCV取水設備の運転は間欠運転となる。運転当初は、取水量を少なくし慎重に実施する(原子炉注水量の変更はなし)。



## 3. 今後のスケジュール



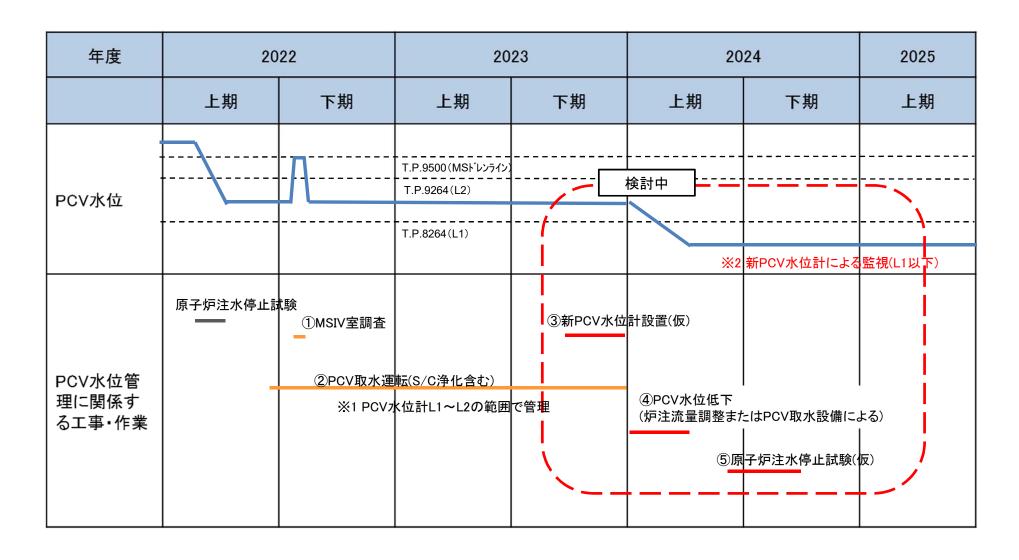
	2022年					
	10月	11月				
PCV取水設備の運転	▼ 10/3 PCV取水設備の運転開	引始 <sup>※1</sup>				

※1:PCV取水設備の運転は間欠運転となる。 また、PCV内水位や建屋内滞留水水位に関係する作業との調整によって、 PCV取水設備の運転は停止することもある。

## (参考) 3号機PCV水位低下の取り組み

2022年9月12日 特定原子力 施設監視・評価検討会資料 抜粋





# 1号機原子炉補機冷却系線量低減に向けた内包水サンプリング作業の再開について

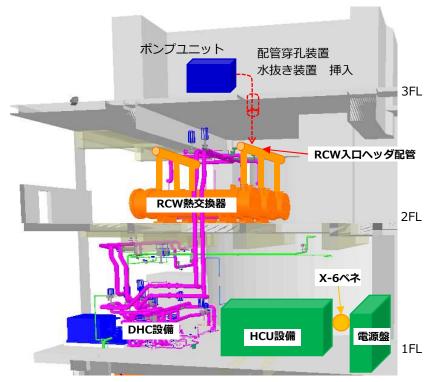
2022年9月22日



東京電力ホールディングス株式会社

#### 1. 概要

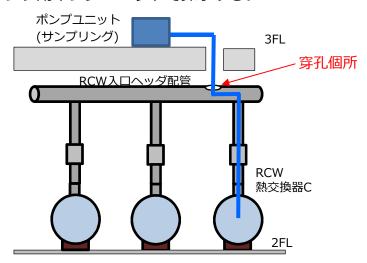
- TEPCO
- 1号機原子炉建屋(R/B)内の高線量線源である原子炉補機冷却系(RCW)について、線量低減 に向けた内包水サンプリング作業を、2022年1~3月に実施することを計画していた。
- 同期間において実施されていたPCV内部調査と作業エリアが一部重なっていたことから、 PCV内部調査装置の不具合調査(線量データ表示の電源ノイズの影響)のため、当該作業を中 断した。(当該作業はPCV内部調査装置への影響はない。)
- 当該作業の再開に向け準備が整ったことから、10月より作業を実施する。
  - ※ RCW(Reactor Building Cooling Water System):原子炉補機冷却系 DHC(Drywell Humidity Control System):ドライウェル除湿系



1号機R/B1~3階南側 断面

#### 作業ステップ(概略)

- ①RCW入口ヘッダ配管上面を穿孔する。
- ・電解穿孔※1による微小な孔を設け配管内水素ガスの確認※2を行う。
- ・水素ガスがないことを確認後、穿孔作業(機械式)を行う。
- ②配管穿孔個所にサンプリング用ホースをRCW熱交換器Cの内部 まで挿入する。
- ③サンプリング用ポンプユニットで採水する。



- ※1:火花を発生させず穿孔が可能。本工法は特許出願もしており、合わせて モックアップにて火花が発生しないことを確認済み。
- ※2:水素ガスが確認された場合は、気体のサンプリング・分析を行った後、 水素ガスパージ(窒素封入)を行う計画。

## 2. スケジュール



		2023年			
	9月	10月	11月	12月	1月
RCW内包水 サンプリング	機材据	は入・設置等の準備 ヘッダ配管の防露材 ヘッダ配管の	敵去 )電解穿孔・水素ガス( ヘッダ配管の穿孔(機		片付け

※水素ガスが確認された場合は、気体のサンプリング・分析を行った後、水素ガスパージ(窒素封 入)を行う計画。その場合、工程の変更が生じる。

# 【参考】

# 1号機原子炉補機冷却系線量低減に向けた内包水サンプリングの実施について

2021年12月23日



東京電力ホールディングス株式会社

#### 1. はじめに



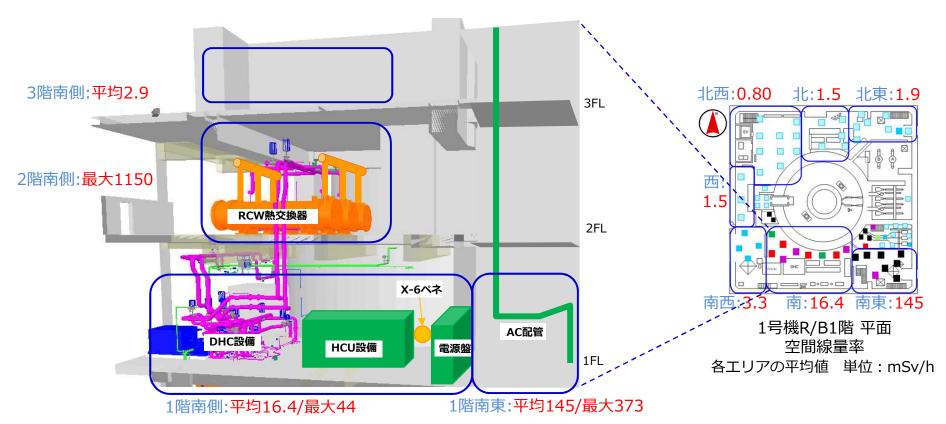
- 廃炉中長期実行プラン2021において、燃料デブリ取り出しに向けて原子炉建屋内の環境改善を進めていくこととしている。
- これまでも建屋内で一部環境改善を進めてきたが、燃料デブリ取り出しなどの作業のニーズに応じて、今後一層環境改善を進めていくことが必要。
- 今後, 1号機原子炉補機冷却系(RCW)の線量低減に向けた内包水サンプリングの 実施を計画。

燃料デブリ取り出しステージ	号機	現在の環境改善の進捗				
燃料デブリ取り出しの開始	2号機	作業現場である原子炉建屋1階北西~南西エリアの干渉する 設備の撤去作業,放射線量(5mSv/h程度)の低減のための				
段階的な取り出し規模の拡大	2号機	除染作業等を2020年7月以降実施している。				
取り出し規模の更なる拡大	1/3号機	3号機:作業現場である原子炉建屋1階の干渉する設備の撤去 作業,放射線量の低減のための撤去作業等を2020年11月以 降実施している。				
		1号機:局所的な高線量箇所となっているRCW系統(RCW 熱交換器,DHC設備)から順に線量低減を進める。				

#### 2. 1号機原子炉建屋の環境改善



- □ 1号機原子炉建屋(R/B)南側エリアは高線量線源のRCW系統およびAC配管により空間線量率が高い状況であり、これらの線量低減を計画。
- □ 局所的な高線量箇所であり、内包水が高汚染と推測されるRCW系統(RCW熱交換器、DHC設備)から線量低減を進める。

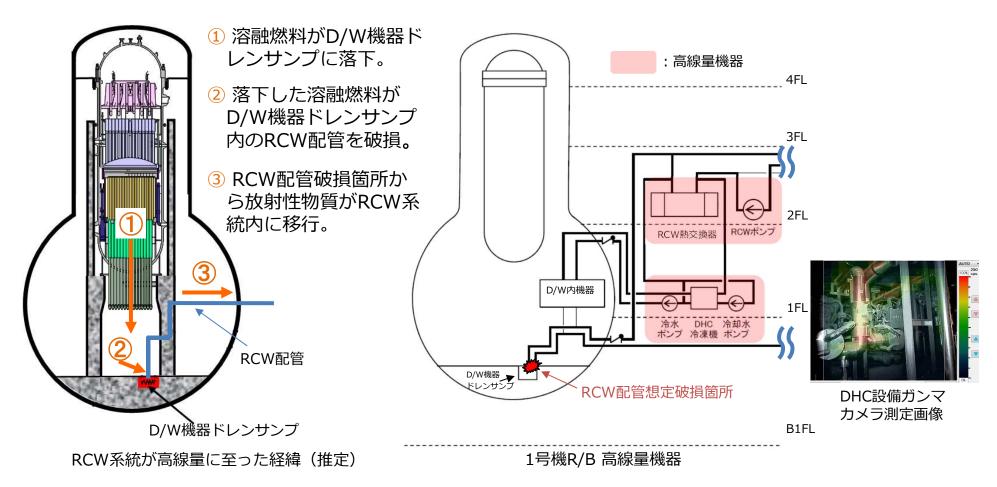


1号機R/B1~3階南側 断面 各エリアの空間線量率 単位: mSv/h

#### 3. RCW系統の汚染経緯



□ 1号機RCW系統は,事故時にD/W機器ドレンサンプを冷却するRCW配管が破損し たことで、放射性物質がRCW配管内に移行し、高線量化したと推定されている。



## 4. RCW系統線量低減 概要



- □ RCW系統の内包水が高汚染であると推測されることから, RCW熱交換器の水 抜きを実施し線量低減を行う。
- □ 高線量である2階での作業を避け,3階床面に穴をあけてRCW熱交換器にアクセスする。
- □ 2階の線量測定結果(2020年9~10月実施)より,内包水の放射能濃度は約 1.8E+10 Bg/Lと推定される。

STEP.1

●3階床面穿孔, RCW熱交換器エリア調査

STEP.2

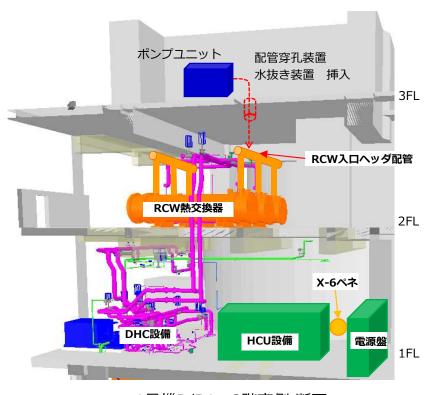
•RCW入口ヘッダ配管穿孔

STEP.3

●RCW熱交換器内包水サンプリング

STEP.4

•RCW熱交換器水抜き



1号機R/B1~3階南側 断面

#### 5. 作業フロー (STEP.2 RCW入口ヘッダ配管穿孔)

TEPCO

□ RCW熱交換器へのサンプリング用ホース挿入のため, RCW入口ヘッダ配管を穿孔する。

#### ①ヘッダ配管防露材撤去

※写真はモックアップの状況





②ヘッダ配管穿孔(電解穿孔)

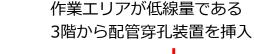


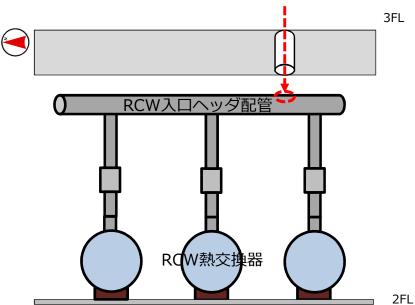


③ヘッダ配管穿孔







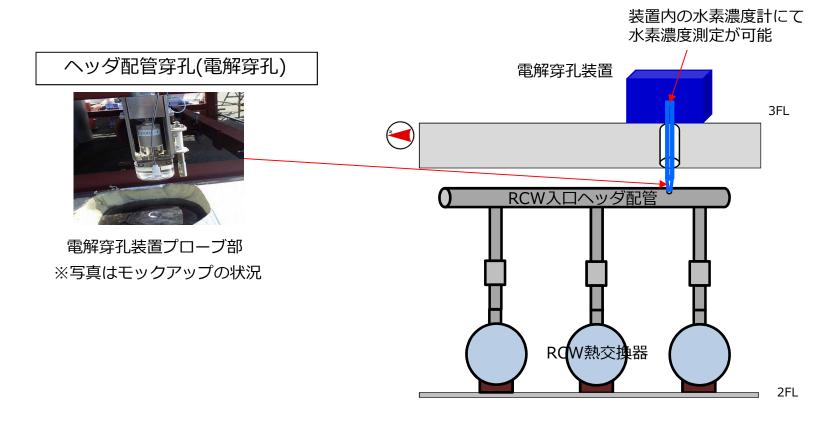


RCW熱交換器模式図

#### 6. 作業フロー(電解穿孔装置)



- □ 電解穿孔装置により配管を穿孔する際,配管内の気体を系外へ漏洩させずに電解 穿孔装置においてサンプリングすることが可能。また,装置内の水素濃度計により水素濃度測定が可能な構造である。
- □ RCW入口ヘッダ配管内に水素が確認された場合,安全を確認した上で窒素による 置換を実施する。



#### 7. 作業フロー (STEP.3 RCW熱交換器内包水サンプリング) **TEPCO**

- □ RCW熱交換器へ配管内アクセス装置(ホース)を挿入し, RCW熱交換器の内包水をサンプリングする。
- ・RCW熱交換器内包水サンプリング

※写真はモックアップの状況



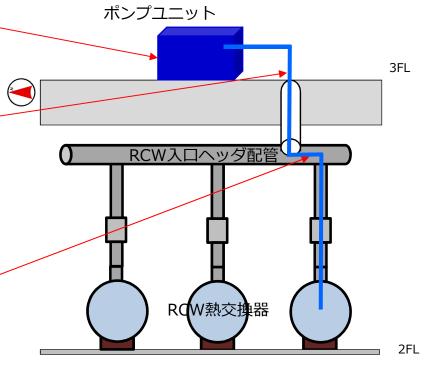
ポンプユニット



配管内アクセス装置挿入(3階)



配管内アクセス装置



RCW熱交換器模式図

分 括 野 名 り	作業内容	これまで1ヶ月の動きと今後6ヶ月の予定	8月	9月	18 25	10月	7	11月	12月	2023年		備 考
<b>循環注水冷却</b>	循環注水冷却	(実 精) • [共通] 循環注水冷却中 (維統) (予 定)	[1, 2, 3号] 施提注水冷却 (滞留水の再系 	用)						原子炉・格納容	勝時の崩壊熱評価、温度、水素濃度に応じて、また、 条件に合わせて、原子炉注水流量の調整を実施	
-	海水腐食及び 塩分除去対策	(実 線) ・CST室素注入による注水溶存酸素低減 (継続) ・ヒドラジン注入中 (2013/8/29~)	CST窒素注入による注水溶存酸素氏質 現 境 作 ヒドラジン注入中 業								<b>———</b>	
原子炉格納容器関連	室素充填	(実 様) ・【1号】サブレッションチャンバへの産素封入 ・運搬産素封入へ移行(2013/9/9~)(継続) ・【2号】 塞素封入設備追殺ライン設置 ・通気ライン切替(片系通気) 2022/8/22~24、8/31・9/1 (予 定)	(1, 2, 3号) 原子炉圧力容器 原子炉格学 検 (1号) サブレッションチャンバへの産素封入 ・ 設計 ・ ・ ・ ・ 現場	容器 窒素封入中								
原子炉格納容器関連	PCVガス管理	(美 博)  「(18) PCVガス管理システム ダストサンプリング ・	(1-9) 希ガス・水素モニタA停止 [19]	_	モニタB停止 1号] 水素モニタB停止 2号] 希ガスモニタA停止 実 【1号] 希ガス	權反映	第五章上 <b>油加</b>					
使用済	使用済燃料ブール 循環冷却	(実 練) ・ [共通] 循環冷却中(継続) ・ [3号] SFP-次系ボンプ入口圧力低下事象調査・修理 ・ SFP-次系停止: 2021/12/13~2022/9/6  (予 定) ・ [1・2号] SFP-次系吸込みストレーブ点検 ・ SFP-次系停止: 2022/10/3~2022/10/17 ・ 1号SFP-次系停止: 2022/10/3~2022/10/17 ・ [2号] SFP-成系停止: 2022/10/3~2022/11/2	[3号] SFP循環冷却一次系停止 現場			[1・2号] SFP二次系停止 [1号] SFP循環冷却一次系停止 [2号] SFP循環冷却一次系停止	号) 循環冷却中	. 2号] 循環冷却				
燃料プール関連	使用済燃料プール への注水冷却	(実 練) ・【共通】使用溶燃料ブ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改進配編(継続)	(1, 2号) 蒸発量に応じて、内部注水を実施 (1号) コンクリートボンブ車等の境場配備 現場									
	海水腐倉及び 塩分除去対策 (使用海燃料ブール 薬注&塩分除去)	(実 精) ・【共通】ブール水質管理中(継続)	[1, 2, 3, 4号] ヒドラジン等注入による 検 打 [1, 2, 3, 4号] ブール水質管理 計 環 推 作 策									

