

現地調査の実施状況について

- (•2号機原子炉建屋5階調查、
 - ·3号機原子炉建屋損傷調查、
 - ·1号機原子炉建屋外観調查、
 - ・4号機原子炉建屋3Dレーザースキャナー調査
 - 1/2号機SGTS切断配管サンプル調査)

2022年6月30日

東京電力福島第一原子力発電所事故対策室



(1) 2号機原子炉建屋5階調査について(2022年5月12,26日)



(1) 2号機原子炉建屋5階調査について

(1)目的

2号機原子炉建屋5階オペレーションフロアについては、廃炉作業の進捗等により、シールドプラグ上に遮蔽材が敷設 されるなど現場環境が改善されてきている。一方、5階の壁、天井、燃料交換機等の汚染も確認されている。 そのため、オペレーションフロア内及び燃料交換機遠隔操作室付近の線量率測定及びガンマカメラ測定等を行った。

(2)場所

① 2号機原子炉建屋

(3)調査日

2022年5月12,26日



(1) 2号機原子炉建屋5階調査の実施概要

(4)調査実施者

2022年5月12日 山中原子力規制委員会委員

原子力規制庁職員 6名

5月26日 原子力規制庁職員 6名

(5)被ばく線量

2022年5月12日 最大: 1.9 mSv、最小: 1.0 mSv

5月26日 最大: 2.5 mSv、最小: 1.7 mSv

※被ばく線量[mSv]の最大、最小は、調査実施者のうち、最も被ばく線量の高い人の値と低い人の値を1日の合計値として示した。





- 129 -



2号機原子炉建屋5階の状況(遮蔽設置状況)

- 3. 遮蔽設置状況
- 遮蔽設置(その1)では,線量が最も高い原子炉ウェル上に遮蔽を設置。
- 遮蔽材638体※の設置が完了。



出典:2号機燃料取り出しに向けた工事の進捗について(2022年5月26日、東京電力ホールディングス株式会社)



- 131 -



2号機原子炉建屋5階の状況(線量率測定結果)





O2号機原子炉建屋5階 ガンマカメラ測定

シールドプラグ中心位置から5方向、シールドプラグ西端位置 から2方向の計7測定を行った。

ガンマカメラ*1の撮影位置と撮影方向は下記のとおり。 測定時間は1分間とし、ガンマカメラの各ピクセルのCs¹³⁷の 660keV全エネルギー吸収ピーク計数率(cps)から汚染密度へ の換算を行っている。

①東壁(プラグ西端位置から東向き) ②東壁(プラグ中心位置から東向き) ③ 西壁(プラグ中心位置から西向き) ④北壁(プラグ中心位置から北向き) (5)FHM ^{*2} (プラグ中心位置から南向き) ⑥天井(プラグ中心位置から上向き) ⑦燃料交換機操作室(プラグ西端位置から南向き)





2号機原子炉建屋5階のガンマカメラによる測定結果の概要

2022年5月26日測定 (シールドプラグ上に遮蔽あり)		2020年1月30日測定 (シールドプラグ上遮蔽なし、西壁より測定)	
測定箇所	平均汚染密度 [MBq/cm²]	測定箇所	平均汚染密度 [MBq/cm²]
		東壁(北側)	1.6
①東壁	1.6	東壁(中央部)	1.4
		東壁(南側)	0.45
②東壁(SP中心から)	1.0		
③西壁	1.3		
④北壁	1.2	北壁	0.89
(5)FHM	1.9		
		天井(北壁向き)	0.68
⑥天井	1.0	天井(東壁向き)	0.60
⑦燃料交換機操作室	3.3	燃料交換機操作室	1.3
		床	0.13



①東壁(プラグ西端位置から東向き)





②東壁(シールドプラグ中央位置から東向き撮影)





③ 西壁汚染密度分布(シールドプラグ中央位置から西向き撮影)





④北壁汚染密度分布(シールドプラグ中央位置から北向き撮影)





⑤FHM汚染密度分布(シールドプラグ中央位置から南向き撮影)



- 139 -



⑥天井汚染密度分布(シールドプラグ中央位置から上向き撮影)





⑦燃料交換機操作室汚染密度分布(シールドプラグ西端位置から南向き撮影)

SammaDetector2		- • •	
CammaDetector2		Image: Colspan="2" Colspa="2" Colspan="2" Colspan="2" Colspan="2" Cols	Ceiling Direction Adjacent Two Rooms Adjacent Two Rooms
	-	6.8 6.8 5.7 4 9.1 8.8 7.6	1.7 3.7 3.6 2.5 2.4 2.1 1.9 2.5 2.5 2.2 2.5 2.0 2.7 5.9 4.0 3.2 2.5 2.3 2.1 2.7 2.9 2.8 2.6 2.4 2.3 2.4
Cs-137 ▼ 14825 経過時間 00	0:01:00	燃料交換機損	Floor 操作室北面 汚染密度分布(MBq/cm ²)
0 200 400 600 600 1000keV 内部温度 49	.119Mcount .4 % .89m 5.4 °C 9.1 %	Report Config HITACHI 終了	⑦燃料交換機操作室北面の汚染密度分布 は、 <u>1.7~6.9 MBq/cm²(平均3.3 MBq/cm²)</u>
2022年5月26日原子力規制庁撮影、一部加工			となった。

- 141 -



(参考)2020年1月30日調査時の状況(第11回事故分析検討会資料3-1)

2号機オペフロのガンマカメラによる測定結果の概要



令和2年1月30日原子力規制庁撮影、一部加工





(2) 3号機原子炉建屋損傷調査について(2022年6月17日)



(2) 3号機原子炉建屋損傷調査について

(1)目的

3号機原子炉建屋については、これまで原子炉建屋3階の損傷状況の調査並びに1階及び2階の汚染状況調査等を 実施してきた。

今回、3号機原子炉建屋2階フロアの水素爆発による影響の有無、局所的な高線量箇所等を把握するため、原子炉 建屋2階の損傷調査等を行った。

(2)場所

①3号機原子炉建屋

(3)調査日

2022年6月17日



(2) 3号機原子炉建屋損傷調査の実施概要

(4)調査実施者

2022年 6月17日 山中原子力規制委員会委員、杉山原子力規制委員会参事

原子力規制庁職員 8名

(5)被ばく線量

2022年 6月17日 最大: 2.2 mSv、最小: 1.9 mSv

※被ばく線量[mSv]の最大、最小は、調査実施者のうち、最も被ばく線量の高い人の値と低い人の値を1日の合計値として示した。



調査ルート及び線量率測定結果(3号機原子炉建屋1階)



- 147 -



〇調査ルート、線量率測定、 損傷状況確認結果 (3号機原子炉建屋2階)



(スミア採取の様子)

スミア採取箇所①(壁面)(床面から高さ約50cm)

スミア採取箇所②(壁面(床面から高さ約1m)





(北西側階段上の様子)





(天井付近の様子)



写真は、いずれも2022年6月17日原子力規制庁撮影





(3) 1号機原子炉建屋外観調査について(2022年6月16日)



(3) 1号機原子炉建屋外観調査について

(1)目的

1号機原子炉建屋については、2022年4月15日の現地調査で原子炉建屋4階を中心に水素爆発の痕跡の有無、原子炉建屋の天井や梁、非常用復水器(IC)の損傷状況等に関して調査を実施した。

今回、原子炉建屋内部の状況と合わせて、原子炉建屋の破損状況等を把握するため、1号機タービン建屋屋上から1 号機原子炉建屋の状況を外側から調査した。

(2)場所

①1号機タービン建屋屋上

(3)調査日

2022年6月16日



(3) 1号機原子炉建屋外観調査の実施概要

(4)調査実施者

2022年 6月16日 山中原子力規制委員会委員、杉山原子力規制委員会参事

原子力規制庁職員 8名

(5)被ばく線量

2022年 6月16日 最大: 0.18 mSv、最小: 0.15 mSv

※被ばく線量[mSv]の最大、最小は、調査実施者のうち、最も被ばく線量の高い人の値と低い人の値を1日の合計値として示した。





(4) 4号機原子炉建屋3Dレーザースキャナー 調査について (2022年5月25,27日)



(4) 4号機原子炉建屋3Dレーザースキャナー調査について

(1)目的

4号機原子炉建屋については、2020年7月以降、3Dレーザースキャナーによる構造測定を行ってきた。 その後、2021年2月13日の福島県沖地震(最大震度6強)及び2022年3月16日の福島県沖地震(最大震度6強) があったことから、4号機原子炉建屋内の地震による影響等を確認するため、3Dレーザースキャナー用のターゲット球 の設置及びスキャナ測定を行った。

(2)場所

① 4号機原子炉建屋

(3)調査日

2022年5月25, 27日(3Dレーザースキャナー)



(4) 4号機原子炉建屋3Dレーザースキャナー調査の実施概要

(4)調査実施者

2022年 5月25日 原子力規制庁職員 3名

5月27日 原子力規制庁職員 4名

(5)被ばく線量

2022年 5月25日 最大:0.07 mSv、最小: 0.07 mSv

5月27日 最大:0.04 mSv、最小: 0.03 mSv

※被ばく線量[mSv]の最大、最小は、調査実施者のうち、最も被ばく線量の高い人の値と低い人の値を1日の合計値として示した。



- 158



4号機原子炉建屋4階の状況(北西側天井付近) (2020年と2022年とのデータの重ね合わせによる比較)





4号機原子炉建屋4階の状況(北西側フロア) (2020年と2022年とのデータの重ね合わせによる比較)



- 160 -


4号機原子炉建屋3階(測定基準点の設置状況)







4号機原子炉建屋3階の状況(南西側ハッチ付近) (2020年と2022年とのデータの重ね合わせによる比較)





4号機原子炉建屋3階の状況(北西側フロア付近) (2020年と2022年との写真による比較)



図面は、東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会第10回会合資料3より抜粋、一部加工





- 166 -



- 167



(5) 1/2号機SGTS切断配管サンプル調査について(2022年6月8日)



(5) 1/2号機SGTS切断配管サンプル調査について

(1)目的

1/2号機非常用ガス処理系(SGTS)配管について、今後の廃炉作業を進展させるために屋外配管の切断作業が始まった。切断した配管は、4号機カバー建屋に移動させ、ガンマカメラによる汚染分布の測定、スミア採取、サンプルの切り出し等を行った後に細断することとしている。

東京電力福島第一原子力発電所事故時の放射性物質の放出経路の推定において、SGTS配管内の汚染状況等を 把握することは重要なデータとなる。

そのため、切断配管から切り出されたサンプルの汚染状況等の調査を行った。

(2)場所

4号機カバー建屋



(5) 1/2号機SGTS切断配管サンプル調査について

(3)調査日

2022年6月8日

(4)調査実施者

2022年6月8日 原子力規制庁職員 2名

(5)被ばく線量

2022年6月8日 最大: 0.3 mSv、最小: 0.2 mSv

※被ばく線量[mSv]の最大、最小は、調査実施者のうち、最も被ばく線量の高い人の値と低い人の値を1日の合計値として示した。



調査対象のサンプルについて

調査対象 : 左下図中の「今回の切断対象配管」から切り出したサンプル(事前調査による線量率は右下図) サンプル位置 : 切断配管全体(約11.6m)のうちの、原子炉建屋側から約6.4m付近を切り出したもの サンプルの仕様 : 幅50mm、口径:14B(約35cm)

3. 2号機SGTS配管の進捗状況について

TEPCO

【2号機SGTS配管の切断再開について】

▶ 5月23日 切断装置の刃の配管への噛み込み対策を行い、2号機SGTS配管の切断作業を再開した。

- ▶ 同日午後3時20分頃、切断対象の2号機SGTS配管を把持し、クレーンで吊り上げて前回の切断箇所 (9割切断済み)を確認したところ、配管が離れていたため、残りの1割が切断されていると判断し た。 そのため、上流側(2号機側)は切断完了と判断した。
- 同日午後5時26分、下流側(排気筒側)の切断作業を開始し、午後6時5分に配管切断が完了した。



出典:特定原子力施設監視·評価検討会(第100回)資料6-3

<参考> 2021年5月の放射線量率測定(測定結果)

TEPCO

47

(1) SGTS配管線量測定結果

- ・下記に示す通り、配管線量率は2号機側が高く1号機側低い結果となった。(昨年と同傾向)
- ・これらは、ベント流速が速かった1号機配管より2号機は原子炉建屋内のSGTS系機器(フィ
- ルタ、ラプチャーディスク等)が抵抗となり流速が抑えられ滞留したものと推測している。
- ・なお、2号機配管で高線量が確認された範囲(測定点21~26)の配管位置関係は、屋外配管 のハイポイント(測定点20)より約1.2m低く、2号機R/Bからは水平位置となっている。





調査結果(サンプルの保管状況)

<保管状況>



くサンプル全景>



※保管箱周辺の空間線量率は、おおよそ0.05mSv/h

線量率測定に用いた線量計 (AE-133BH)

写真は、いずれも2022年6月8日原子力規制庁撮影



調査結果(サンプル内側表面の線量率測定結果)



<線量率測定結果(単位:mSv/h)>

	フィルター なし	H3フィルタ ^{※1} 取り付け	H10フィルタ ^{※1} 取り付け
1	(記録なし)	(記録なし)	(記録なし)
2	5	3	2
3	130	20	18
4	4	2	2

※1:3mm線量当量測定用のフィルタ ※2:1cm線量当量測定用のフィルタ

<フィルタ取り付け状況(線量計の先端に取り付け>



写真は、いずれも2022年6月8日原子力規制庁撮影



サンプルの向き等 (東京電力HDによる情報)



原子力規制庁による 線量率測定結果(単位:mSv/h)





(参考) 2 号機SGTS配管(1本目の切断配管)に対する ガンマカメラ測定結果

- 2022年5月24日、東京電力HDが原子力規制庁所有のガンマカメラを用いて測定した結果。
- 測定時の設定に誤りがあり、正しく測定されていない。





(参考) 2号機SGTS配管(1本目の切断配管)に対する ガンマカメラ測定結果

- 2022年5月24日、東京電力HDが原子力規制庁所有のガンマカメラを用いて測定した結果。
- 測定時の設定に誤りがあり、正しく測定されていない。



- 176 -



東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会 資料3-2

追加説明資料

(・1号機原子炉建屋梁等の損傷状況

・シールドプラグ設計情報

・原子炉格納容器内ケーブル等の設置状況等)

2022年6月30日

東京電力福島第一原子力発電所事故対策室



1号機原子炉建屋梁等の損傷状況



同

〇1号機原子炉建屋梁等の損傷状況

1号機原子炉建屋3階 北側:3階天井、柱、壁に大きな損傷なし

同 3階 西側・南側:3階天井、梁に大きな損傷なし

1号機原子炉建屋4階 北側:4階天井に大きな損傷なし(一部プラグ蓋のずれ等あり)

同 4階 西側:<u>4階天井に大きな損傷(天井の崩落)、柱に損傷、</u>

<u>梁下面にひび</u>

4階 南側:柱・梁にひび、4階天井に一部損傷

1号機原子炉建屋4階の天井、柱、梁の損傷が大きいが、

原子炉建屋3階では大きな損傷はない。



- 180 -





- 182 -



- 183 -



- 184 -







- 187 -





〇原子炉建屋3階 北側の比較(1号機、3号機、4号機)



- 189 -



〇原子炉建屋3階 西側の比較(1号機、3号機、4号機)





2020年9月18日原子力規制庁撮影



4号機

2013年8月6日原子力規制庁撮影









190





〇原子炉建屋4階 西側の比較(1号機、3号機、4号機)





シールドプラグ設計情報



Oシールドプラグ等の設計情報



※ECCSはBWR-4の設計

出典:原子力安全研究協会(編):軽水炉発電所のあらまし(改訂版)(平成4年10月)、p.348

- 193 -



(参考)第27回事故分析検討会資料2-1 別添2(抜粋)

O2号機シールドプラグの形状測定 (各測定点の高低差による分析)

シールドプラグの中心を基準点として、 高低差を分析

- 端部から中心部に向けて落ち込みが 見られる。
- ●東西方向よりも南北方向の方が落ち 込みの程度が大きい。(東西方向は 概ね3cm程度の落ち込みに対して、 南北方向は概ね6cm程度の落ち込 み)

(単位:mm) 60 45 30 15 ショット2 _1[m]

※株式会社富士テクニカルリサーチの協力の下、「Galaxy-Eye」により分析

●
原子力規制委員会

 Nuclear Regulation Authority

(参考)第28回事故分析検討会資料2-1-3(抜粋)(一部加工)

(単位:mm)

50

-50

19

シールドプラグの形状比較 (1F2号機、1F5号機及び島根1号機の比較)



※:株式会社富士テクニカルリサーチの協力の下、「Galaxy-Eye」により分析



(参考)第29回事故分析検討会資料2(抜粋)(一部加工)

(単位:mm)

-50

20

シールドプラグの形状比較 (1F2号機、1F5号機及び敦賀1号機の比較)



※:株式会社富士テクニカルリサーチの協力の下、「Galaxy-Eye」により分析


(参考)第28回事故分析検討会資料2-1-3(抜粋)

21

シールドプラグ表面の状況(1F2号機)



写真は、いずれも2021年12月14日に原子力規制庁撮影



(参考)第28回事故分析検討会資料2-1-3(抜粋)

22

シールドプラグ表面の状況(1F5号機)



写真は、いずれも2022年1月13日に原子力規制庁撮影



(参考)第28回事故分析検討会資料2-1-3(抜粋)

シールドプラグ表面の状況(島根1号機)



写真は、いずれも2022年2月22日に原子力規制庁撮影



(参考)第29回事故分析検討会資料2(抜粋)

シールドプラグ表面の状況(敦賀1号機)





原子炉格納容器内ケーブル等の設置状況



O再循環ポンプ動力ケーブル(CVケーブル)

CVケーブル(Cross-linked polyethylene insulated Vinyl sheath cable)

用 途:高圧動力用ケーブルに使用

絶縁体:架橋ポリエチレン

シース:難燃性特殊耐熱ビニル

原子炉格納容器内総量:約3トン

(1F3物量不明のため、他プラントの使用実績を適用)※

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料1-2等から引用





O再循環ポンプ動力ケーブル(CVケーブル)





O再循環ポンプ動力ケーブル(CVケーブル)



2022年4月8日 原子力規制庁調査時に日本原子力発電により撮影。



<u>再循環ポンプ動力ケーブル</u> 接続箱及び電線管内のため 外部から確認不可





O原子炉圧力容器底部温度計ケーブル (PNケーブル)

PNケーブル(ethylene-Propylene insulated Neoprene(chloroprene)-sheathed cable)

用 途:制御・計装ケーブルに使用

絶縁体:難燃性エチレンプロピレンゴム

シース:特殊クロロプレンゴム

原子炉格納容器内総量:約0.1トン (ペデスタル部に施工されているケーブル総量)*

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料1-2等から引用





O原子炉圧力容器底部温度計ケーブル(PNケーブル)





OSRNM/LPRMケーブル(同軸ケーブル)

同軸ケーブル

用 途:SRNM/LPRMケーブルに使用

絶縁体:ETFE/架橋ポリエチレン

シース:難燃性架橋ポリエチレン

原子炉格納容器内総量:約0.32トン (ペデスタル部に施工されているケーブル総量)※

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料1-2等から引用

SRNM:起動領域モニタ(8ch) 総長:約300m、総重量:約90kg LPRM:局部出力領域モニタ(124ch) 総長:約3800m、総重量:約230kg ETFE:Ethylene tetrafluoroethylene 熱可塑性樹脂で、テトラフルオロエチレン(C2F4)とエチレン(C2H4)の共重合体





OSRNM/LPRMケーブル(同軸ケーブル)





OSRNM/LPRMケーブル(同軸ケーブル)





〇原子炉補機冷却水系配管(ウレタン保温材)

ウレタン保温材

用 途:配管保温

原子炉格納容器内総量:約0.28トン

(1F3使用量約8m³より試算)※

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料1-2等から引用





〇原子炉補機冷却水系配管(ウレタン保温材)



- 211 -



〇原子炉補機冷却水系配管(ウレタン保温材)



島根1号機

<u>原子炉補機冷却水系配管保温材</u> ペデスタル地下 保温材カバーあり

2022年2月22日原子力規制庁撮影





Oドライウェル空調用ダクト(ポリイミド発泡体保温材)

ポリイミド発泡体保温材

用 途:配管保温

原子炉格納容器内総量:約0.006トン

(1F3使用量約1m³より試算)※

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料1-2等から引用





Oドライウェル空調用ダクト(ポリイミド発泡体保温材)





2022年4月8日 原子力規制庁調査時に日本原子力発電により撮影。

敦賀1号機

<u>ドライウェル空調用ダクト保温材</u> ドライウェル内



〇塗料(ペデスタル内、X-6ペネ周辺等)(エポキシ塗料)

エポキシ塗料

用 途:格納容器内(D/W、S/C)壁面上塗り

原子炉格納容器内総量:約0.442トン (格納容器(D/W側)内壁表面積約1600m²、 上塗り/中塗り膜厚各々100μmで試算)[※]

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料1-2等から引用





〇塗料(ペデスタル内)(エポキシ塗料)



- 216 -





- 217 -



〇塗料(CRD搬入口入口)(エポキシ塗料)





敦賀1号機

CRD搬入口入口

2022年4月8日の原子力規制庁調査時に日本原子力発電により撮影。



O塗料(ドライウェル内)(エポキシ塗料)





敦賀1号機

ドライウェル床面塗料

2022年4月8日の原子力規制庁調査時に日本原子力発電により撮影。



O原子炉圧力容器下部(複合ケーブル(PIPケーブル)等)

複合ケーブル(補償導線+制御線)
 用 途: PIP(制御棒位置検出器)ケーブルに使用
 絶縁体:シリコンゴム+シリコン処理したガラス編組
 シース:シリコンゴム

- ケーブル総長:約2,700m*
- ケーブル総重量:約730kg[※]

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第22回資料5-1等から引用





O原子炉圧力容器下部(複合ケーブル(PIPケーブル)等)



- 221



〇原子炉圧力容器下部



- 222 -



〇原子炉圧力容器下部



- 223 -



O格納容器内の潤滑油等(PLRポンプ潤滑油)

PLR(原子炉再循環)ポンプ潤滑油(FBKタービン油) 用 途:PLRポンプのモーター軸受け潤滑油に使用

PLRポンプ(A系)の上部軸受け潤滑油:170リットル* PLRポンプ(A系)の下部軸受け潤滑油:17リットル* PLRポンプ(B系)も同様

※東京電力福島第一原子力発電所における事故の分析に係る検討会 第29回資料2から引用





O格納容器内の潤滑油等(PLRポンプ潤滑油)



0	原子力規制委員会	1
	Nuclear Regulation Authority	

Oケーブル等加熱試験の試料等(2021年度実施)

O:分析実施 一:分析対象外 ×:分析未実

e bla		
この也		

No.	種類	試料	仕様等	BWR格納容器内有機材料熱 分解生成気体の分析 [JAEA]	ケーブル・塗料・保温材の可 燃性ガス発生量評価試験 [東京電力HD]
1	① ケーブル	ル 再循環ポンプ動力ケーブル	CVケーブル	-	}-⋇ о
			絶縁体:架橋ポリエチレン	×	-
			シース:難燃性特殊耐熱ビニル	0	
2	ケーブル原子炉	原子炉圧力容器底部温度計 ケーブル	PNケーブル	-	}-⋇ о
			絶縁体:難燃性エチレンプロピレンゴム	0	-
			シース:特殊クロロプレンゴム	0	
3	③ ケーブル	・ SRNM/LPRMケーブル	同軸ケーブル	-	}-⋇ о
			絶縁体:ETFE/架橋ポリエチレン	×	-
			シース:難燃性架橋ポリエチレン	×	_
4	保温材	原子炉補機冷却水系配管	ウレタン保温材	0	0
5	保温材	配管保温材	ポリイミド保温材	×	0
6	塗料	格納容器内(D/W、S/C)壁面 上塗り	エポキシ系塗料	×	0
7	塗料	格納容器内(D/W、S/C)壁面 下塗り	無機ジンクリッチ塗料	×	×
					※ケーブル全体を加熱 -



1号機原子炉建屋等のコンクリート建材等



O1号機原子炉建屋等のコンクリート材料

品名	産 地
粗骨材 (規格:60mm以下)	新田川産及び御山産(砕石)
粗骨材 (規格:25mm以下)	新田川産
細骨材 (規格:5mm以下)	新田川産及び阿武隈川産

東京電力からの提供情報を原子力規制庁において整理。



01号機ペデスタルの構造概略



東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会(第30回) 資料4-1

1号機CS(A)系テストライン他の配管表面線量の 測定結果について

2022年6月30日



東京電力ホールディングス株式会社

1. 概要



2. 1号機CS(A)系配管の系統状態



- CS(A)系ポンプ出ロライン(CS-9)は、S/Cを水源としRPVに注水するライン。
 CS(A)系テストライン(CS-24)は、CSポンプの試運転のため、CS-9からS/C へ循環運転するライン。
- 当該配管が高線量である要因として、RPVまたはS/Cからの核分裂生成物(FP)の 移行が想定されるが、RPVからFPが移行しやすいCS-9^{×1}よりCS-24が高線量であ るため、S/CからのFP移行が考えられる。
- ※1 CS-9・CS-24分岐部からCS-9の線量測定箇所までは、仕切弁が無いため。


東京電力福島第一原子力発電所における 事故の分析に係る検討会(第30回) 資料4-2

2号機燃料取扱機操作室調査の実施について

2022年6月30日



東京電力ホールディングス株式会社

1. 背景及び調査目的

TEPCO

背景

- 当社は「福島第一原子力発電所1~3号機の炉心・格納容器の状態の推定と未解明 問題に関する検討」として、事故進展の解明にかかる取組みを継続。
- 事故進展にかかる多くの情報は廃炉作業の進捗とともに取得していくが、原子炉 建屋内の事故の痕跡を留める場所については、事故時の情報が失われる前に先行 して調査を行い、検討に役立てることを計画。

調査目的

- 2号機オペフロにある燃料取扱機操作室(FHM操作室)は2階の窓ガラスが破損 しており、過去の調査により室内および屋上部に汚染が確認されている。
- FHM操作室は事故以降概ね手つかずの状況であり、放射性物質の主な放出経路 であると推定しているシールドプラグの近傍にあることから、当該箇所の調査を 実施することで、事故当時放出された放射性物質に関する情報を取得することを 目的とする。
 - なお、本調査は、原子力規制庁殿との協働実施を予定している。

2. 調査概要



- 室内の調査
 - (1) 入口扉①の開放※ (原子力規制庁殿の事前確認(2022.5.26) では開放不可を確認)

- 扉開放および入室可否を確認

- (2)<u>1階、2階へ通じる扉②③④の開放※およびアクセス性確認</u>
 - ▶ 扉開放およびアクセス性確保の可否を確認
- (3) <u>室内の調査実施</u>
 - 線量分布測定
 - スミア採取
 - 解体前の室内状況(動画)の撮影

※扉の開放は有人で実施予定。 室内の線量に応じて遠隔操作 ロボットを併用する。



- 室外(屋上部)の調査
 - 遠隔操作重機を使用し、屋上部の2357採取を実施

3. 調査イメージ





4. 調査工程



■ オペフロでは現在FHM操作室解体に向けた準備作業が進行中であることから、 本調査はオペフロでの作業との干渉を避けつつ、解体前までに実施する。





以下、参考資料

(参考1)調査箇所及び周辺の空間線量率

TEPCO



特定原子力施設監視・評価検討会(第71回)資料2より引用

(参考2)過去の調査結果:γカメラによる確認結果



■主要線源(ウェル)

【推定原因】

・<u>事故時の蒸気がウェルと養生</u>
シートの間に滞留し、その後
乾燥した
ことで主要線源となっていると推定





■スポット汚染①(燃料交換機操作室)

【推定原因等】

- ・操作室の内部と屋上の双方にスポット汚染あり
- ・<u>屋上は、堆積していたほこりに蒸気に随伴した放射性物質が</u> <u>付着</u>したものと推定
- ・<u>室内は、窓ガラスの破損箇所から流入した汚染が結露水により</u> <u>室内床面に集積</u>したものと推定





TEPCO

(mSv/h)

(参考3)過去の調査結果:FHM操作室壁面の表面線量率

- 241

表面線量率 (γ線線量率^{$\times 1$}) (β+γ線線量率^{$\times 2$})の測定結果



※1:1cm線量当量率、壁面@30.5cm コリメート付線量計で測定 ※2:70µm線量当量率、壁面@0.5cm コリメート付線量計で測定

測定箇所	γ ^{※1}	$\beta + \gamma^{\times 2}$	備考
(1)	1.2	53	
(2)	1.2	36	
(3)	1.4	92	ガラス面
(4)	1.4	102	
(5)	3.4	67	
(6)	2.8	61	
(7)	1.5	72	ガラス面
(8)	1.2	80	
(9)	1.9	99	
(10)	1.8	56	
(11)	1.4	61	
(12)	2.8	69	
(13)	1.9	427	屋上面
(14)	0.3	24	
(15)	0.9	50	
(16)	2.6	56	

注:緑字は干渉物により測定箇所より100mm程度離れて測定した箇所 黄字は燃料交換機操作室基礎との干渉により測定箇所から離れて測定した箇所