

分 括 野 廃炉中長期実行ブラン2021目標。	対象設備・ 作業内容	これまで1ヶ月の動きと今後6ヶ月の予定	9月	E ne	10月	11月	12月	1月	2月	3月	4月以降	備考
	H4エリアNo. 5タン クからの漏えい対策	(実練・予定) ・汚染の拡散状況把握 増 増 作	モニタリング	20	8 10 17 24 35		1 4 7	1 4 6	1 + 1	Ι Ψ Γ	(維練実施)	
<ul><li>●タンク関連</li></ul>	タンク解体	(実績・予定) ・Eエリアフランジタンク解体工事 :49基解体予定	Eエリアフランジタン	/ク解体工事							(2022年4月 工事完了予定)*	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)
		(実績・予定)			G4北二リア溶接タンク設置工事						(2022年8月* 工事完了予定)	※: 残水回収中の2基を除く 案施計画変更申請中 2021年8月2日 福島第一原子力発電所 特定原子力施設に係る実施計画 変更認可申請書
	タンク設置	・G4北エリア溶接タンク設置工事 : G基設置予定 ・G5エリア溶接タンク設置工事 : 17基設置予定 ・第17基設置予定			G5エリア溶接タンク設置工事			1	000000000000000000000000000000000000000		(2022年8月 工事完了予定)	(廃炉発管PG第68号)
●溜まり水対策	溜まり水対策	[構内溜まり水の除去] 道 作							***************************************		(維練実施)	※工程前倒しを検討中 年1回、溜まり水の点検を実施
		第	現場調査・測量・試験施工	体構築工事							(2024年3月 工事完了予定)	1 — 4号機能: 2024年3月完了予定 環癌部手: 2021/06/21開始 テールアルメエ事: 2021年9月14日作業開始 アッシュクリート打設: 2021年10月15日作業開始
污染水 対策 分野	津波対策	〇3.11津茨刘策  • 建原胂口的附止 (美術) 閉止箇所数 123箇所/127箇所 (予定) 外的期口問整作業 經終実施	【区分5】1~4Rw/B、4	R/B. 4T/B顕等							(2022年3月 工事完了予定)	【医分①2】1~3T/B等2019年3月、全67箇所完了 【医分③】2、3R/B外部のハッチ等 (2019年3月~2020年 <b>3</b> 月、全2 <b>0</b> 箇所完了) 【医分④】1~3F/B障等 (2019年3月~2020年11月、全16箇所完了) 【医分⑤】1~4FW/B、4F/B、4T/B (2020年3月~2022年3月、20箇所/24箇所完了)
●自然災害対策		03.11津波対策 - メガフロード移設 [10/20時点] - メガフロード移設 [10/20時点] (実績) 福志マウンド造成100%、パラスト水処理 (東京 100%)	選岸工事								(2022年 2月 工事完了予定)	商店でウンド造成: 2019年5月20日開始、2020年2月7日完了 パラスト水処理: 2019年5月28日開始、2020年2月20日完了 パラスト水処理: 2019年7月16日開始、2020年2月26日完了 メガフロート移始・収留店: 2020年3月4日完了 内部充填: 2020年4月3日開始、8月3日完了 護士: 2020年4月3日開始、8月3日完了 護本: 2021年1月16日開始、2021年3月24日完了 悪込工: 2021年1月16日開始、2021年3月24日完了 プロック駆使器: 2021年3月25日開始、2021年6月8日完了
		ブロック基礎被覆:100% 上部磨土工:100% 上部コンプリトエ:80% 港湾ヤード整備:1%										上部産士I:2021年4月19日開始、2021年8月3日完了 上部コングリートI:2021年6月16日開始、2021年10月29日完了目標 理事ヤード整幅:2021年10月18日開始、2022年2月26完了目標 ※2月13日の地震による影響を福島県と協議し、追加申請を実施予定。
		○豪雨对策 - D床水路新設 (実績) (10月20日時点) - 準備工事 完了	立坑横築工事(両発進立	抗部、下流側到達立抗	8、上志側到達立坑部、小口径推進部)				***************************************		(2022年 8月 工事完了予定)	準備工事(商発進立坑や一ド整備): 2021年2月25日開始 商発進立坑部: 2021/03/06施工開始 下流側到達立坑部: 2021/03/22準備開始、7月16日施工開始
	豪雨刘策	立坑構築工(両発達立坑部) 75% 立坑構築工(上流側到達立坑部)80% 近坑構築工(下流側到達立坑部)25% 立坑構築工(小口径推進部)40% 東 トンネルエ(下流側)71/284本 推進管据付(下流側)71/284本	トンネルエ事 (下	流側~2022.1)							(2022年 8月 工事完了予定)	- 上浜側到達立坑部: 2021/04/05施工制地 トンネル工事: 2021/07/29開始、2021/09/06超進作業開始、 2021/09/16初開遐進開始、2021/9/28本推進開始
		(\$9170m/\$9690m)							***************************************			

#### 多核種除去設備

	15(金) 16(土) 17(日) 18(月) 19(火) 20(水) 21(木) 22(金) 23(土) 24(日) 25(月) 26(火) 27(水) 28(木) 29(金) 30(土) 31(日) 1(月) 2(火) 3(水) 4(木) 5(金) 6(土) 7(日) 8(月) 9(火) 10(水) 11(木) 12(金) 13(土) 14(日) 15(月) 16(火) 17(水) 1
Α	点検停止
В	点検停止
С	点検停止 点検停止 点検停止
<b>设多核</b>	核種除去設備
	15(金) 16(土) 17(日) 18(月) 19(火) 20(水) 21(木) 22(金) 23(土) 24(日) 25(月) 26(火) 27(水) 28(木) 29(金) 30(土) 31(日) 1(月) 2(火) 3(水) 4(木) 5(金) 6(土) 7(日) 8(月) 9(火) 10(水) 11(木) 12(金) 13(土) 14(日) 15(月) 16火) 17(水) 1
Α	計画 計画 点検停止
В	点検停止
С	点検停止
生能多	多核種除去設備
	15(金) 16(土) 17(日) 18(月) 19(火) 20(水) 21(木) 22(金) 23(土) 24(日) 25(月) 26(火) 27(水) 28(木) 29(金) 30(土) 31(日) 1(月) 2(火) 3(水) 4(木) 5(金) 6(土) 7(日) 8(月) 9(火) 10(水) 11(木) 12(金) 13(土) 14(日) 15(月) 16火) 17(水) 17(水) 1
Α	計画停止

#### 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)

<u> </u>	·///	H 4X 1	<u> </u>	14201	17, 2	,— c		<u> </u>	11 AX II	2(0)	11117,	A1—		///	<b>人/日</b> 4X			_/																											
	15	(金)	16(	<b>E</b> ) 1	7(日	) 18(	月)	19(火	20(	水):	21(木)	22(3	金) 2	3(土)	24(E	1) 25	(月)	26(火	27(2	水) 28	8(木)	29(金	30(	土) 31	(日)	1(月)	2(火)	3(水	) 4(木)	5(金	6(	土) 7(日	3) 8	(月)	9(火)	10(水	11(	木) 1	2(金)	13(土)	14(E	1) 15(J	引)16リ	く) 17(	(水) 18(木
SARRY				÷												÷									÷				-												· 計	画停止		•	
SARRY2	r			-					-!	- !		-	-!-		!	-!-			<del>!</del>				<del>-!</del>		티	十画停止	<del>!</del>	!	-	-	-!-		<u>-</u>			!					-	-			
OAIMIT2	L			-						-		+	-							-		<b>—</b>		-	н					-			-					-						<u> </u>	
KURION																						計	画停止	(滞留2	kの状	況に応し	じて運転	を計画,	実施)																
										- 1																																			

※ 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。

		J.	京子炉建屋	水位			タービン	建屋水位			廃棄物処理	建屋水位		集中	·廃棄物処理施	設水位
	1号機	2号機		号機	4号機	1号機	2号機	3号機	4号機	1号機	2 <del>号</del> 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
			HPCI室	トーラス室											<b>建</b>	
10月15日	-2036	-2194	-2017	-2043	_	-	_	_	-	-	-	-	_	-122	31	2706
10月16日	-2051	-2219	-2019	-2048	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-168	32	2706
10月17日	-2031	-2200	-2021	-2043	_	-	_	_	-	-	-	_	_	-226	31	2705
10月18日	-2045	-2180	-2022	-2050	-	_	-	-	-	-	_	-	-	-272	32	2705
10月19日	-2042	-2219	-2024	-2047	-	_	_	_	-	_	_	_	-	-299	86	2704
10月20日	-2031	-2221	-2026	-2040	-	_	-	_	-	_	-	_	-	-363	87	2704
10月21日	-2035	-2205	-2028	-2045	-	_	_	_	-	_	-	_	-	-340	88	2705
10月22日	-2037	-2201	-2029	-2047	-	_	-	-	-	-	_	-	-	-350	106	2704
10月23日	-2039	-2207	-2029	-2045	-	_	-	-	-	-	_	-	-	-407	124	2704
10月24日	-2041	-2215	-2031	-2047	-	_	-	-	-	-	_	-	-	-472	126	2704
10月25日	-2046	-2210	-2033	-2047	-	_	-	-	-	_	_	_	-	-542	125	2704
10月26日	-2038	-2184	-2031	-2045	-	-	_	-	-	_	_	-	-	-603	125	2704
10月27日	-2032	-2305	-2010	-2048	-	I	_	-	ı	_	-	-	-	-596	135	2704
10月28日	-2041	-2270	-2012	-2047	-	1	_	-	-	_	-	-	-	-630	135	2704
10月29日	-2056	-2298	-2014	-2045	-	_	-	-	-	_	_	_	-	-662	135	2704
10月30日	-2032	-2280	-2015	-2047	-	-	_	-	-	_	_	-	-	-726	136	2704
10月31日	-2031	-2294	-2017	-2050	-	_	-	-	-	-	_	_	-	-788	135	2704
11月1日	-2034	-2324	-2019	-2047	-	_	-	-	-	-	_	_	-	-845	134	2704
11月2日	-2036	-2312	-2021	-2019										-824	135	2704
11月3日	-2039	-2291	-2022	-2050	_	_	_	_	_	-	-	_	_	-832	168	2704
11月4日	-2048	-2305	-2024	-2050	-	_	_	-	-	_	_	_	-	-885	169	2704
最下階床面高さ	-2666	-4796	-4	1796	-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処理完了(2017年3月)
- ※ 1号機廃棄物処理建屋の滞留水処理完了(2019年3月)
- ※ 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号機原子炉建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ 2号機タービン建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ 3号機タービン建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ 4号機タービン建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ 2号機廃棄物処理建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ 3号機廃棄物処理建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ 4号機廃棄物処理建屋の滞留水処理完了(2020年12月)
- ※ サイトバンカ建屋は過去に滞留水を誤って移送したことがあり、排水したものの現状も低レベルの汚染が残っていることから、水位を監視している。
  なお、当該建屋内の水は1~4号機建屋及び集中廃棄物処理施設(プロセス主建屋、高温焼却炉建屋)内の建屋滞留水と切り離されており、放射能濃度も低いことから、建屋滞留水ではない。

#### 各エリア別タンク一覧

~4亏偿用2	<b>5柴水貯</b>	敵タンク	T	1			<del> </del>												基數、水位、貯蔵量	、実容量集約日	2021年10月21	1
塩エリア	基数	1基あたり容量(公称)	タンク型	貯蔵水	H水位 (mm)	H容量/基 =実容量/基	0%以下 貯蔵量	0%以上 貯蔵量(m3)	実容量 (m3)	水位(%) ス (最大値)	水位	管理 HANN	HHANN	0 404	0 407		能濃度(Bq.		D 400	0.00	測定時期	概略 使用開始時期
	10	(m3)	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備	13674	(m3) 1297	<sup>(m3)</sup> 約20	12888	12975	(最大値) 97.2	スロッシング 考慮(%)	(%)	(%)	Cs-134	Cs-137	Co-60 添付「タンク和	Mn-54 半年のお	Sb-125 計能準度宝涯	Ru-106 II信 (	Sr-90		H30.12
	27		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	13272	682	約30	17735	18413	96.9	100	97.7	99						別値」参照 ※3			H30.10
<b>.</b>	7		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(増設) 多核種除去設備	13674	1297	約10	9026	9082	97.1	100	97.7	99						別値」参照 ※3			H30.10
•	26		鋼製角型タンク(溶接)	処理済水(増設) 濃縮塩水	_	_	— m310	_	_	_	_	_	_						1 1 2 7 7 M		<b>—</b>	H23.6
	52	40	鋼製角型タンク(溶接)	RO処理水(淡水)	_	_	_	_	_	-	_	_	-			タンク抗	去移動(	H30.10)			_	H23.8
	19	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)	12936	1004	約210	8833	19078	61.2	95	88.7	90	1.4E+00	5.4E+00	8.2E-02	<1.9E-02	3.1E+00	<3.5E-01	4.4E+01	H27.3	H26.8
	12	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	RO処理水(淡水)	12936	1004	約140	8096	12049	88.5	95	88.7	90				り分析は:					R1.11
	26		鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(A) Sr処理水等(C)	_	_	_	_	_	_	_	_	_				ンク解体ンク解体					H24.8
	18		鋼製円筒型タンク(フランジ接合) 鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	9880	1054			2109	2.3	95	96.3		2.7E+00	8.6E+00		ング暦1本 1.4E+00		1.3E+01	3.8E+04	H27.2	1124.0
	72		鋼製機置きタンク(溶接)※土中埋設	RO処理水(淡水)	_	-	- 1	_	_	-	-	-	-				放去移動				_	H24.8
1	66	1356	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)	10796	1322	約160	87043	87244	97.7	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			R1.11
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	8995	9042	97.1	99	97.6	98.9			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			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			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H30.4
3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	25381	25652	96.7	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	肘能濃度実涯	値 参照 ※3			H25.4
3西	39	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※1,2 処理済水(既設)	9400	1012	約20	7301	39466	91.6	100	92.5	93.8			添付「タンク郡	#毎の放	討能濃度実涯	値  参照 **3			H25.10
3#L	6	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※2 処理済水(既設)	9400	1069	約10	6374	6413	97.1	100	97.7	99			添付「タンク郡	羊毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			R2.3
南	26	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60	34347	34369	97.7	100	97.7	99			添付「タンク郡	羊毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			R2.3
5	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70	48962	49303	97.1	100	97.7	99						∥値」参照 <sup>※3</sup>			H31.4
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			添付「タンク郡	#毎の放	肘能濃度実涯	値」参照 ※3			H26.12
ı	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	74344	74969	97.0	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	肘能濃度実涯	値  参照 **3			H27.3
1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·增設)	10539	1190	約50	27624	28560	94.5	100	97.7	99			添付「タンク郡	<b>羊毎の放</b>	肘能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H28.4
2	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	101388	102569	97.6	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H28.10
3	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	13205	13219	97.6	100	97.7	99			添付「タンク郡	羊毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H30.11
4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	40639	40931	97.1	100	97.7	99			添付「タンク郡	羊毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H29.7
	13	1060	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	13190	1034	約20	13410	13424	97.5	100	97.7	99			添付「タンク郡	<b>羊毎の放</b>	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H29.12
4南	38	1140	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)	13010	1112	約70	42000	42249	97.5	100	97.7	98.9			添付「タンク郡	詳毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H30.4
5	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	37101	37423	97.0	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H30.9
B(I)	11	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)	10368	1169	約20	12808	12864	97.6	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	値   参照 **3			H30.8
6(I)	24	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60	31560	31725	97.4	100	97.7	99			添付「タンク郡	#毎の放	対能濃度実涯	値  参照 **3			H30.12
8北	5	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)	9477	1069	約10	4059	5344	74.2	100	97.7	99	1.3E-01	5.7E-01		3.6E-02			2.2E+02	H27.3	H25.4
8南	8	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※2 処理済水	9477	1069	約0	0	8551	0.0	100	97.7	99			タンクの	0分析は:	未実施	•	•		未使用
O FM	3	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R)	9477	1069	約10	766	3207	70.0	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
	98	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※1,2 処理済水(既設・増設)	9477	1069	約200	91454	104746	96.5	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			
1	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	1045	2138	95.5	100	97.7	99			添付「タンク郡	#毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H26.1
2	42	2400	鋼製円筒型タンク(溶接)	(高性能検証試験装置) 多核種除去設備	12151	2500	約170	103528	104999	96.1	99	97.2	98.5						値   参照 **3			H26.9
•	22		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	12101	2490	約90	54300	54773	96.4	99	96.8	98.1						別値」参照 ※3			H26.10
	30		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設·高性能) 多核種除去設備	12604	2829	約130	84699	84882	98.0	100	97.7	99			添付「タンク制			****			H26.10
4	5		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設·高性能) 多核種除去設備	11926			5651	5657	97.6	100	97.7	99			添付「タンク制						H28.2
				処理済水(既設) 多核種除去設備		1131	約10															
	35		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設) 多核種除去設備	12001	1137	約70	39539	39789	92.0	94	92.2	93.5						リ値」参照 <sup>※3</sup>			H26.8
<b>5</b>	38		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	10366	1169	約90	44169	44431	97.1	99	97.6	98.9			添付「タンク郡						H26.12
7	42		鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設·高性能)	10366	1169	約100	48846	49108	97.4	99	97.6	98.9						則値」参照 <sup>※3</sup>			H27.9
3	9	700	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	10747	682	約10	6127	6138	97.7	100	97.7	99			添付「タンク郡	羊毎の放	<b>討能濃度実</b> 源	l値」参照 <sup>※3</sup>			H28.4
9	12	700	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)	10747	682	約20	8175	8183	97.7	100	97.7	99			添付「タンク郡	#毎の放	肘能濃度実涯	値」参照 ※3			H28.11
北	12	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(高性能)	10366	1169	約30	13757	14031	96.1	99	97.6	98.9			添付「タンク郡	詳毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H27.1
1南	10	1160	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※2 処理済水(既設・増設)	11926	1131	約20	10834	11314	93.6	100	97.7	99			タンクの	の分析は:	未実施				R3.7
2	28	1057	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※2 処理済水(既設)	12780	1032	約40	27586	28888	97.0	100	97.7	99			添付「タンク郡	#毎の放	討能濃度実涯	値」参照 **3			H28.7
3	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	8141	8195	97.1	100	97.7	99			添付「タンク郡	#毎の放	討能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>	<del></del>		H28.4
ı	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	33805	34024	97.2	100	97.7	99			添付「タンク郡	詳毎の放	対能濃度実涯	∥値」参照 <sup>※3</sup>			H28.8
核種除去設	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	725	4411	28.2	100	97.5	99									H25.3
性能多核種 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	3436	3598	98.3	100	98.4	99.6					*4				H26.10
公 設多核種除 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(增設)	12630	1199	約0	897	3598	62.2	100	98.4	99.6									H26.9
	-																					
	10	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮廃液	12936	1002	約120	9079	10041	80.2	95	88.7	90			タンクの	の分析は:	未実施				H26.8
2	3		鋼製横置きタンク(溶接) -ビス済の基数	濃縮廃液	_	_	-	178		89.6 タンク底部から水位		93				タンクの	0分析は:	未実施				H23.8

10 1000 鋼製円商型タンク(溶接) 濃縮廃液 12936 1002 約3120 9079 1004
3 100 鋼製構置きタンク(溶接) 濃縮廃液 - - - 178 28
赤字はアウトオブサービス済の基数
下線部は今回の変更箇所
※1 濃縮塩水/Sr処理水等を貯蔵した実績あり(G3西及びJ1の一部)
※2 Sr処理水等を貯蔵した実績のあるタンクを再利用したものを含む 再利用した基数 G3西:30、G3北:6、H8南:8、J1:8、K1南:10、K2:26
※3 多核種除去設備処理済水(ALPS処理水等)の放射能濃度について、当社「処理水ボータルサイト」に掲載のデータを参照 (3ヶ月毎にデータ更新)
※4 多核種除去設備。過性能多核種除去設備のサンブルタンクは貯留用タンクではなく水の入れ替わりがあることから、分析対象外とする。
処理水ボータルサイトのURLは以下です。4 ページ中段にある『貯蔵ダンクエリア毎の放射能濃度を詳しくみる』 をクリックすると、分析結果が表示されます。
https://www.tepco.co.jp/decommission/progress/watertreatment/

#### 資料3

No.	箇所	対象	場所	量(m <sup>3</sup> )	k	女射性物質濃度[Bq/L]	備考
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】 Cs-134: Cs-137: 全 $\beta$ : H-3: 【1階】 Cs-134: Cs-137: 全 $\beta$ : H-3:	(1.0E1 2.1E1 2.6E1 1.0E2 (2015.11.2) 1.1E1 4.0E1 4.1E1 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】 Cs-134: Cs-137: 全 β: Sr-90: H-3:	200~340 650~1100 920~1900 10~20 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8.900 (2021.9時点)	Cs-134: Cs-137:	2.3E0 <u>2.0E0</u> 6.3E1 <u>6.2E1</u> (2021.8.18) <u>(2021.9.15)</u>	5・6号建屋滞留水・RO処 理水を貯留
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6,300 (2021.9時点)	Cs-134: Cs-137:	7.7 4.3E1 (2016.10.3)	5・6号建屋滞留水を貯留
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)	Cs-137: Sr-90:	2.0E3~1.6E7 5.3E3~4.3E7 (2017.2~2017.3)	
					1	蒸発濃縮装置濃廃水】	蒸発濃縮装置濃縮水を
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)	Cs-134: Cs-137: 全β:	1.7E4 2.5E4 4.7E8 (2011.12.20)	貯留 ※1:全5タンクの水量を 実測して算出
		・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	Cs-134: Cs-137:	ND 3.4E0 (2016.10.5)	
_	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	<b>糸</b> 匀850	Cs-134: Cs-137:	ND 3.7E0 (2016.10.5)	
9	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	Cs-134: Cs-137:	3.0E0 1.9E1 (2016.10.3)	
		・6号機逆洗弁ピット	6号タービン建屋 海側	約1,500	Cs-134: Cs-137:	1.5E0 1.1E1 (2016.10.3)	
		•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	Cs-134: Cs-137: 全β:	[1号模T/B上屋] ND 8.4E1 (2021.8.26) 4.4E1 (2020.7.29)	
10	1~4号機T/B屋根	-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	Cs-134: Cs-137: 全β:	[2号模T/B上屋] ND 9.3E1 (2021.8.26) (2021.9.21) 8.9E0 (2020.7.29)	
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)		Cs-134: 2.9E+4 Cs-137: 1.9E+5 <b>全</b> β: 2.2E+5 (2016.11.7)	RO処理水を貯留

#### 資料3

No.	箇所	対象	場所	<b>₫</b> (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
12	2号CSTダンク (溶接ダンク)	<ul><li>・2号CSTタンク (溶接タンク)</li></ul>	屋外(建屋エリア)	\$51,900 (2021,9.15)	【CST入口水(淡水化装置出口水)】 H-3: 2.3E5 1.5E5 Sr-90: ND ND (2021.7.2) (2021.9.7) 【2号CSTタンク貯留水】  Cs-134: 1.6E+02 Cs-137: 1.7E+03 (2018.12.14) 全 β: 1.5E+03 (2018.12.19)	2020.3.18より1~3号機炉 注水源としての運用開始
13	3号CSTダンク (溶接タンク)	<ul><li>・3号CSTタンク (溶接タンク)</li></ul>	屋外(建屋エリア)	約1,970 (2021,9.15)	【3号CSTタンク貯留水】 Cs-134: 1.9E+2 Cs-137: 3.5E+3 全β: 6.3E+3 H-3: 7.5E+5 (2020.7.16)	RO処理水を貯留 1~3号機炉注水源
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: 8.4E3 (2021.8.17) (2021.10.5) H-3: 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 β: 3.1E6 (2018.9.12) (参考:漏えい検知孔水) 全 β: 1.5E4 7.3E3 (2021.8.18) 7.3E3 (2021.10.6) (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】 全身:3.2E6 (2018.9.11) (参考:漏えい検知孔水) 全身: 2.1E4 9.7E3 (2021.8.20) (2021.10.8) H-3: 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)
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 β:7.8E6 (2018.9.11) (参考:漏えい検知孔水) 全 β:4.5E1 (2019.9.5) H-3: 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 $\beta$ :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)
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4~170 (2020.12)	Cs−134: ND~3.2E2 Cs−137: 9.6E1~7.6E3 全β: 9.6E1~8.0E3 H−3: 1.0E2~6.5E3 (2020.12)	量及び放射性物質濃度 の内訳は添付資料(1) 「2020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	約1,600 (2020.12)	Cs-134: ND Cs-137: 8.7E1 全β: 1.0E2 H-3: ND (2020.12.18)	
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 (2020.12)	Cs-134:     ND       Cs-137:     4.8E1       全身:     7.3E1       (2020.12.21)	
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 (2020.12)	Cs-134:4.8E1 Cs-137:4.0E2 全身: 4.4E2 H-3: ND (2017.10)	

#### 資料3

No.	箇所	対象	場所	<b>∄</b> (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
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号機廃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	約1~830 (2018.12)	Cs-134:ND~2.3E1 Cs-137:7.0E0~2.7E2 全身:5.4E1~7.2E2 H-3:ND~1.7E3 (2018.11~2019.1)	量及び放射性物質濃度 の内訳は添付資料(2) 「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] Cs-134: 1.3E4 3.1E4 Cs-137: 3.7E5 8.8E5 $\pm \beta$ : 4.0E5 1.1E6 H-3: 1.0E4 8.3E3 (2021.7.23) (2021.9.10)	
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] Cs-134:ND~3.9E1 Cs-137:4.8E1~9.6E1 全 β:7.9E1~2.8E2 H-3:ND (2014.11.10)	
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	約4,200 (2018.12.17)	【放水路上流側立坑】  Cs-134: 1.5E2 Cs-137: 4.2E3 2.9E3 全 β : 5.3E3 3.4E3 H-3 : ND ND ND (2021,10.18)	
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	約3,600 (2018.12.14)	[放水路上流側立坑]  Cs-134: 2.6E1 3.9E1 Cs-137: 8.3E2 9.4E2 全β: 1.1E3 1.2E3 H-3: ND ND (2021.9.20) (2021.10.18)	
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	約1,600 (2018.12.17)	Cs-134: 2.1E1 2.8E1 Cs-137: 4.9E2 5.4E2 全β: 6.3E2 5.8E2 H-3: 1.3E2 ND (2021.8.11) (2021.9.8)	
35	キャスク保管建屋	・キャスク保管建屋	物揚場 西側	約4,500	Cs-134: 7.2E0 Cs-137: 2.3E1 I-131: ND Co-60: ND 全 7 放射能: 3.IE1 全 <i>β</i> 放射能: - (2014.5.23)	
36	5号CSTタンク (溶接タンク)	<ul><li>・5号CSTタンク (溶接タンク)</li></ul>	屋外(建屋エリア)	<b>彩</b> 11040 (2021.9.27)	Cs-134: ND ND Cs-137: ND ND Co-60: 1.7E2 1.5E2 (2021.8.16) (2021.9.13)	プラント保有水を貯留
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1620 (2021.9.27)	Cs-134: ND ND Cs-137: ND ND Co-60: 1.6E1 ND (2021.9.14)	プラント保有水を貯留
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号機運油配管トレンチ(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1~1,900 (2015.10~2016.1)	Cs-134:ND~2.2E2 Cs-137:ND~9.9E2 (2015:10~2016.1)	
39	5, 6号機サブドレン	・5.6号機サブドレンピット	5~6号機周辺 ※「復旧対象」	約15/ピット	Cs-134: ND Cs-137: ND~3.5 全 β: ND~4.8 H-3: (探水期間:2017.10~2018.3)	
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	Cs-134:1.0E+1 Cs-137:1.4E+1 Co-60:(6.0E-01 全 y 放射能:2.4E+1 (2012.1.18)	

#### 資料3

No.	箇所	対象	場所	<b>∄</b> (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
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2,800 (2015.3.25時点)	Cs-134:8.0E+4 Cs-137:1.6E+5 Co-60:6.5E+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	Cs-134: ND ND Cs-137: ND~5.2E1 ND~5.E1 (2021.9.22) (2021.10.20)	
44	純水タンクNo.1	- 純水タンク	屋外(建屋エリア)	<b>\$</b> 9850	Cs-134: 2.1 Cs-137: 7.2 全身: 12.2 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8,900 (2021.9時点)	【5号機】  Cs-134: ND ND Cs-137: 7.6E-1 1.0E0 全 β: ND ND H-3: ND ND (2021.8.19) (2021.9.16)  Cs-137: 2.4E0 2.0E0 全 β: ND ND H-3: ND ND (2021.8.20) (2021.9.17)	
		・1/2号排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約0.3 <sup>※</sup> ※適宜溜まり水の移送を実施	Cs-134:     4.8E4     1.3E5       Cs-137:     1.2E6     3.8E6       全 β:     1.2E6     3.8E6       (2021,7.29)     (2021,8.31)	2019.10.12以降、水位低 下傾向が確認された。 (2019.11.27)
46	排気筒ドレンサンブピット	-3/4号排気筒ドレンサンブピット	1~4号機周辺	約2	Cs-134: 9.5E1 Cs-137: 1.8E3 全 β: 2.3E3 (2020.12.23)	
		・5/6号排気筒ドレンサンプピット	5/6号機周辺	約7.6 (2020.3.12)	Cs-134: ND Cs-137: 1.3E1 全β: 1.2E1 (2021.2.18)	
		・集中RW排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約10	Cs-134: ND Cs-137: 2.2E2 全 β: 2.7E2 (2020.5.20)	
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)	
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)	<sup>第</sup> 313 (2019.12) <b>約10</b> (2021.10)	Cs-134: ND Cs-137: 1.4E+1 Sr-90: ND H-3: ND 全身: 1.1E+01 Co-60: ND (2019.5.29)	

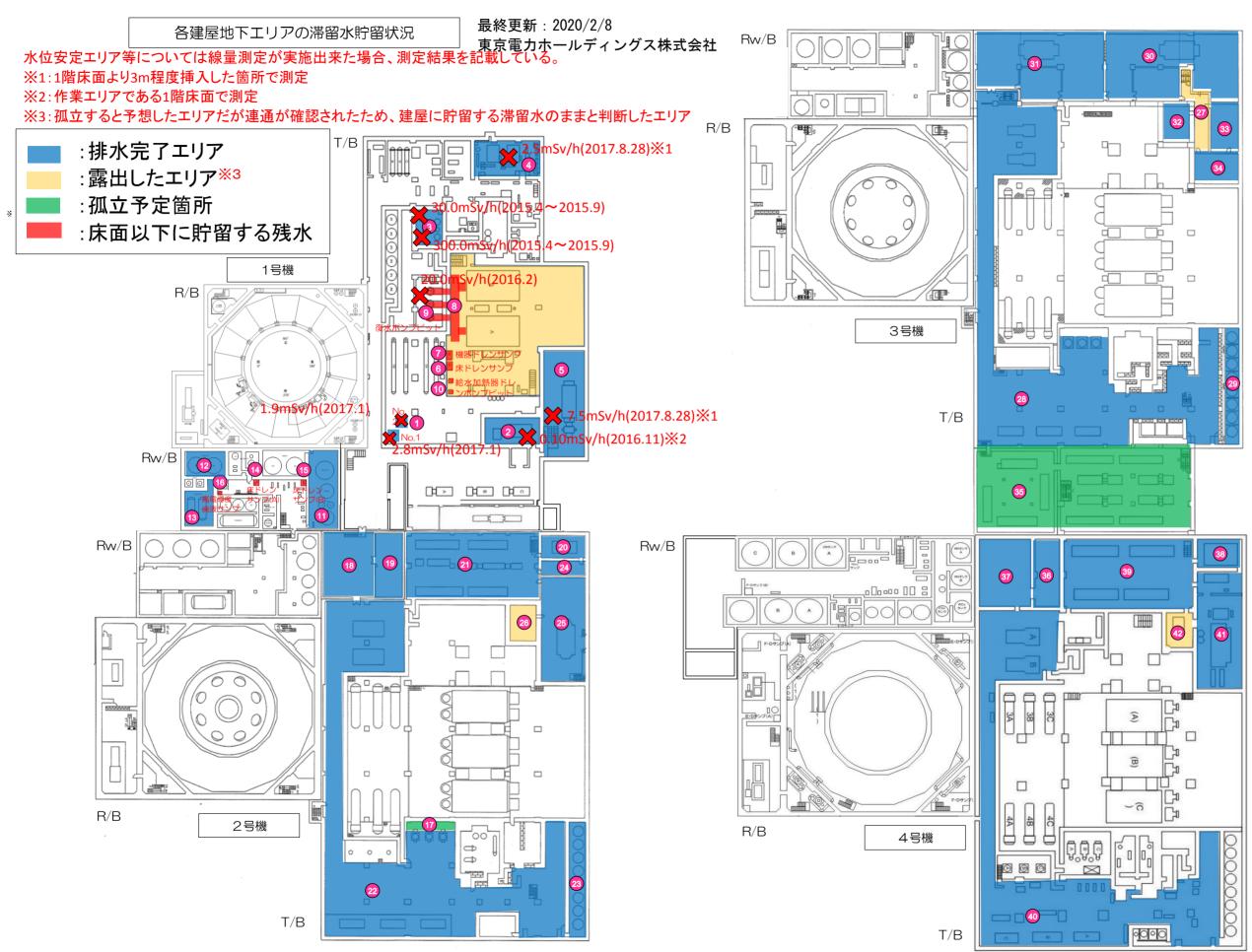
### 建屋内における残水等の状況について

東京電力ホールディングス株式会社 2021/11/5

									エドリーの	יאליטייוו		.沈に フし									2021/11/5
No. 号模	幾 建屋	対象エリア	区分	区分の 判断日※1	運用目標値 /基準値(mm)	測定頻度	確認日	水位	1回前との水位 差(mm)	確認日	1回前 水位	2回前との水位 差(mm)	確認日	2回前 水位	3回前との水位 差(mm)	最終排水 実績	排水計画	床面(mm)	水位計の 有無	水位調整 不可能 予定時期	備考
		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	2021/10/4	測定下限値以下		2021/9/6	測定下限値以下	-	2021/8/16	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、 経路は目視にて確認できなかった。
1		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	2021/10/4	T.P. 1,793	0	2021/9/6	T.P. 1,793	0	2021/8/16	T.P. 1,793	0	2020/10/30	-	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、 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	2021/10/4	測定下限値以下	=	2021/9/6	測定下限値以下	-	2021/8/16	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 3,443	無	完了済	
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	2021/8/16	測定下限値以下	_	2021/8/10	測定下限値以下	-	2021/7/28	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 2,043	無	完了済	
4			排水完了エリア	2017/7/11	T.P. 2,250	1回/月	2021/10/4	測定下限値以下		2021/9/14	測定下限値以下	-160	2021/9/6	T.P. 1,103	10	2021/9/7	-	T.P. 943	有(露出)	完了済	
5			排水完了エリア	2017/7/19	T.P. 1,926	1回/月	2021/10/4	測定下限値以下		2021/9/15	測定下限値以下	-160	2021/9/14	T.P. 703	-130	2021/9/15	-	T.P. 543	有(露出)	完了済	
6	T/B	床ドレンサンプ	床面以下に貯留する残水	2018/7/24 -		1回/日	2021/10/7	T.P768	_	2021/9/9	T.P721	-	2021/8/6	T.P522	! =	-	-	-	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	2021/10/7	T.P17	_	2021/9/9	T.P. 4	-	2021/8/6	T.P3	-	-	-	T.P857	有	完了済	水位は仮設水位計にて計測
	!	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		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	2021/10/4	測定下限値以下		2021/9/6	測定下限値以下	-	2021/8/16	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	2021/10/18	T.P. 54	0	2021/10/11	T.P. 54	0	2021/10/4	T.P. 54	70	2021/9/8	_	T.P36	有(露出)	完了済	
13	77	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	₹ .	床ドレンサンプ(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(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			- IB/ I	2021/10/7	T.P1,626 mm¾4		2021/0/0	T.P1,626 mm¾4	_	2021/8/6	T.P1,626 mm¾4	1 -	_	_	T.P1,752	##		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		測定下限値以下			測定下限値以下	_		測定下限値以下	_	2018/1/26	_	T.P. 448	<b>#</b>	完了済	区小田一八 C 左巡江 月 八 2
19		C/B(電気品室)	排水完了エリア	2018/1/31	T.P. 1,644	1回/月	ļ	測定下限値以下	_		測定下限値以下	_		測定下限値以下	_	2018/1/20	_	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	ļ	測定下限値以下	_		測定下限値以下	-110	2021/8/10	T.P. 558	20	2018/1/13	_	T.P. 448	有(露出)	完了済	
21		スイッチギア室	排水完了エリア	2010/3/20	T.P. 1,400	1回/月	ļ	測定下限値以下			測定下限値以下	110		測定下限値以下	20	2021/9/9		T.P. 448	有(露出)		
- N			排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	ļ	測定下限値以下			測定下限値以下			測定下限値以下				T.P. 448	有(露出)	完了済	
22 瀬	B	南西エリア	排水完了エリア	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	ļ	測定下限値以下			測定下限値以下			測定下限値以下				T.P. 448	有(露出)	完了済	
23		CD室 消火ポンプ室(水位計設置個所)	1	2020/2/7	T.P. 1,400	1回/月	ļ	測定下限値以下			測定下限値以下			測定下限値以下		2020/9/16		T.P. 448	有(露出)	完了済	
24			排水完了エリア				ļ	測定下限値以下						測定下限値以下			_				
05		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		測定下限値以下			測定下限値以下	_			_	2020/6/29		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	====, =, :	測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	2021/8/10	測定下限値以下	-	-	-	T.P. 448	有(露出)	完了済	復水器エリアと連通性有※2
26	-	電気油圧式制御装置室 ※5	建屋貯留水									-	_	_	_	-	-	T.P. 448	<del>////</del>		復水器エリアと連通性有※2
27 28		T/B地下階北東廊下 ※5 南西エリア	建屋貯留水排水完了エリア	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	_	2021 /0 /10	測定下限値以下		_		T.P. 463 T.P. 463	無 有(露出)		夜小師十リノC圧地は有水と
		-	1				<u> </u>					_			_	-				完了済	
30		CD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.P. 463 T.P. 463		完了済 完了済	
31 ψ		ディーゼル発電機(A)室	排水完了エリア		+			測定下限値以下			測定下限値以下			測定下限値以下					有(露出)		
32	B	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						_			_	0010/0/14		T.P. 463	有(露出)	完了済	
33		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		測定下限値以下	-		測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	2019/6/14	-	T.P. 463	無	完了済	
34		消火ポンプ室	排水完了エリア	2018/3/20	T.P. 1,644	1回/月	2021/10/6		20		測定下限値以下	-90	2021/9/8	T.P. 553	0	2021/9/10	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	
35		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		測定下限値以下	<del>-</del>		測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	2020/10/6	-	T.P. 463	有(露出)	完了済	継続した水位上昇を確認。
	+	C/Bエリア	建屋貯留水	0010/0/4=	TD 4000	1回/日	2021/10/7			2021/9/9		-	2021/8/6		i	2020/10/2	-	T.P1,737	有		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 37		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		測定下限値以下			測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	2018/1/24	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	
		C/B(電気品室)	排水完了エリア	2018/2/15	T.P. 1,636	1回/月	1	測定下限値以下			測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	2018/10/23	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	
88 4 4 章		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	-	測定下限値以下	-50	2021/10/7		0	2021/9/9	T.P. 531	20	2020/10/14	-	T.P. 461	有(露出)	完了済	
	B	M/Cエリア	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.P. 461	有(露出)	完了済	
40		南西エリア	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.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		測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	2021/8/16	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 ※5	建屋貯留水	-		-		測定下限値以下	-		測定下限値以下	-	-	-	-	-	-	T.P. 461	無	-	復水器エリアと連通性有※2

2021/10/7 0:00 時点の各建屋水位

		2021/10//0:00	吋尽の台建座小	.1 <u>\</u>								
		1号機			2号機			3号機			4号機	
建屋	R/B	Rw/B	T/B <b>※</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.P2,045	除去完了	除去完了	T.P2,035	除去完了	除去完了	T.P2,046	除去完了	除去完了	除去完了	除去完了	除去完了
周辺サフトレン	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650	T.P650



# 構内散水量変更に伴う実施計画の変更について

T=PCO

2021年11月 5日

東京電力ホールディングス株式会社

## 1. 概要

### <前回の面談事項>

■ 実施計画Ⅲ章3編(保安に係る補足説明) 「2.2.3 放射性液体廃棄物等による線量評価」,「2.2.4 線量評価のまとめ」の構内散水量※1を「70,000kg/日※2」⇒「80,000kg/日※2」に実施計画変更申請することで,5・6号機フランジ型タンク内包水の淡水化装置(以下,RO)による濃縮の完了時期を早めたいことについて面談を実施。

### <今回の面談事項>

- 構内散水量を「80,000kg/日※2」に変更することの妥当性。
- 現状の構内散水量「70,000kg/日※2」でフランジ型タンク内包水のRO濃縮の処理が可能か。
  - ※1:5・6号機滞留水処理済水を1年間継続して構内散水する水量の上限。
  - ※2:次ページ以降,構内散水量の単位を「kg」から「m3」に読み替える。



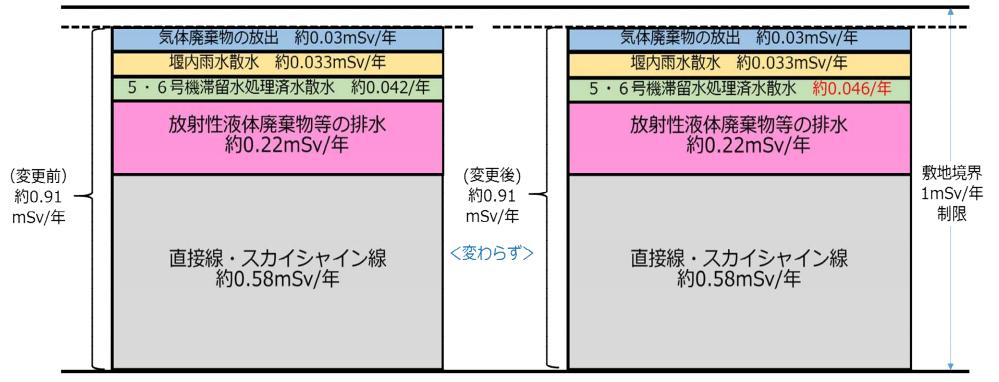
# 2. 構内散水量変更の妥当性(1/3)

### <構内散水量変更の検討>

■ <u>敷地境界1mSv/年制限を越えないことを指標</u>に、他設備の敷地境界線量及び予備分との兼ね合いを考慮し調整を行い、変更後の散水量を80m³/日とした。

### <評価結果>

- 実施計画第Ⅲ章3編2.2.3 添付資料2「5・6号機滞留水処理済水の構内散水における被ばく評価」に記載のある評価手法に則り,散水量を「70m³/日」⇒「80m³/日」に変更した場合の敷地境界における一般公衆への実効線量を評価:5・6号機滞留水散水分が約0.042mSv/年から約0.046mSv/年に増加
  - ⇒ 敷地境界の実効線量合計(評価値)は、変わらず約0.91mSv/年となり、1mSv/年を下回る。



# 2. 構内散水量変更の妥当性(2/3)

### <実績による今後の見込み>

- 「5・6号T/B地下水処理他」,「フランジ型タンクRO濃縮他」の処理水は2021年10月 時点で「17,290m3」構内散水しており、2021年度内に1年間継続して構内散水する水量は 「約70m³/日」になり、2022年1月にRO処理を停止する必要が生じる。
- □構内散水量を「70m³/日」⇒「80m³/日」に実施計画変更申請手続きを行うことで,フランジ 型タンク内包水RO濃縮を継続的に実施したい。





: フランジ型タンクRO濃縮他 ==: 実績 :=:>: RO停止





# 2. 構内散水量変更の妥当性(3/3)

### <2021年度の構内散水量内訳>

- 5・6号機T/B地下水処理他(約56m³/日)
  - a. 5・6号機T/B滞留水処理による散水量:18,000m<sup>3</sup> 1,500m<sup>3</sup>/月 × 12ヶ月 <sup>※1</sup>
  - b. 5・6号機海水トレンチ内包水処理による構内散水量:2,400m³
- フランジ型タンクRO濃縮他(約21m³/日) \*2
  - a. H・I・J**タンク内包水RO濃縮による散水量:3,500m³ (約9.6m³/日)** H・I・Jタンク内包水量9,300m³ - RO濃縮後水量5,800m³ = 3,500m³ +
  - **b. Kタンク内包水R O濃縮による散水量: 2,500m³ (約6.9m³/日)** Kタンク内包水量5,000m³ R O濃縮後水量2,500m³ = 2,500m³ +
  - **c. Nタンク内包水処理による散水量:1,700m³ (約4.7m³/日)**Nタンク内包水量2,000m³ 内包水処理後水量300m³ =1,700m³
  - 「5・6号機T/B地下水処理他a.b」+「フランジ型タンクRO濃縮他a.b.c」 **=【見込み】28,100m³(約77m³/日)** ≒ 【変更後】29,200m³ (80m³/日)
- ※1:計画と現在の地下水流入量を確認して見込みを算出。
- ※2:構内散水量が70m³/日の場合は「約5,000m³(約14m³/日)」散水したら、2021年度のフランジタンク内包水RO濃縮を停止する。

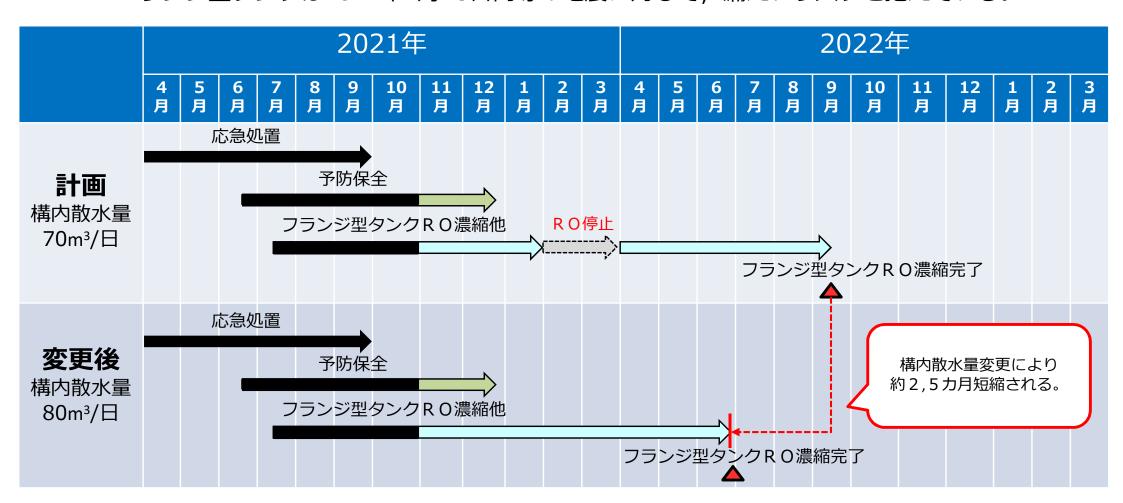
# 参考:RO濃縮・構内散水の概要

### <Fタンクエリア位置図> <H・I・J群のRO濃縮,構内散水> 仮設ポンプにて, タンクの上澄みから処理し, 水位低下に 併せてポンプ位置を下げていく F2タンクエリア H・I・J群 1年間継続して80㎡/日 を越えぬよう管理 【RO処理水の散水量】 RO 約21㎡/日 内面ポリウエア塗装済 (今後運用停止予定) 構内 $N2\sim5$ 散水 浄化ユニット 【浄化ユニットの散水量】 約56㎡/日 運用停止 5・6号機 建屋 F1タンクエリア F2タンクエリア RO散水中は建屋滞留水をN1タンクへ貯め置き <凡例> ----:滞留水 ----:処理水 ---:停止中 ---:戻り水 (RO濃縮水) | :フランジ型タンク | | | :溶接タンク :仮設ポンプ - :仮設ホース (RO処理時) : 仮設ホース (残水移送時)

■ :H·I·J群の内包水

# 3. フランジタンク内包水RO濃縮の工程について

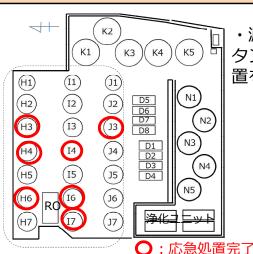
- 構内散水量「70m³/日」により、5・6号機フランジ型タンクRO濃縮を進めることは出来るが、下記の理由により、構内散水量「80m³/日」への実施計画変更申請手続きを進めたい。
  - a. <u>震災直後に設置したフランジ型タンク</u>で経年劣化が進んでいる。
  - b. 応急処置および予防保全によるフランジ継ぎ手部の補修を行うが、F1タンクエリアのフランジ型タンクは2021年2月13日同等の地震に対して、漏えいリスクを抱えている。



# 参考:Fタンクエリア\_フランジ型タンク漏えい対策について

項目	対応内容	対象箇所	完了予定時期
応急処置 <u>(対応済)</u>	・漏えい箇所より,タンク水位を下げ,止水材にて 修理中	H·I·J群の漏えい箇所	2021年9月
予防保全	・フランジ継手部はパテ補修及び塗装を施工 ・ボルト・ナット部はコーキング処理, 塗装を施工	H·I·J群	2021年12月
フランジタンク外形図	状	況写真	
:予防保全の施工範囲	応急処置 (漏えい箇所)  中  ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・	予防 予防保全前 (例)	字防保全後 (例)
Fタンクエリア位置図	F1タンクエリア(応急処置)	F1タンクエリア	7(予防保全)





・漏えい発生した タンク7基の応急処 K4 置を完了 [1] [12] [13] [14] (J1) (J2) (J3) (J4) (H2) D5 D6 D7 D8

RO [16]

・H・I・J群の予防保 全を実施中 K5 ・並行して水位低下 作業を行う N2 N3 D1 D2 D3 D4 水位を低下さ N4 (J5) せ、フランジ 部に掛かる水 N5 圧を低減させ 二:実施中

# 以下,前回面談資料(抜粋)



# 構内散水量変更に伴う実施計画の変更について



2021年10月15日

東京電力ホールディングス株式会社

# 1. 実施計画の変更及び背景

構内散水量変更に伴い,実施計画Ⅲの以下の項目について変更する。

### <変更箇所>

- 実施計画Ⅲ 第3編(保安に係る補足説明)
  - 2.2.3 放射性液体廃棄物等による線量評価
  - 2.2.4 線量評価のまとめ

## 〈背 景〉

- 経年劣化および地震(2021年2月13日等)による加振を受け、F1タンクエリアのフランジ型タンクH・I・J群の一部タンクのフランジ継ぎ手部から漏えいが発生した。
- 中長期対策としてフランジ型タンクH・I・J群の内包水を空にする。
  空にする方法としては、淡水化装置(以下、RO)による濃縮処理を行い、処理水を構内散水し構内散水出来ないRO戻り水(濃縮水)は溶接タンクへ移送する。
- フランジ型タンク内包水のRO濃縮の完了時期を早めるため、構内散水量を「70,000kg/日」から「80,000kg/日」へ変更する。それに伴い、敷地境界の実効線量評価を行った上で、 実施計画変更申請を行う。



# 参考1. 実施計画変更(案) 概略(1/4)

(実施計画Ⅲ 第3編(保安に係る補足説明)

- 2 放射性廃棄物等の管理に関する補足説明
- 2.2 線量評価
- 2.2.3 放射性液体廃棄物等による線量評価

項目	評価箇所	変更前	変更後
2.2.3.2 各系統における線量評価	(3)散水による線量評価	γ線に起因する敷地 境界の実効線量は <u>4.2</u> ×10 <sup>-2</sup> mSv/年 である。	γ線に起因する敷地 境界の実効線量は <u>4.6</u> ×10 <sup>-2</sup> mSv/年 である。

### 2.2.3.3 添付資料

項目	評価箇所	変更前	変更後
添付資料 – 2 5・6号機滞留水処理済水の構内散水 における被ばく評価 1.実際の処理水(浄化試験結果)を 散水した場合の評価	(2)被ばく評価について <計算条件>	散水量:1年間継続 して <mark>70,000</mark> kg/日 を散水したと仮定	散水量:1年間継続 して <mark>80,000</mark> kg/日 を散水したと仮定
	a.作業員への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質から のγ線に起因する実効線量	γ線に起因する実効 線量は年間約 <u>9.8×10<sup>-4</sup></u> mSv/年 である。	γ線に起因する実効 線量は年間約 <u>1.1×10<sup>-3</sup></u> mSv/年 である。
1. 1浄化ユニット及び淡水化装置または浄化装置及び淡水化装置にて処理した水	b.敷地境界における一般公衆への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質から のγ線に起因する実効線量	γ線に起因する実効 線量は年間約 <mark>4.3</mark> ×10 <sup>-3</sup> mSv/年 である。	$\gamma$ 線に起因する実効線量は年間約 $4.9 \times 10^{-3} \text{mSv}$ 年である。



# 参考1. 実施計画変更(案) 概略(2/4)

項目	評価箇所	変更前	変更後
1. 2浄化ユニットにて処理した水	(2)被ばく評価について <計算条件>	散水量:1年間継続 して <mark>70,000</mark> kg/日 を散水したと仮定	散水量:1年間継続 して <mark>80,000</mark> kg/日 を散水したと仮定
	a.作業員への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質から のγ線に起因する実効線量	γ線に起因する実効 線量は年間約 <u>2.6</u> ×10 <sup>-6</sup> mSv/年 である。	γ線に起因する実効 線量は年間約 <u>2.9</u> ×10 <sup>-6</sup> mSv/年 である。
	b.敷地境界における一般公衆への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質から のγ線に起因する実効線量	γ線に起因する実効 線量は年間約 <u>1.1</u> ×10 <sup>-5</sup> mSv/年 である。	$\gamma$ 線に起因する実効 線量は年間約 $1.3 \times 10^{-5} mSv/年$ である。
2. 運用範囲において理論上とりうる 放射能濃度を仮定した場合の被ばく評 価	a.作業員への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質から のγ線に起因する実効線量	γ線に起因する敷地 境界の実効線量は <u>8.4</u> ×10 <sup>-3</sup> mSv/年 である。	$\gamma$ 線に起因する敷地 境界の実効線量は $9.6$ $\times 10^{-3}$ mSv/年 である。
2. 1浄化ユニット及び淡水化装置または浄化装置及び淡水化装置にて処理 した水	b.敷地境界における一般公衆への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質から のγ線に起因する実効線量	γ線に起因する敷地 境界の実効線量は <u>3.7</u> ×10 <sup>-2</sup> mSv/年 である。	$\gamma$ 線に起因する敷地 境界の実効線量は $4.2 \times 10^{-2} \text{mSv}/年$ である。



# 参考1. 実施計画変更(案) 概略(3/4)

項目	評価箇所	変更前	変更後
2. 2浄化ユニットにて処理した水	<計算条件> ・放射濃度 ①地面に沈着した放射性物質からのγ線 に起因する実効線量	Cs-134··· <u>8</u> Bq/L Cs-137··· <u>8</u> Bq/L	Cs-134··· <u>7.6</u> Bq/L Cs-137··· <u>7.6</u> Bq/L
	a.作業員への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質からのγ線 に起因する実効線量	γ線に起因する実効線 量は年間約 <u>9.6×10-</u> <sup>3</sup> mSv/年である。	γ線に起因する実効線 量は年間約 <u>1.0×10-</u> <sup>2</sup> mSv/年である。
	②H-3の吸込摂取及び地面に沈着した Co-60からのγ線に起因する実効線量	年間約 <mark>8.4</mark> ×10 <sup>-3</sup> mSv /年である。	年間約 <mark>8.5</mark> ×10 <sup>-3</sup> mSv /年である。
	b.敷地境界における一般公衆への実効線量 ①地面に沈着した放射性物質からのγ線 に起因する実効線量	γ線に起因する実効線 量は年間約 <u>4.2</u> ×10 <sup>-</sup> <sup>2</sup> mSv/年である。	γ線に起因する実効線 量は年間約 <u>4.6</u> ×10 <sup>-</sup> <sup>2</sup> mSv/年である。
2.3 5・6号機滞留水処理済水の構内散水における敷地境界の実効線量	前記のとおり、浄化装置、浄化ユニット及び淡水化装置にて処理した水の散水による 敷地境界の実効線量	年間約3.7×10-2mSv , 浄化ユニットにて処 理した水の散水による 敷地境界の実効線量は 年間約4.2×10-2mSv と評価した。	年間約4.2×10-2mSv , 浄化ユニットにて処 理した水の散水による 敷地境界の実効線量は 年間約4.6×10-2mSv と評価した。
		これらの評価は, 1日 当たりの散水量 ( 70,000 kg/日) に対 して, どちらか一方の 処理設備で全ての処理 を行った場合を想定し ている。	これらの評価は, 1日 当たりの散水量 ( 80,000 kg/日) に対 して, どちらか一方の 処理設備で全ての処理 を行った場合を想定し ている。

# 参考1. 実施計画変更(案) 概略(4/4)

項目	評価箇所	変更前	変更後
2.3 5・6号機滞留水処理済水の構内散水における敷地境界の実効線量	前記のとおり,浄化装置,浄化ユニット及び淡水化装置にて処理した水の散水による敷地境界の実効線量	5・6号機滞留水処理 済水の構内散水における敷地境界の実効線 量は保守的に全て浄化 ユニットにて処理を 行った場合の評価とし , 年間4.2×10-2mSv とする。	5・6号機滞留水処理 済水の構内散水における敷地境界の実効線 量は保守的に全て浄化 ユニットにて処理を 行った場合の評価とし , 年間4.6×10-2mSv とする。

(実施計画Ⅲ 第3編(保安に係る補足説明)

- 2 放射性廃棄物等の管理に関する補足説明
- 2.2 線量評価

項目	評価箇所	変更前	変更後
2.2.4 線量評価のまとめ	現状の設備の運用	5・6号機滞留水の処理済水の地表に沈着した放射性物質からのγ線に起因する実効線量は約4.2×10 <sup>-2</sup> mSv/年となり合計約0.91mSv/年となる注)。 注)四捨五入した数値を記載しているため、合算値が合計と合わない場合がある。	5・6号機滞留水の処理済水の地表に沈着した放射性物質からのγ線に起因する実効線量は約4.6×10 <sup>-2</sup> mSv/年となり合計約0.91mSv/年となる <sup>注)。</sup> 注)四捨五入した数値を記載しているため、合算値が合計と合わない場合がある。



廃炉・汚染水・処理水対策チーム会合/事務局会議 (95回:10/28) 資料

# 陸側遮水壁測温管150-7Sの温度上昇について

2021年10月28日



東京電力ホールディングス株式会社

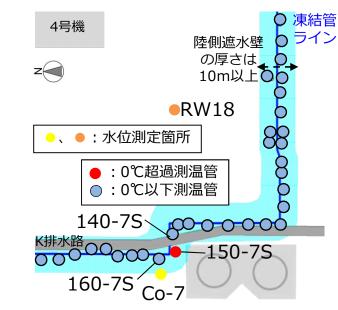
### 1. 概 要

TEPCO

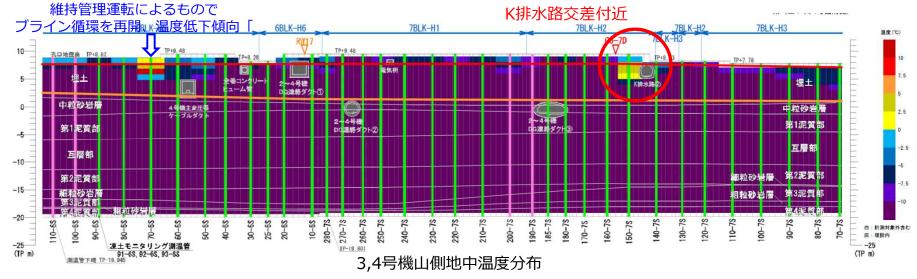
▶ 陸側遮水壁の維持管理については、測温管による地表・地中温度を参考に監視している。

(図中↓箇所など夏季に温度上昇が確認される)

- ▶ 10月13日に、K排水路交差付近(下流部)の測温管150-7Sにて、地中に3m(地表下1.0m~4.0m付近)の区間で局所的に0℃を超過している状態が継続されていることを確認した(地表部は約0℃を確認)。
- ▶ 地下水位に変化は無く、内外水位差は確保されていることから、陸側遮水壁の遮水機能に影響はなし(P3参照)。



K排水路交差付近概略図



### 2. 測温管150-75の温度変化

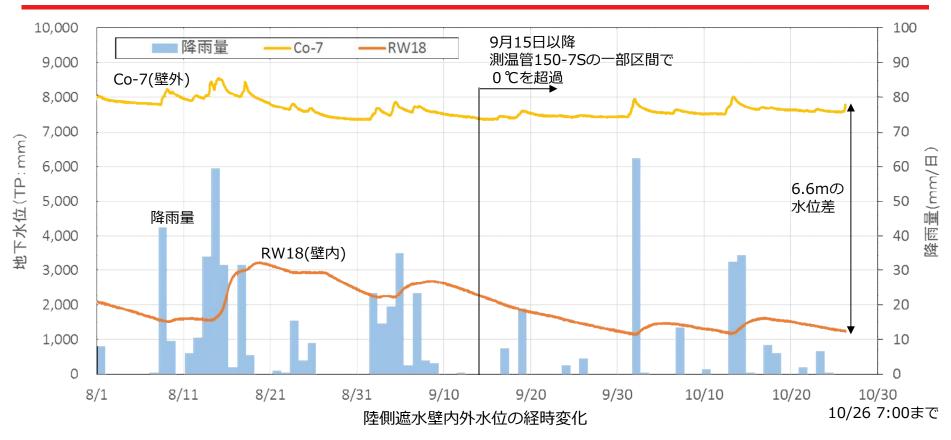




- ▶ 150-7Sの温度変化は外気温や降雨によらず8月27日より温度上昇が継続している。
- ▶ T.P.+4.5m~T.P.+7.5mの範囲では、地表部(約0℃ 薄青色)よりも温度が高い現象が発生しており、最も温度が高いのはT.P.+5.5m~T.P.+6.5m (灰色)、地表面から深さ2.5mから3.5mの場所である。

### 3. 陸側遮水壁内外水位差と降雨量の経時変化



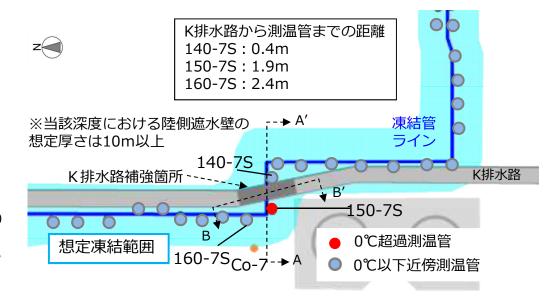


- ▶ 陸側遮水壁内側の水位は、地中温度の変動によらず降雨により一時的に上昇し、サブドレンの汲み上げにより水位は低下するという変動をしている。
- ▶ 測温管150-7Sの一部区間で0℃以上となった9月15日以降も陸側遮水壁内の水位は低下し、10月 26日時点で内外水位差は6.6mを確保していることから、陸側遮水壁の全体的な遮水性は継続し ていると評価される。

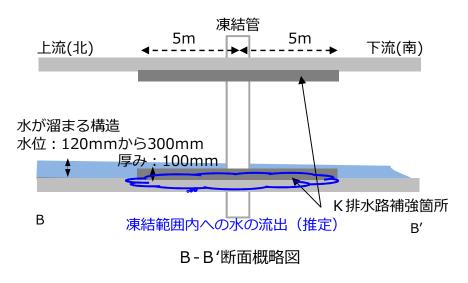
### 4. 温度上昇の原因推定

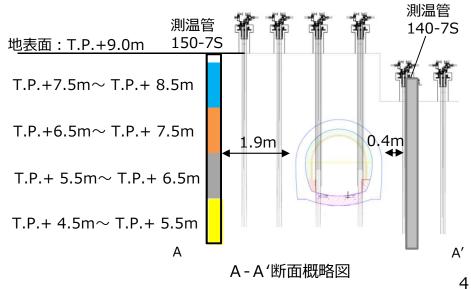
TEPCO

- K排水路では、陸側遮水壁との交差部において凍結による膨張対策として、補強箇所が存在する。
- ▶ 当該補強箇所内において、クラックなどが 発生し、凍結範囲に水が流出している可能 性があると推定している(K排水路内の水面より 上の目視可能範囲では、明らかな損傷は見られない)。



K排水路補強部平面概略図





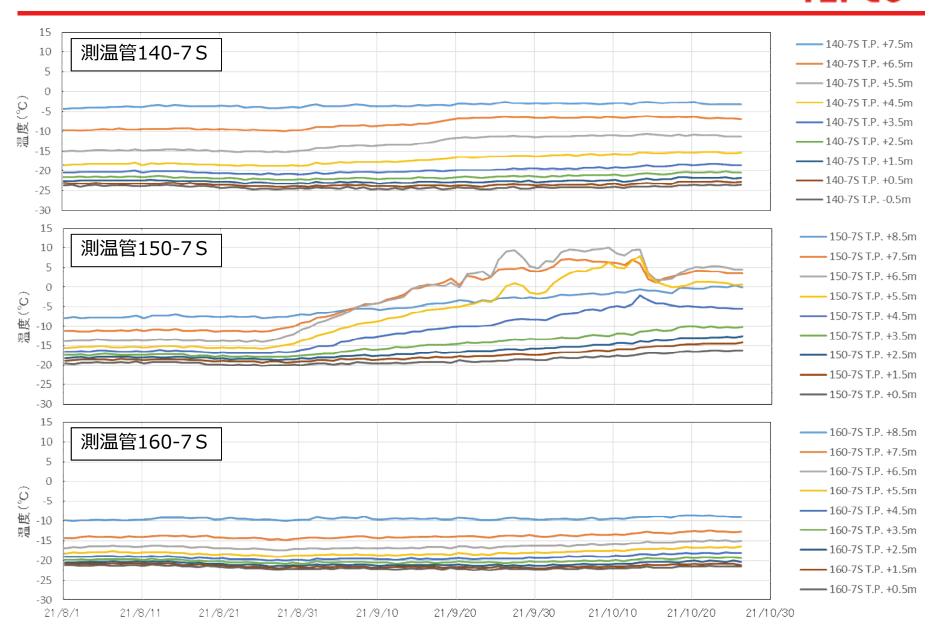
### 5. 推定原因と今後の対応について



設備	推定原因	対応	対応結果	今後の対応
測温管	内部に水侵入	目視点検により確認	測温管頭部の蓋を開口し内部を確認 し、水が浸入していないことを確認 した	_
	内部充填剤減少	充填剤を補充	充填剤を補充したが、充填剤は減少 していないことを確認した	_
	温度計損傷	測温管内部に温度計を挿 入し計測値を比較	測温管と挿入した温度計の計測値は ほぼ同値であり、地表下の1.0m~ 4.0mの範囲で温度が高いことを確認 した	_
凍結管	エア溜まり発生	エア抜きバルブを操作し エア抜き	エア溜まりが発生していないことを 確認した	_
	内部充填剤減少	充填剤を補充	充填剤を補充したが、充填剤は減少 していないことを確認した	_
K排水路	クラック等の 隙間が発生	クラック等の隙間を補修	目視点検では内部の変状やクラック 等は確認されない ただし、流水がある状態での目視点 検であり、十分な確認が出来たとは 言えない	11月第1週に当該区間をドライアップし、目視による詳細調査、クラック等の補修を実施する予定

<sup>\*150-7</sup>Sの陸側遮水壁より内側(建屋側)に関しては測温管が設置されていないため、地中温度の計測を検討

# 参考)測温管140-7S、150-7S、160-7Sの温度経時変化(表層抜粋)**TEPCO**



### 参考) サブドレンNo.4,No.5中継タンクの汲上量と降雨量の関係





- ▶ 温度上昇箇所至近の汲上量は降雨量及びSD40等の稼働に伴い変動しているが、降雨が少なくなってきた事から徐々に減少傾向を示している。
- ▶ 現状では測温管150-7Sの温度上昇に伴い汲上量が上昇していることは明瞭では無い為いため、継続監視する。



< 参 考 資 料 > 2 0 2 1 年 1 1 月 1 日 東京電力ホールディングス株式会社 福島第一廃炉推進力ンパニー

- 陸側遮水壁の維持管理については、測温管による地表・地中温度を参考に監視しておりますが、10月13日に、K排水路交差付近(下流部)の測温管150-7Sにて、地中に3m(地表下1.0m~4.0m付近)の区間で局所的に0℃を超過している状態が継続されていることを確認しました。
- 地下水位に変化は無く、内外水位差は確保されていることから、陸側遮水壁の遮水機能に影響はないと評価しております。
- K排水路では、陸側遮水壁との交差部に、凍結による膨張対策として、補強箇所 が存在します。
- 当該補強箇所内において、クラックなどが発生し、凍結範囲に水が流出している可能性があると推定しております。

<2021年10月28日 お知らせ済み>

- 11月第1週に当該区間をドライアップし、目視による詳細調査、クラック等の補 修を実施する予定です。
- 目視調査については、11月2日より開始する予定です。



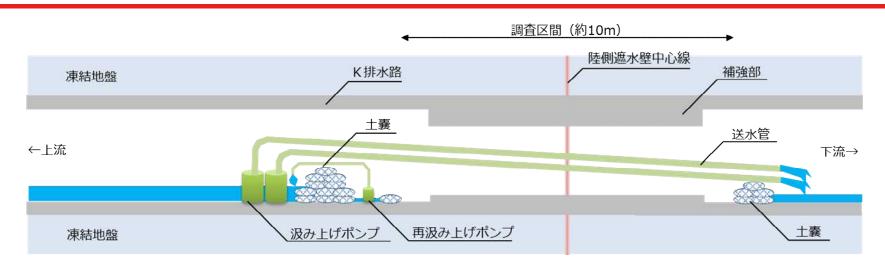


図1 K排水路内部の調査計画概要図



※2:降雨等により調査期間延長の可能性がある。