

水処理設備の運転状況,運転計画 (2021年1月22日~2021年2月4日)

2021年1月29日 東京電力ホールディングス株式会社

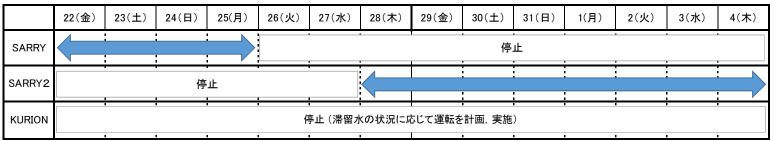
多核種除去設備

	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)
Α							停	止						
В				停止		停止								
С			停	止										

増設多核種除去設備



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 (2021年1月22日~2021年1月28日)

2021年1月29日 東京電力ホールディングス株式会社

		J.	原子炉建屋:	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	3号 ポンプェリア	けん 一般	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	
1月22日	-2073	-2105	-2066	-2228	_	-	-	-	_	_	-	-	-	-608	546	2698	
1月23日	-2066	-2100	-2066	-2135	-	_	ı	-	ı	_	_	-	-	-606	376	2698	
1月24日	-2074	-2112	-2061	-2067	-	-	1	-	ı	-	_	I	I	-605	119	2698	
1月25日	-2081	-2096	-2063	-2187	-	-	I	-	ı	_	_	I	I	-603	-148	2698	
1月26日	-2036	-1962	-2061	-2201	-	-	I	-	I	_	_	I	I	-560	-255	2699	
1月27日	-2057	-2107	-2070	-2107	-	_	1	-	I	_	_	ı	ı	-517	-16	2698	
1月28日	-2052	-2103	-2068	-2049	_	-		_	-	-	_	I	I	-517	193	2698	
最下階床面高さ	-2666	-4796	-47	96	-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)
- |※ 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)

各エリア別タンク一覧

1~4号機用河	染水貯蔵:		1										T			散、水位、貯蔵量、実	官容量集約日	2021年1月21日	
塩エリア	基数	1基あたり 容量(公 タンク型 称) [m3]	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(%)	水位管スロッシング	管理 HANN	HHANN	Cs-134 Cs-137	放射能濃度 Co-60 Mn-54		Ru-106	Sr-90	測定時期	概略 使用開始時期
	10	1330 鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備	13674		約20	12868	12975	(最大値) 97.1	考慮(%)	97.7	(%)		タンクの分析		110 100	0, 00		H30.12
В	27	700 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		約30	17735	18413	96.9	100	97.7	99		タンクの分析					H30.10
В南	7		処理済水(増設) 多核種除去設備							100		99							
DM	26	1330 鋼製円筒型タンク(溶接) 40 鋼製角型タンク(溶接)	処理済水(増設) 濃縮塩水	13674	1297	約10	9017	9082	97.0	_	97.7		,	タンクの分析	は不夫加				H30.10 H23.6
С	52	40 銅製角型タンク(溶接)	RO処理水(淡水)		_	_	_			_	_			タンク撤去移動	助(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	15637	19078	79.0	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
b .	12	1000 鋼製円筒型タンク(溶接)	RO処理水(淡水)	12936	1004	約140	5996	12049	75.7	95	88.7	90)	タンクの分析	は未実施				R1.11
	26	1000 鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(A)	_	-	-	_	-	_	-	-	-		タンク解	体中				
E	18	1000 鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(C)	-	- 1054	- 450	-			- 05	-	-	0.75.00	タンク解		1.05.01	0.05.04	1107.0	H24.8
	72	1000 鋼製円筒型タンク(フランジ接合) 100 鋼製横置きタンク(溶接)※土中埋設	濃縮塩水 RO処理水(淡水)	9880	1054	約3	_	2109	1.7	95	96.3	98.9	2.7E+00 8.6E+00	3.0E+00 1.4E+0 タンク撤去移		1.3E+01	3.8E+04	H27.2	H24.8
G1	66	1356 鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備	10796	1322	約140	72008	87244	97.0	100	97.7	99		タンクの分析					R1.11
	8	1160 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 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
G1南	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	19317	19442	97.0	99	97.6	98.9		タンクの分析	は未実施				H30.4
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	25346	25652	96.6	100	97.7	99)	タンクの分析	は未実施				H25.4
	37	1000 鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※1.2	9400	1012	約20	7015	37442	91.6	100	92.5	93.8	3 <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
G3西	2	1000 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設) Sr処理水等(C、R)	9400	1012	約0	743	2024	67.5	100	92.5	93.8	3 <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:IL	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	6367	6413	97.0	100	97.7	99		タンクの分析	は未実施	'			R2.3
G4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	22398	34369	87.7	100	97.7	99		タンクの分析	は未実施				R2.3
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70	48950	49303	97.0	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	6665	6898	94.4	100	97.7	99)	タンクの分析	は未実施				H26.12
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·増設·高性能)	10539	1190	約140	74311	74969	96.9	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	27616	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	101362	102569	97.0	100	97.7	99	0 <1.8E-04 1.0E-04	3.8E-04 -	6.7E-04	<9.7E-04	4.6E-04	H30.4	H28.10
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	13124	13219	97.0	100	97.7	99)	タンクの分析	は未実施				H30.11
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	40609	40931	97.0	100	97.7	99	<1.3E-04 1.7E-04	5.5E-04 -	4.7E-04	<1.0E-03	6.2E-03	H30.5	H29.7
	13	1060 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	100	97.7	99		1.1E-03 -	6.8E-04	<1.1E-03	2.7E-04	H30.5	H29.12
H4南	38		処理済水(増設) 多核種除去設備	13010		約70	41961	42249	97.5		97.7	98.9		タンクの分析					H30.4
H5	32	1200 銅製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設) 多核種除去設備	10368	1169	約70	37059	37423	97.0	100	97.7	99		タンクの分析					H30.9
			処理済水(増設) 多核種除去設備									99							
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		約20	12766	12864	97.0	100	97.7			タンクの分析					H30.8
H8/L	24	1356 鋼製円筒型タンク(溶接) 1000 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設) Sr処理水等(C)	10796 9477	1322	約60 約10	31507 1450	31725 5344	97.1 26.5	100	97.7 97.7	99		タンクの分析 2.7E-01 3.6E-0			2.2E+02	H27.3	H30.12 H25.4
HOAL	%3 <u>8</u>	1000 銅製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 ※2	9477	1069	約0	1430	8551	0.0		97.7	99	 	タンクの分析			Z.ZE+0Z	П27.3	未使用
H8南	*3 <u>3</u>	1000 銅製円筒型タンク(溶接)	処理済水 Sr処理水等(R)	9477	1069	約10	1953	3207	59.5	100	97.7	99		2.1E-01 2.0E-0		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)	_	-	-	_	_	_	-	-	_		<u> </u>	!	1			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)	_	-	_	_	_	_	_	-	_		タンク解	本 甲				H23.11
	₩3 <u>98</u>	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	91315	104746	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	1120	2138	51.2	100	97.7	99		タンクの分析	は未実施				H26.1
		1000 鋼製円筒型タンク(溶接)	(高性能検証試験装置) Sr処理水等(C)		_	_	_		_	_	_	_	5.0E-01 2.2E+00	1.8E-01 <1.6E-	02 7.1E-01	3.1E-01	6.2E+02	H28.1	H26.1
J2	42		多核種除去設備	12151	2500	約170		104999	96.2		97.2	98.5		タンクの分析		3.1L 01	0.21.02	1120.1	H26.9
			処理済水(既設·增設) 多核種除去設備																
J3	22	2400 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·増設·高性能) 多核種除去設備	12101	2490	約90	54300	54773	96.4	99	96.8	98.1		タンクの分析					H26.10
J4	30	2900 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		約130	84604	84882	97.9	100	97.7	99	 	タンクの分析		/1 05	0.07.5	1,00 -	H26.10
	5	1160 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設) 多核種除去設備	11926		約10	5495	5657	94.9		97.7	99		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)	処理済水(既設) 多核種除去設備	12001	1137	約70		39789	91.9		92.2	93.5		タンクの分析					H26.8
J6	38	1200 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設·增設)	10366		約90	44090	44431	97.0		97.6	98.9		タンクの分析					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	48771	49108	97.2	99	97.6	98.9		タンクの分析	は未実施				H27.9
J8	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	6121	6138	97.5	100	97.7	99	0 <1.9E-04 7.4E-04	5.5E-04 -	<4.9E-04	<1.3E-03	8.3E-03	H30.2	H28.4
J9	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·增設)	10747	682	約20	8171	8183	97.6	100	97.7	99	2.0E-04 2.6E-04	6.7E-04 -	7.0E-04	3.1E-03	2.3E-04	H30.3	H28.11
K1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	13716	14031	95.7	99	97.6	98.9		タンクの分析	は未実施				H27.1
K1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)	11926	1131	約0	0	11314	0.0	100	97.7	99		タンクの分析	は未実施	·			未使用
K2	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30	21407	28888	96.9	100	97.7	99		タンクの分析	は未実施	-			H28.7
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	12410		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 銅製円筒型タンク(フランジ接合)	処理済水(既設·增設) 多核種除去設備	9750		約0		4411	75.3		97.5	99			J.22 07				H25.3
設備 高性能多核 理除去配備	3	1235 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(既設) 多核種除去設備 処理落水(高性能)	12630		約0	3417	3598	98.3	100	98.4	99.6	-	タンクの分析	は未実施				H26.10
種除去設備 増設多核種 除去設備	3	1235 鋼製円筒型タンク(溶接)	処理済水(高性能) 多核種除去設備 処理済水(増設)	12630		約0		3598	98.3		98.4	99.6	-						H26.9
小公区 間		I	~-生/4/八个日政/	1									1						
D	10	1000 鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮廃液	12936	1002	約120	9033	10041	79.8	95	88.7	90		タンクの分析	は未実施				H26.8
H2	3	100 鋼製横置きタンク(溶接)	濃縮廃液	_	_	_	177	281	88.8	_	93	96.5		タンクの分析					H23.8
		ットオブサービス済の基数 今回の変更箇所						※実容量には、	タンク底部から	水位計0%の水量	(DS分)を含ま ^な	ない。			<u> </u>	<u> </u>		<u></u>	·

条子はアウトオフサービス済の基数 下部能は今回の変更箇所 ※1 濃縮塩水/S/処理水等を貯留した実績あり(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 再利用に伴う見直し J1:-8(Sr処理水等)、+8(多核種除去設備処理済水)、H8南:-8(Sr処理水等)、+8(多核種除去設備処理済水)

No.	箇所	対象	場所	₫ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
1-1	2号機大物搬入口壓上	・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 β: 2.6E1 H3:1.0E2 (2015.11.2) 【1階】 Cs134:1.1E1 Cs137:4.0E1 全 β: 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】 Cs134:200~340 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10,400 (2020.12時点)	Cs134: 2.9E0 2.0E0 Cs137: 5.1E1 5.5E1 (2020.11.11) (2020.12.10)	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6,000 (2020.12時点)	Cs134: 7.7 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)	(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)	
5	No.1ろ過水タンク (RO濃縮塩水/溶接タンク)	・No.1ろ過水タンク (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
6	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ノッチタンク】 撤去済 【1000tノッチタンク】 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 <i>B</i> :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	Cs134:ND Cs137:3.4E0 (2016.10.5)	
9	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ビット	6号機スクリーン近 傍	約850	Cs134:ND Cs137:3.7E0 (2016.10.5)	
	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	Cs134:3.0E0 Cs137:1.9E1 (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	Os134:1.5E0 Os137:1.1E1 (2016.10.3)	

No.	箇所	対象	場所	量(m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
		•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:ND Cs137:3.6E1 (2020.10.12) 全 β: 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	【2号機T/B上屋】 Cs134:ND Cs137:4.7E1 (2020.10.12) 全 β: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)	Cs134:2.9E+4 Cs137:1.9E+5 全身: 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)	※ 匀1.850 (2020.3.19)	【CST入口水(淡水化装置出口水)】 H3: 3.8E5 Sr90: ND <u>ND</u> (2020.10.6) (2020.11.24) 【2号CSTタンク貯留水】 Cs134: 1.6E+02 Cs137: 1.7E+03 (2018.12.14) 全 β: 1.5E+03 (2018.12.19)	2020.3.18より炉注水源と しての運用開始 (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)
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1,800 (2020.1.16)	【3号CSTタンク貯留水】 Cs134: 1.9E+2 Cs137: 3.5E+3 全 β: 6.3E+3 H3: 7.5E+5 (2020.7.16)	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ダンク (溶接ダンク)	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】 全房:1.3E6 (2018.9.12) (参考:漏えい検知孔水) 全β: 8.1E3 (2020.12.8) 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】 全身:3.1E6 (2018.9.12) (参考:漏えい検知孔水) 全身: 1.0E4 (2020.12.9) 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β:3.2E6 (2018.9.11) (参考:漏えい検知孔水) 全β: 4.2E3 (2020.12.11) 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】 全分: 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β:7.8E6 (2018.9.11) (参考:漏えい検知孔水) 全β: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)

No.	箇所	対象	場所	∄ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]	備考
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 8:1.5E2 (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 ウト(2号機廃棄物系共通配管ダウト) ・1号機薬品タンク連絡ダクト等	1~4号機周辺	約1~170 (2019.12)	Cs134:ND~4.2E2 Cs137:2.5E2~6.9E3	量及び放射性物質濃度 の内駅は添付資料(1) 「2019年度トレンチ等内 沼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 (2019.12)		
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	% 5400 (2019.12)	Cs134:ND Cs137:6.2E1 全β: 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	の ^(注) (2015.7.30時点) (注)立抗D上部に水が無いことを 確認(2019.12.2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 を含む)
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 (2019.12)	Cs134: 4.8E1 Cs137: 4.0E2 全 β: 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)	Os134:ND~2.3E1 Cs137:70E0~2.7E2 全身:5.4E1~7.2E2 H3: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		
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/ビット	【No.47.48】 Cs134:ND~3.9E1 Cs137:4.8E1~9.6E1 全 β: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	0 (2020.6.30)	-	水抜き・充填済
		・2号機逆洗弁ピット	2号タービン建屋海 側	0 (2020.8.27)	-	水抜き・充填済
31-1	1~4号機逆洗弁ピット	・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	総1,400 (2018,12,12) 0⁽²⁾ (2021,1,20) (注)強水あり	Cs134: 5.0E1 Cs137: 1.0E3 全β: 1.1E3 H3: ND (2020.11.13)	可能な範囲で水抜き済、 今後予定している充塩時 に残水処理予定
		・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	新4,200 (2018.12.17)	【放水路上流側立坑】 Cs134: 1.5E2 1.2E2 Cs137: 3.3E3 2.9E3 全 β : 4.0E3 3.8E3 H 3 : ND ND (2020.12.14) (2021.1.18)	
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	新33,600 (2018.12.14)	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
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	総 1.600 (2018.12.17)	Cs134: 2.8E1 1.5E1 Cs137: 4.2E2 4.3E2 全身: 5.3E2 5.2E2 H3: ND 1.2E2 (2020.11.4) (2020.12.9)	
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	Cs134:7.2 Cs137:23 I-131:<4.3 Co-60:<4.2 全	
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1,040 (2020.9.10)	Cs134: ND ND Cs137: ND ND Co60: 2.3E2 2.3E2 (2020.11.16) (2020.12.10)	ブ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1,630 (2020.9.10)	Cs134: ND ND Cs137: ND ND Co60: ND ND (2020.11.12) (2020.12.11)	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号機重油配管トレンチ(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)	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 Cs137: ND~3.5 分分: ND~4.8 ND~140 (採水期間:2017.10~2018.3) Cs134: ND	

No.	箇所	対象	場所	∄ (m³)	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2,800 (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~5.4E1 ND~5.8E1 (2020.11.18) (2021.1.20)	
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 全身: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5.500 (2020.12.10時点)	[5号機] Cs134: ND	
		・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	Cs134: 3.7E5 4.2E5 Cs137: 8.1E6 9.8E6	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)
46	排気筒ドレンサンプピット	・3/4号排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約2	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		-5/6号排気筒ドレンサンブピット	5/6号機周辺	約7.6 (2020.3.12)	全β:2:2E1 Cs134:ND Cs137:2:0E1 (2020:3.12)	
		-集中RW排気筒ドレンサンプピット	1~4号機周辺	約10	全身:2.7E2 Cs134:ND Cs137:2.E2 (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 riangle eta: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	〈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
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 β: 1.1E+01 Co60: ND (2019.5.29)	

タンク建設進捗状況

2021年1月28日

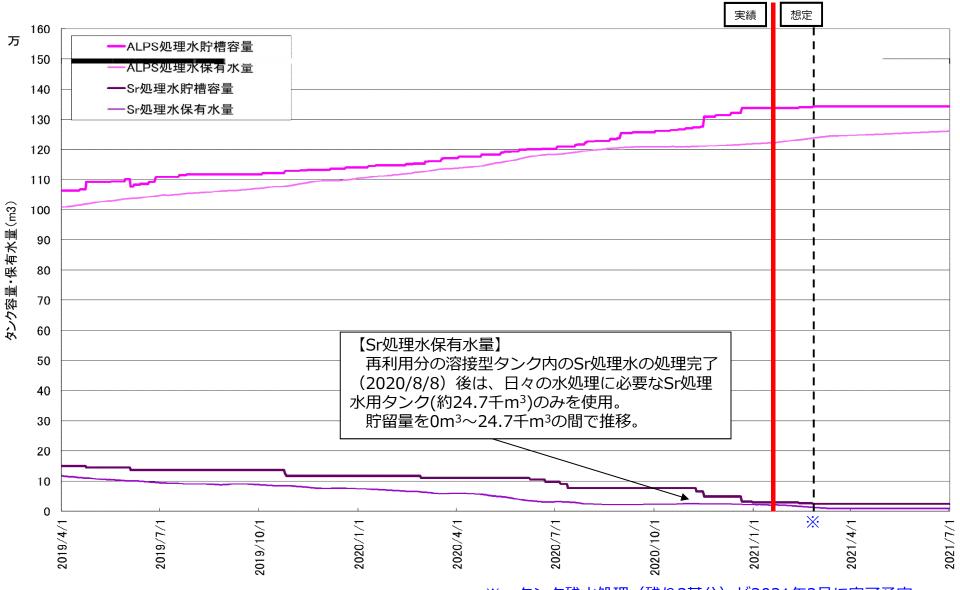


東京電力ホールディングス株式会社

1-1. タンク容量と貯留水量の実績と想定







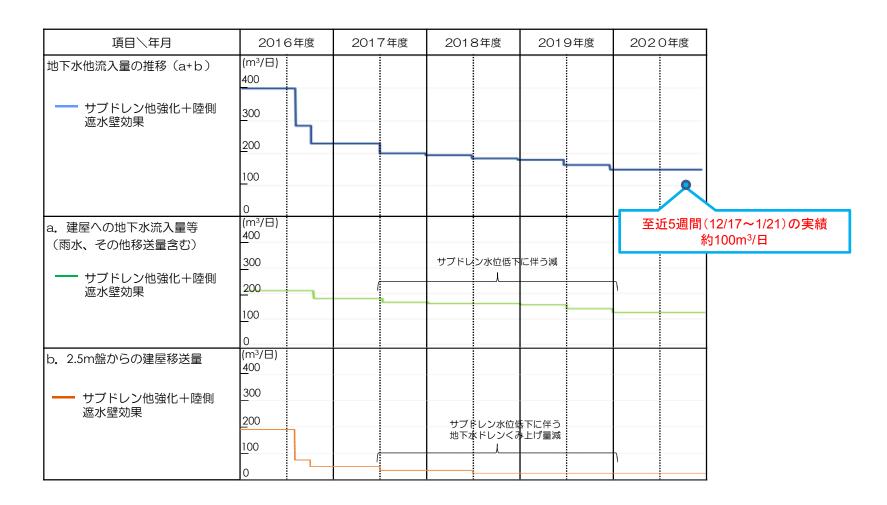
※:タンク残水処理(残り3基分)が2021年2月に完了予定

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m3

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	10.6	123.3
2020	13.2	10.6	2.7	11.9	9.3	2.6	14.5	10.6	6.6				82.0

タンク容量の確保計画と実績(全体※1)

	計画 (2020.12.31時点)	実績 (2020.12.31時点)	タンク容量確保目標
タンク総容量	約1,368千m³	約1,271千m ³ (約1,368千m ^{3 ※2})	2020.12.11 タンク容量の確保目標を達成

※1:水位計0%以下の容量(約2.2千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: 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

2-2. タンク進捗状況



1. タンク建設・解体関係

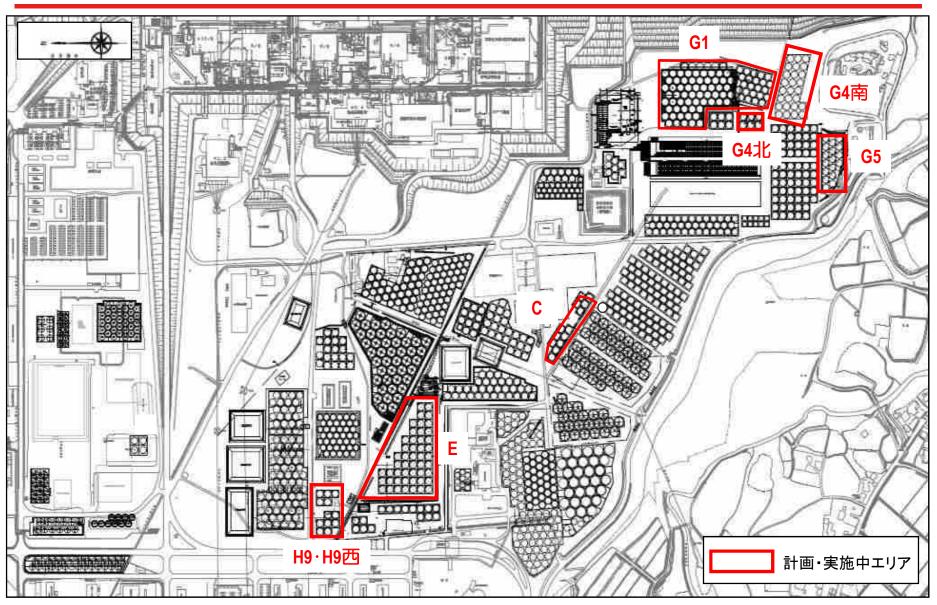
エリア	全体状況
С	2020/10/5 フランジタンク解体作業完了 堰内防水塗装除染・撤去等実施中
Е	フランジタンクの解体作業中 堰内防水塗装除染・撤去等実施中
G1	2019/2/27 鋼製横置きタンク撤去完了。 2019/4/1 溶接タンク設置開始。 2020/2/3 基礎構築完了 2020/12/11 タンク設置完了 外周堰構築中
G4南	2018/9/13 フランジタンクの解体作業着手。 2019/3/21 フランジタンク解体・撤去完了。 2019/12/1 溶接タンク設置開始 2020/3/4 基礎構築完了 2020/12/10 タンク設置完了 外周堰構築中
G4北 • G5	2020/10/7 フランジタンク解体作業完了 堰内防水塗装撤去等実施中
H9 • H9西	2020/11/18 フランジタンクの解体作業着手

2. 実施計画申請関係

エリア	申請状況
-----	------

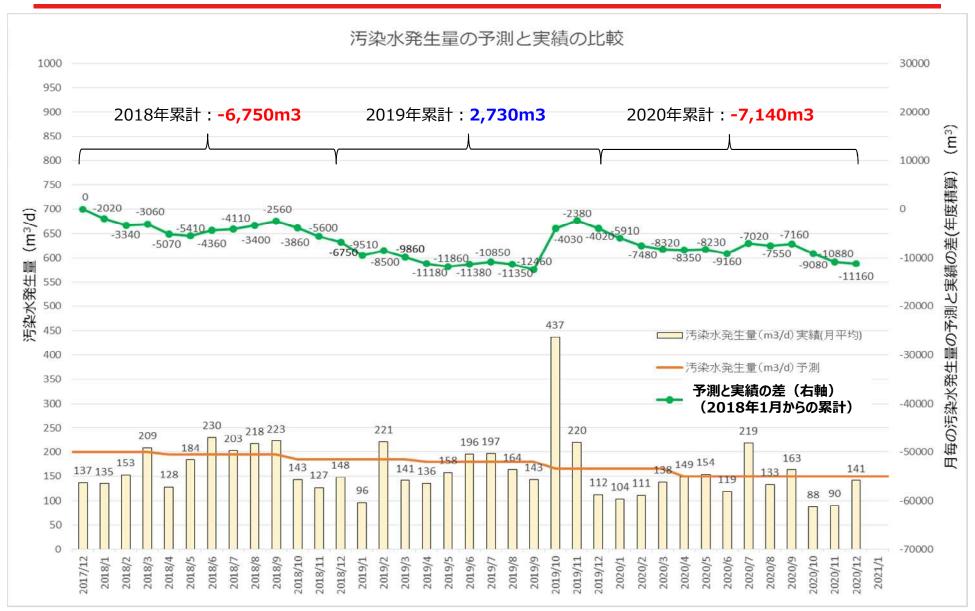
【参考】タンクエリア図





【参考】予測と実績の比較(2020/12末)





1/2号機排気筒ドレンサンプピットの対応について

2021年1月29日

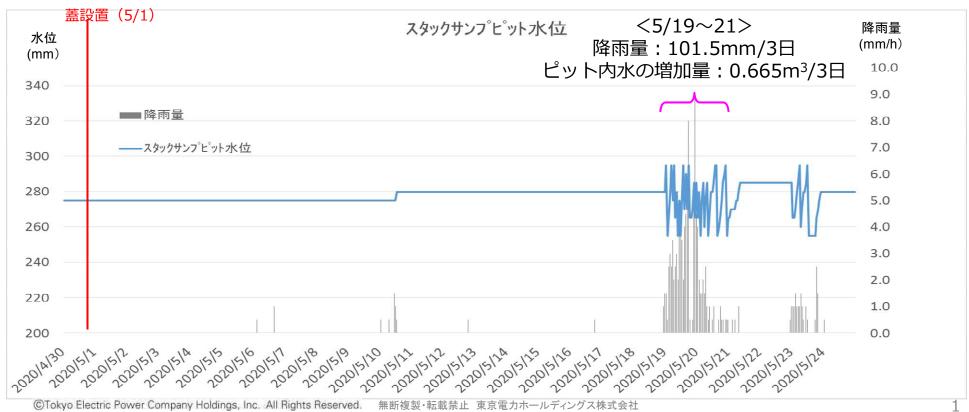


東京電力ホールディングス株式会社

1. 1/2号機排気筒ドレンサンプピットの雨水流入について



- 1/2号排気筒の解体が完了し、2020年5月1日に排気筒上部に蓋を設置。排気筒上部の開口は約99%閉 塞された(蓋設置前:約8m²、蓋設置後:約0.1m²※)ものの、降雨時にピット内の水位の上昇が確認さ れたため、流入経路の調査を実施した(2020年7月)。
- 調査の結果、ピットの南側から雨水が流れ込んでいると思われる痕跡を確認した。雨養生カバー南側面の 開口からピット上部に雨水が入り、主にピット南側から流入しているものと推定した。
- 対策として雨養生カバー南側開口部へのカバー追設を2020年12月23日に行ったが、2020年12月30日お よび2021年1月12日にピット内の水位上昇を確認した。
- なお、排水ポンプ起動時以外の水位の低下は見られておらず、系外への流出はない。 ※蓋側面切欠部と筒身段差部が重なる部分の面積。なお、蓋上部は可能な限り止水処理しており、雨水の流入はほぼ抑制できていると想定









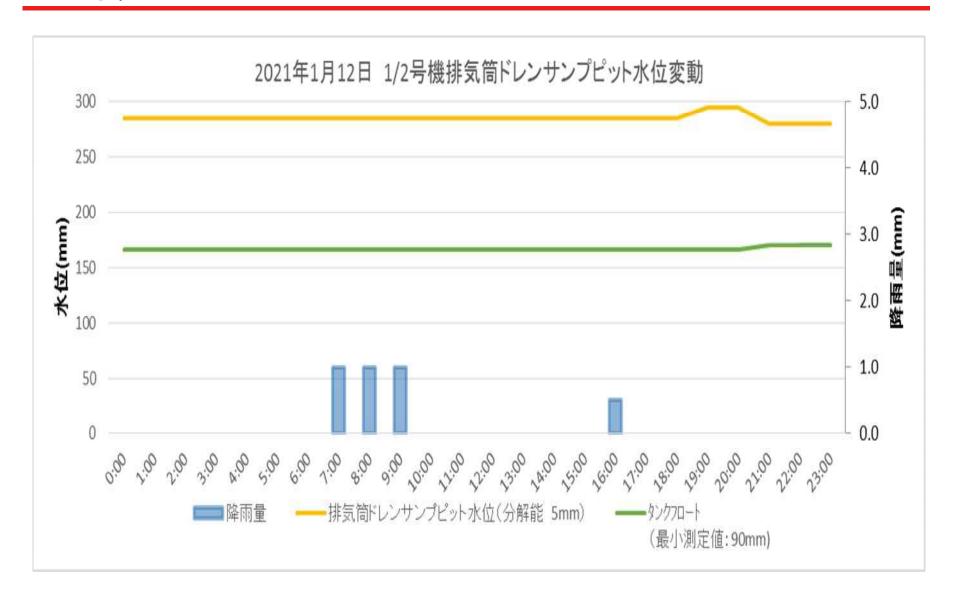
3. 水位データ





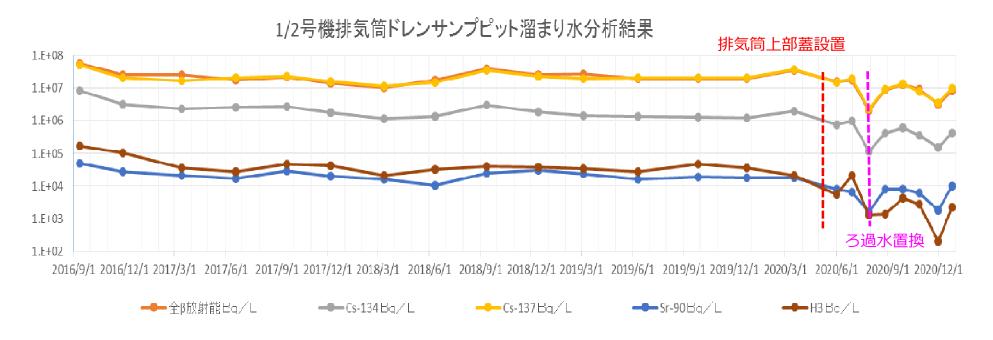
3. 水位データ





4. 1/2号機排気筒ドレンサンプピット水質分析結果





- 7月29日にほぼろ過水で置換した後、濃度が一時的に上昇したが、その後は下がり傾向が見られ、12月に再度上昇している。
- 濃度の下がり傾向は、雨水の流入により、ピット周辺やピット内、移送系統内の放射能の付着が徐々に減ってきている可能性が考えられる。
- 排気筒蓋設置前には見られなかった傾向であり、排気筒蓋設置により排気筒内部からの放射 能の流入がなくなった可能性が考えられる。
- 引き続き分析を行い、傾向を分析していく。

5. 今後の予定

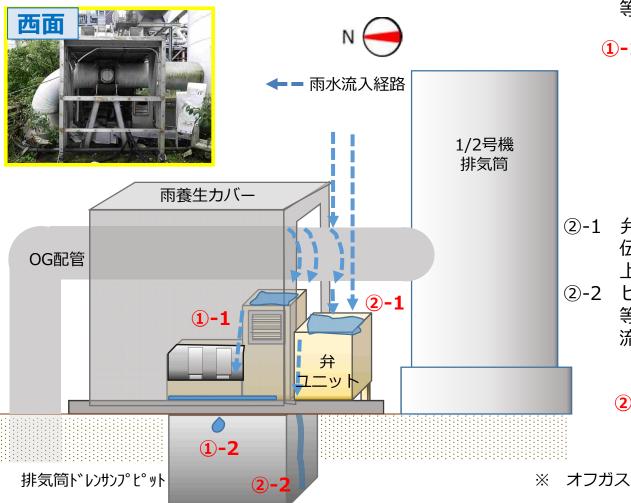


- 追設した雨養生カバーの効果について、降雨時の水位データを蓄積して検証する。
- 雨水の流入によりピット内の放射能濃度が低下している傾向がみられることから、 引き続き濃度の分析を行い、排気筒上部蓋の効果について検証する。
- 今回雨水流入対策をした箇所とは別に雨水流入経路がある可能性があることから、 流入経路の調査方法を検討する。調査については、雨水流入抑制や放射能濃度低下 の効果の検証結果も踏まえ、必要性等について検討していく。



■ 7月14日の内部調査でピット内上部に水滴が確認されたことから、7月15日に外部の状況 確認を行った。

(降雨量: 0.5mm/h)



①-1 OG*配管を伝いピット上部へ流入

①-2 ピット天板の隙間(コーキングの劣化 等)から内部へ流入し滴下したと推定



②-1 弁ユニットに直接(または配管を 伝い)雨があたり、主に南側のピット 上部へ流入

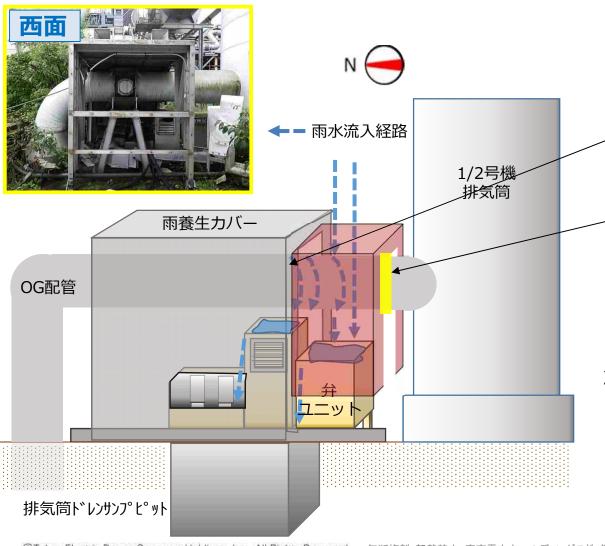
②-2 ピット天板の隙間(コーキングの劣化等)から内部へ流入し、南側壁面より流れたと推定



2-1



■ 雨水流入経路と思われる雨養生カバーの南面に流入対策用カバーを追設する。 実施時期:2020年12月 施工予定



流入対策用カバー()

寸法:1200×1700×2185

材質:亜鉛メッキ鋼板

既設の雨養生カバーにボルト で固定。

OG配管を伝って流入する雨水を防止する治具※を配管へ巻き付ける

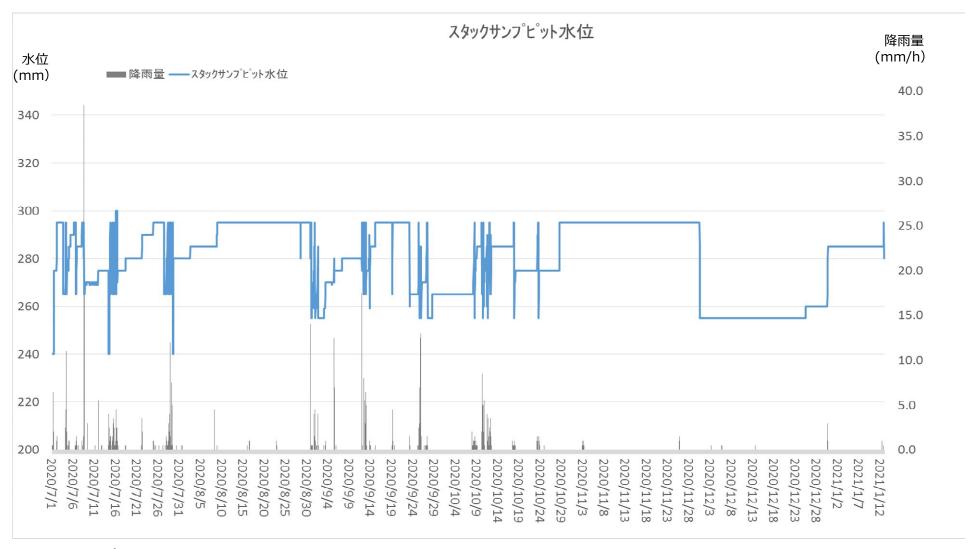


施工について(被ばく低減対策)

- ✓ 既設雨養生カバーをクレーンを用いて取外し、1/2号機西側道路で流入対策用カバーの取付けを行う。個人最大0.5mSv/日
- ✓ OG配管へ取付ける治具はクレーン を用いて遠隔で取付を行う。個人最 大0.53mSv/日

<参考>1/2号機排気筒ドレンサンプピット水位(2020.7~2021.1)



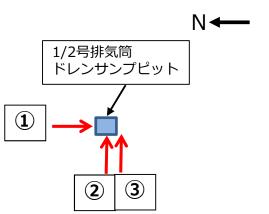


■ 現在ピット内水位については、通常通りの水位制御(300~260mm)を継続している。



2019.12.9測定



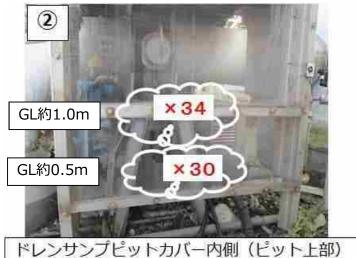


測定器 ホットスポットモニター (テレテクター)

※: 表面線量当量率[mSv/h]

×:空間線量当量率[mSv/h]







増設ALPS(B) クロスフローフィルタ不具合調査状況の経過報告



2021年1月29日

東京電力ホールディングス株式会社

1. 事象概要



- ▶ 2020年10月27日 増設ALPS(B)運転再開時にバッファタンク出口の水より、 若干の白濁を確認した事象について、その後の原因調査状況を報告する。
- ▶ 増設ALPS(B)のCFF開放点検を実施したところ、フィルターエレメントの一部 に損耗を確認した。フィルターエレメントは交換を行う予定。
- ▶ 今後も原因調査を継続していく。

今回の報告箇所 開放点検実施個所(B系CFF2B, 3B)



各CFF二次側ドレン水のCaイオン濃度測定結果

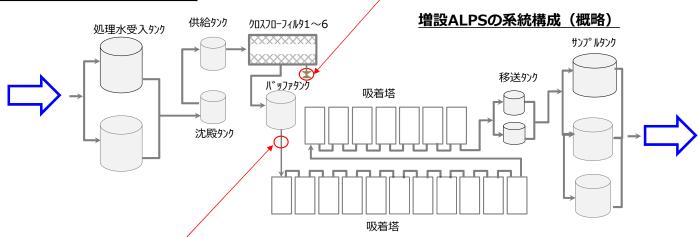
	CFF1	CFF2	CFF3	CFF4	CFF5	CFF6
A系(11/12)	11.3 ppm	2.2 ppm	34 ppm	2.7 ppm	2.8 ppm	173 ppm
B系(10/29)	3.6 ppm	250 ppm	260 ppm	72 ppm	1.6 ppm	7.7 ppm
C系(11/12)	2.1 ppm	2.3 ppm \	2.5 ppm	5.2 ppm	1.7 ppm	1.3 ppm

2020.10末時点

	運転日数(170m3/日 換算值)
A系	750日相当
B系	800日相当
C系	620日相当

本日の報告箇所

点検に伴う採水箇所(CFF二次側(ろ過側)ドレンライン)



通常運転時採水箇所 (バッファタンク出口) ※運転中1回/1日採取 ⇒概ね1~2 ppmパラつき多い

Ca濃度の判断目安 <10ppm

A系: 2.0ppm B系: 4.0ppm C系: 2.0ppm

CFF2B,3B フィルターエレメント外観



▶ 全エレメントの上流部端面に損耗を確認した。エレメント下流部端面には損耗はない。



フィルターエレメント端面外観(前ページの写真を拡大)



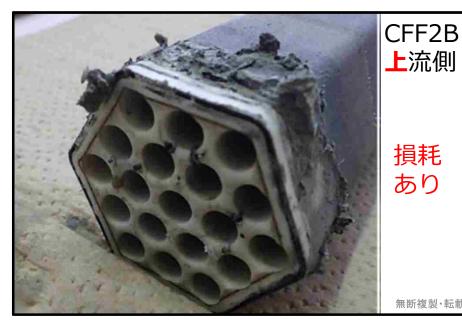


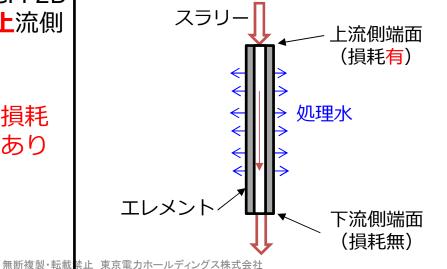
CFF2B 下流側

損耗なし



↑最も損耗が激しかった箇所





4

スラリー流出の想定原因

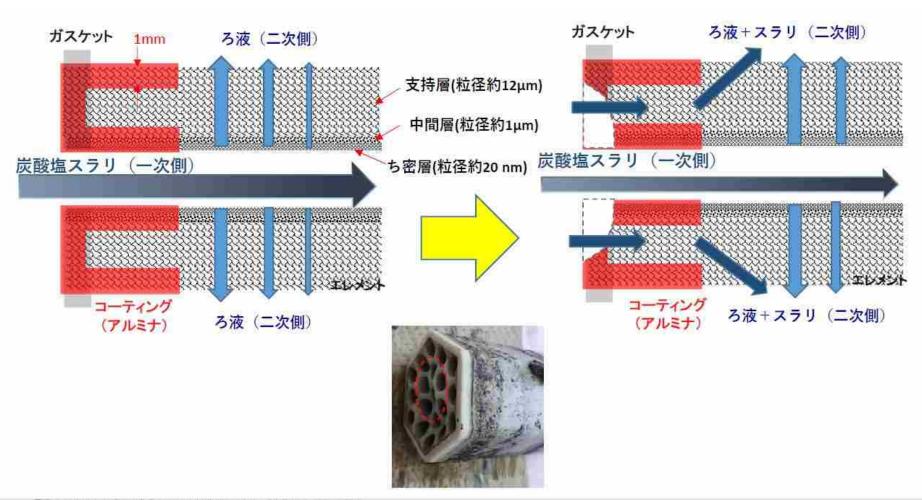


【通常状態】

スラリーはち密層、中間層、支持層を透過することで、 二次側にはろ液のみ流出する

【想定事象】

上流側端面(入口部)のエレメントが損耗し、同時にエレメント表面のコーティングも剥がれるため、その部分から 支持層のみを透過してスラリーが二次側へ流出する



(参考) クロスフローフィルタ構造概要



