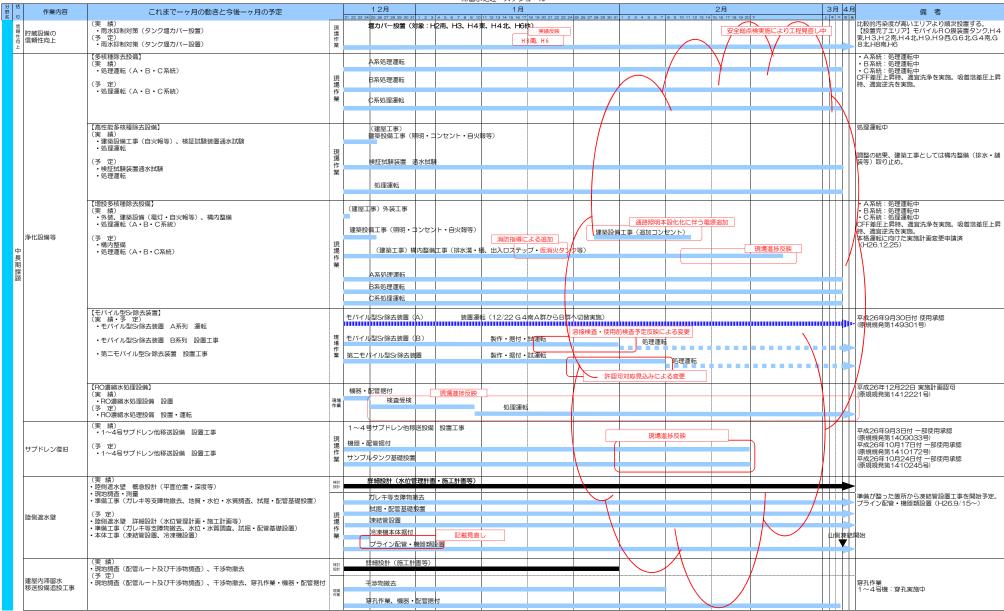
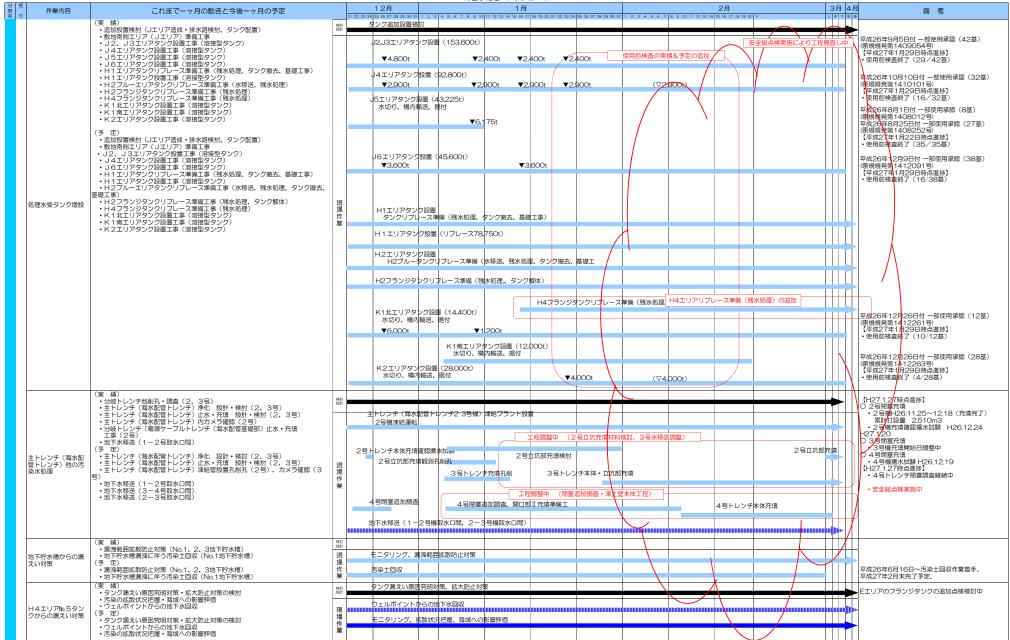
滞留水処理 スケジュール



滞留水処理 スケジュール



2-1. タンク工程(新設分)

			平成26	年度									平成27	年度								H26.12の身
			6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	/計画基
	J2/3 ■ 現地溶接型	11月25日進 捗·見込				14.4	24.0	14.4	26.4	26.4	24.0	24.0				L	 太数字	_ : タンク和	」 容量(単化)	
設		基数				6	10	6	- 11	- 11	10	10										4
		12月進捗見込				14.4	24.0	12.0	19.2	26.4	28.8	28.8										
		基数				6	10	5	8	- 11	12	12										29基/6
	J5 完成型	11月25日進 捗·見込		9.9	3.7	0.0	8.6	9.9	11.1													
		基数		8	3	0	7	8	9													_
		12月進捗見込		9.9	3.7	0.0	8.6	9.9	11.1	1												
		基数		8	3	0	7	8	9													35基/3
	J4 現地溶接	11月25日進 捗·見込					11.6	17.4	17.4	14.5	17.4	14.5		作業スペ	ペース、記	置方法 中						
		基数					4	6	6	5	6	5	Ĺ				<u> </u>					
		12月進捗見込					11.6	17.4	17.4	14.5	17.4	14.5										
		基数					4	6	6	5	6	5 ~										16基/3
J6エリフ 現地溶		11月25日進 捗·見込						7.2	12.0	14.4	12.0											
		基数 12 月進捗見込						6	10	12	10											_
		12月進抄兄込							15.6	14.4	8.4	7.2					ļ					40 H /0
.17		<u>基数</u> 11月25日進		1		▎ ネ採∙地盤	北白.甘2	林矶黑	13	12	7	6						1		1		13基/3
J7 現地溶	接型	捗·見込			ו	(1末・地盤	以及"叁1	タンク		9.6	9.6	9.6	9.6		計	 画確定に	 こより、基	 基数増の	見込			
		基数		+	<u> </u>	<u> </u>	1	1	 	8	8	8	8	1		7	$\overline{}$	+	\top	+	+	-
		12月19日見直								Ů	12.0	14.4	9.6	9.6	4.8							1
		44 10																				0# //
K1北エリ	117	基数 11 月25日進		-							10	12	8	8	4		-	-	-	-		0基/4
現地溶		抄·見込						7.2	4.8	2.4												
		基数						6	4	2							ļ					
		12月進捗見込							12.0		2.4											
		基数							10		2											10基/1
K1南工 完成型	リア	11月25日進 捗·見込							2.4	4.8	4.8											
		基数							2	4	4											4
		12月進捗見込							2.5	4.9	4.9											
	_	基数							2	4	4											2基/1
K2エリフ 完成型		11月25日進 捗·見込			準備工	地盤改	坟良・基礎	設置	8.0	8.0	12.0											
				1					8	8	12			1			1		1			1
		12月進捗見込	1						8.0	8.0	12.0											1
ı				+	1	1	 		8	8	12		-	+			+	+	_	+	+	8基/28

2-2. タンク工程(リプレース分)

		平成2	平成26年度 6月																H26.12の見込		
		6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	/計画基数
Dエリアノッチタンクリプ レース	実績			16.0	4.0	12.0	9.0														
完成型	基数			16	4	12	9					<u> </u>									41基/41基
H1エリア 完成型	11月25日進 捗·見込	T-1-	水・撤去				地	盤改良・	基礎設置		タンク										
元队至	199.元达	75	:小·俶云 					12.5	16.3	12.5	21.3	12.5	3.8								
	<i>基数</i>		+	▲ 20				12	13	10	17	10	3		計画変	更により	人、基数增	の見込	igwedge		
	12月進捗見込			20	<u> </u>			70	13	10	- "	,,,	,		7	_					
								10.0	18.8	16.3	17.5	16.3	10.0	10.0							
				▲ 20				8	12	13	14	13	8	8							8基/79基
H2ブルータンク	12月19日見直							地盤改良	₹•基礎設	置											
現地溶接型								ヾ・撤去						9.6	9.6	9.6	9.6	9.6	9.6	19.2	
1141 + 121 - 13	44 167							<u> </u>	タンク												
撤去(千m3)	基数								▲ 10					4	4	4	4	4	4	8	
H2フランジタンク	12月19日見直								⋭•基礎	設置											
(type1;23基) 現地溶接型							残	水•撤去													
撤去(千m3)	+								▲ 28				1			1	1				
H4フランジタンク	12月19日見直									水·撤去		抽盘	action and a second	礎設置							
(Type1;22基) 完成型												>0.m	皿以及"巫					20.0	20.0	20.0	
			1													タ	ンク・				
基数																		20	20	20	
撤去(千m3)										A 26	A 22										

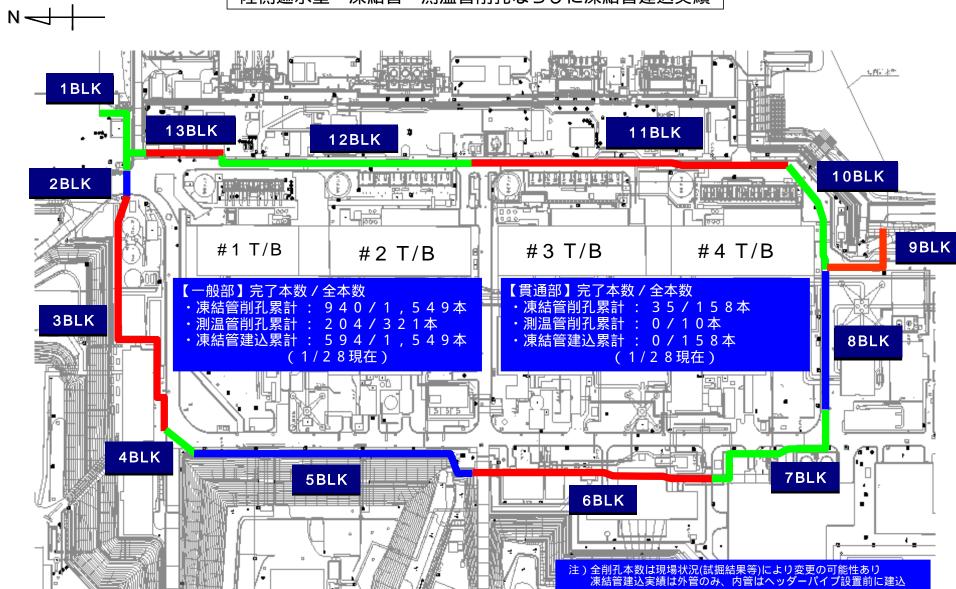
タンク設置に係る現状分析及び対策(1月22日現在)

エリア	現状分析	対策・水平展開
J 2/3	・災害防止対策として、同一エリアの同時作業を禁止した。そのため、タンク工事作業時間が当初想定より短縮となっているため、生産減が発生・1/29 使用前検査済み(累計29基)(使用承認済み)	他工事との時間割の見直しを検討
J4	・1/29 使用前検査済み(累計16基)(使用承認済み)	
J5	・J5エリアタンク設置完了(全35基)	
D	・Dエリアタンク設置完了(全41基)	-
J6	・ 1/29 使用前検査済み(累計16基)(使用承認済み) ・災害に伴い作業停止中	-
K1北	・ 1/29 使用前検査済み(累計10基)(使用承認済み) ・災害に伴い作業停止中	-
K1南	・工場製作中 ・タンク現地設置中(2基設置済み、荒天による輸送遅れあり) ・実施計画申請中(未認可)	-
K2	・ 1/29 使用前検査済み(累計 4 基)(使用承認済み)	-
H1	・工場製作中 ・タンク現地設置中(14基設置済み、荒天による輸送遅れあり) ・実施計画申請中(未認可)	-

陸側遮水壁 4週間工程表 (平成27年1月18日~平成27年2月14日)

												172.2																
施工ブロック								2015	年1月												2015	年2月						
(削孔完了本数 /全削孔本数)				先週							今週						来週							再来证			
()内数字は貫通本数再掲	18E	19	日 2	0日	21日	22日	23日	24日	25日	26日	27日	28日	29日	30日 31日	1日	2日	3日	4日	5日	6日	7日	8日	9日	10日	11日	12日	13日	14日
凡例 準備工: 削孔工: 建込工:						安全安定	総点村全総点	検·作 検実	業休」施に	上 よりエ	.程見	,直し	Þ															
1BLK (凍結:75 / 75本) (測温:16 / 16本) (建込:75 / 75本)		酉	己管架	台設	置						配	奎架台	設置、決	朝汐対策工		配管	架台記	設置、海	期汐対	策工			ブラ	イン配	管工			
2BLK (凍結:19/19本) (測温:5/5本) (建込:18/19本)													ブラ・	イン配管工		ブラ	イン配	管工										
3BLK (凍結:192/196本) (測温:42/42本) (建込:104/196本)		洱	東結管	·測	显管削	l孔、凍	結管建	込		凍	結管·氵	則温管	削孔、)	東結管建込		凍結	管·測	温管削	J孔、凍	結管建	込		凍結	管·測	温管削	孔、凍	結管建i	込
4BLK (凍結:31(6) / 31(7)本) (測温:6 / 6本) (建込:0(0) / 31(7)本)		凍	結管·	測温	管削:	孔、ダ	7ト貫通	施工		凍結	管·測	温管削	孔、ダク	ト貫通施工		凍結管	i·測温f	管削孔、	ダクト貫	通施工			凍結管	·測温電	管削孔、	凍結管理	建込、貫	通施工
5BLK (凍結:194(8) / 221(23)本) (測温:41(0) / 44(3)本) (建込:164(0) / 221(23)本		凍約	結管·消	削温管	削孔、	建込、1	責通施工	、配管		凍結管	管・測温	管削孔	貫通	施工、配管工		凍結管	·測温f	管削孔、	貫通施	工、配管	工		凍結管	·測温f	筆削孔、	貫通施	E、配管	エ
6BLK (凍結:144(7) / 190(19)本) (測温:34 / 41本) (建込:30(0) / 190(19)本)		凍	結管	·測温	體制	孔、貫	通施工			凍結管	·測温電	育削孔、	凍結管	建込、貫通施工		凍結管	i·測温電	管削孔、	凍結管	建込、貫	通施工		凍結管	·測温電	管削孔、	凍結管3	建込、貫	通施工
7BLK (凍結:115(11) / 125(14)本 (測温:26(0) / 27(1)本) (建込:74(0) / 125(14)本)	.)	凍絲	洁管·湃	削温管	削孔、	凍結管	建込、貫	通施工		凍結管	·測温電	育削孔、	凍結管	建込、貫通施工		凍結管	·測温電	管削孔、	建込、1	通施工	. 配管	I	凍結管	測温	筆削孔、	建込、賃	通施工	、配管
8BLK (凍結:100 / 104本) (測温:21 / 21本) (建込:93 / 104本)		J	゚ライン	配管	至(仁	上げ)						ブラ	イン配管工(1	上上げ、	漏気詞	式験)											
9BLK (凍結:67(3) / 73(7)本) (測温:13(0) / 14(1)本) (建込:36(0) / 73(7)本)		凍絲	洁管·湃	温管	削孔、	凍結管	建込、貫	通施工		凍結管	·測温電	育削孔、	凍結管	建込、貫通施工		凍結	管·測》	温管削	孔、凍	結管建	iΔ		凍結	管·測	温管削	孔、凍紅	结管建i	<u>ک</u>
10BLK(凍結:3(0) / 75(10)本) (測温:0 / 15本) (建込:0(0) / 75(10)本)		4	号(V	V上音	『改良	、トレン	チ設置			7	くタンド	パイプ	削孔、	トレンチ設置		スタ	ンドパイ	イプ削	し、トレ	ンチ設			スタン	ンドパイ	プ削羽	L		
11BLK(凍結:0(0) / 225(40)本) (測温:0(0) / 45(2)本) (建込:0(0) / 225(40)本)		۲	レンヲ	一設置	置、プラ	シント設	置				7	レンチ	设置、	プラント設置		トレ	ンチ設	置、プラ	ラント設	置			スタン	ンドパイ	プ削羽	L		
12BLK(凍結:0(0) / 159(29)本) (測温:0(0) / 32(2)本) (建込:0(0) / 159(29)本)		۲	レンチ	設置	İ								٢	レンチ設置		トレ	ンチ設力	置、2号	海水區	配管探査	**		トレ	ンチ設!	置、2号	海水面	管探查	Ī
13BLK(凍結:0(0) / 56(9)本) (測温:0(0) / 13(1)本) (建込:0(0) / 56(9)本)		支	を で で で で で で で で で で で で で で で で で で で	撤去	、1号	海水配	管探查				1号海	水配管	探査、	支障物撤去		ケー	ブル移	設					1号	逆洗弁	雨水郊	策		

陸側遮水壁 凍結管・測温管削孔ならびに凍結管建込実績



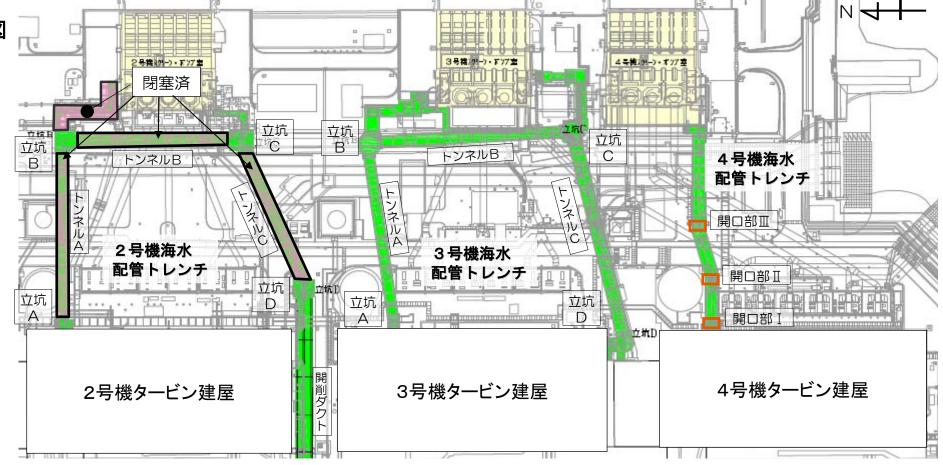
2、3、4号機海水配管トレンチ閉塞工事の進捗状況について

平成27年1月29日



1. 海水配管トレンチ閉塞工事の進捗状況

■位置図



■進捗状況(平成27年1月29日現在)

号機	2号機	3号機	4号機
状況	・12/18トンネル部閉塞充填完了・1/20 揚水試験(2回目)・立坑閉塞検討中	・トンネル部充填準備完了・充填開始日調整中	・T/B接続部及び開口部Ⅰ調査中 ・開口部Ⅱ充填準備中



2.(1) 2号機:海水配管トレンチ・トンネル閉塞の施工手順

充填孔・ポンプ設置孔の削孔、水位計の設置

※一部の孔の削孔はトンネルA天井部充填までに実施

トンネルA、B、C一般部充填

※トンネルの中・下部を一般部とする

数回にわけて水抜きと充填を繰り返し

トンネルA、B、C天井部充填

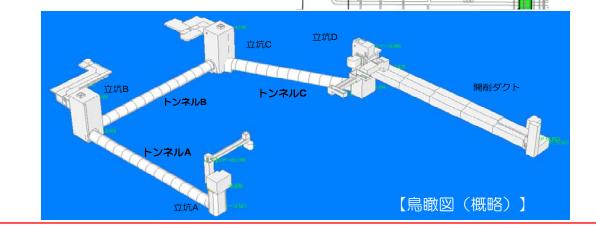
12/18完了

揚水試験による充填状況の確認

12/24、1/20実施

立坑A、D、開削ダクトの閉塞

立坑B、Cの閉塞



立坑

トンネル

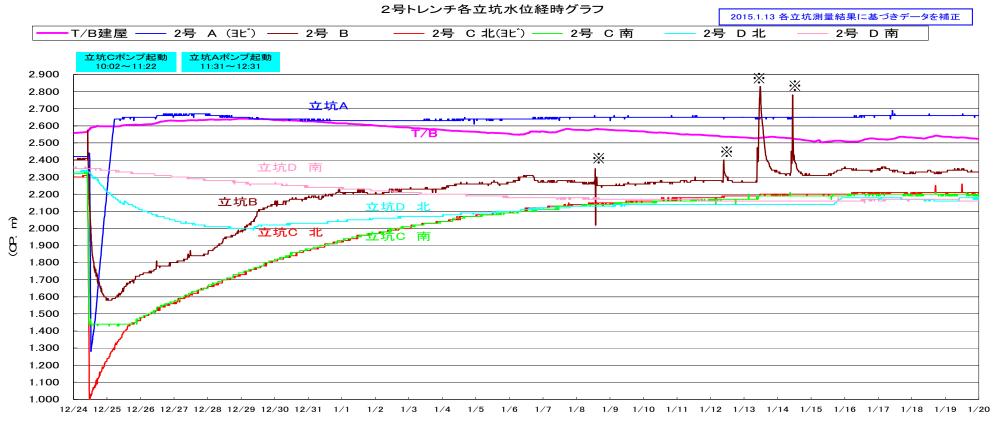
2号機タービン建屋



立坑

2.(2) 2号機:揚水試験(1回目)における水位変化

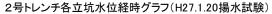
- ■12/18にトンネル部の充填が完了。12/24に揚水試験(1回目)を実施。トレンチ内水位計の水準測量は完了。
- ■揚水試験(1回目)後、現在の水位は立坑B、C、DがO.P.+2.1~2.2mに収束。
- ■立坑A-B間(トンネルA)の連通量は、ごくわずかと推定。
- ■立坑B-C間(トンネルB)及び立坑C-D間(トンネルC北・南)については、連通の可能性が高い。

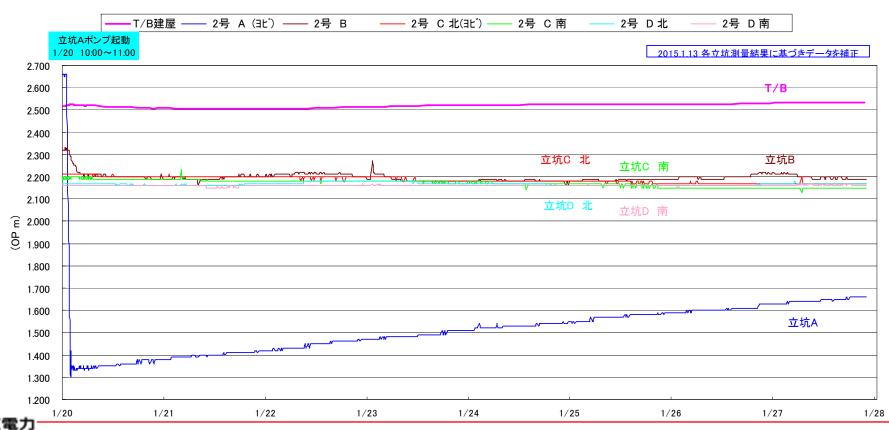




2.(3) 2号機:揚水試験(2回目)における水位変化

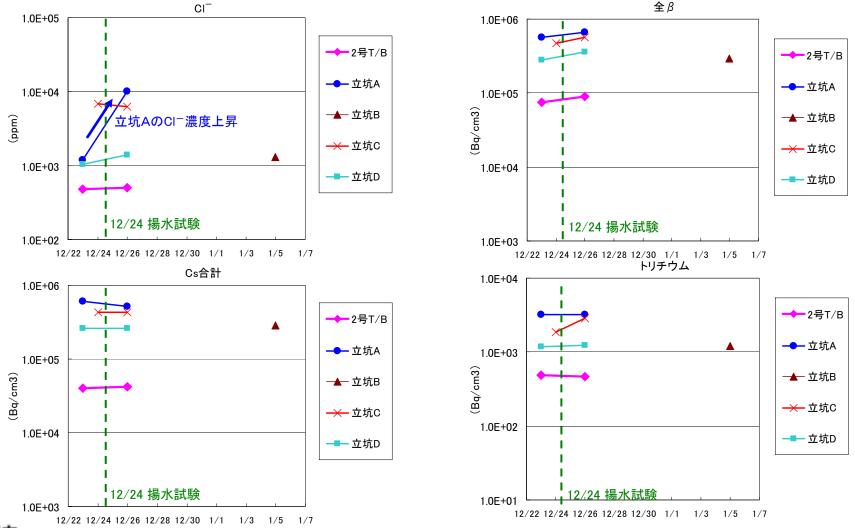
- 1/20に揚水試験(2回目)を実施。
- 立坑Aの水位を低下させた後、立坑Bの水位も低下(2時間で▲約7cm)。水位変化や各立坑の位置 関係から、トンネルAの連通量は、1回目と同様、ごくわずかと推定。
- 揚水試験(2回目)後、立坑Aの水位が戻っていないことから、T/B建屋と立坑Aの連通部の凍結が進行したものと想定。(同様に、T/B建屋と立坑Dの水位から、T/B建屋と開削ダクトの連通部も凍結が進んでいると想定)





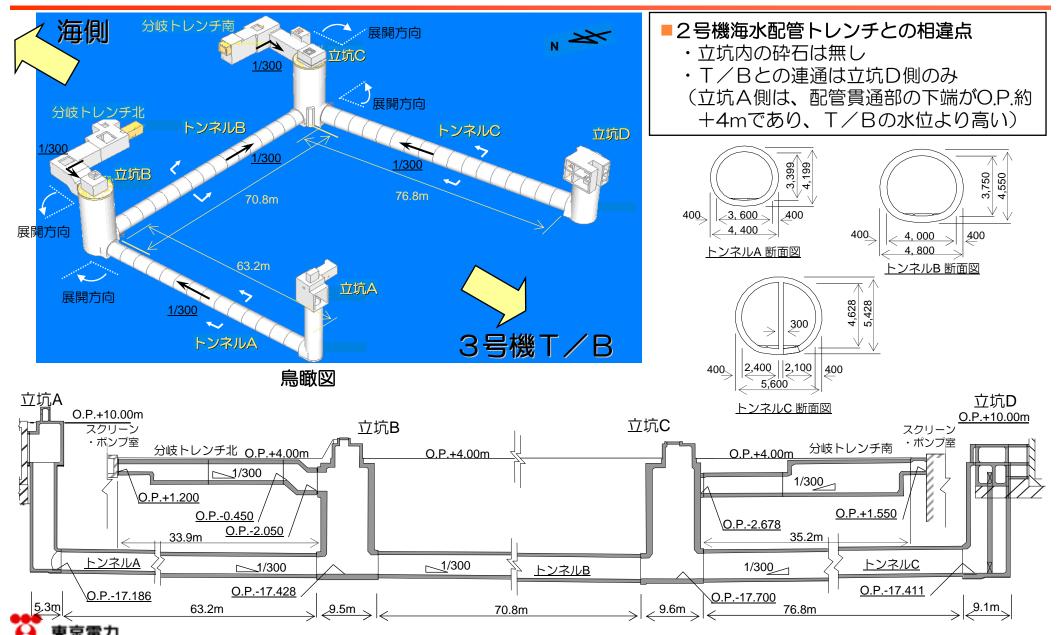
2.(4) 2号機:揚水試験(1回目)における各立坑の水質

- ■揚水試験前後の水質を比較した結果、立坑A、C、Dはほぼ同等。よって、地下水流入の可能性は低いと考えられる。
- ■なお、立坑Aにおいて塩化物イオンが上昇した理由は、閉塞材料の打設時に立坑Aからアルカリ中和剤を投入しており、その影響と推察。





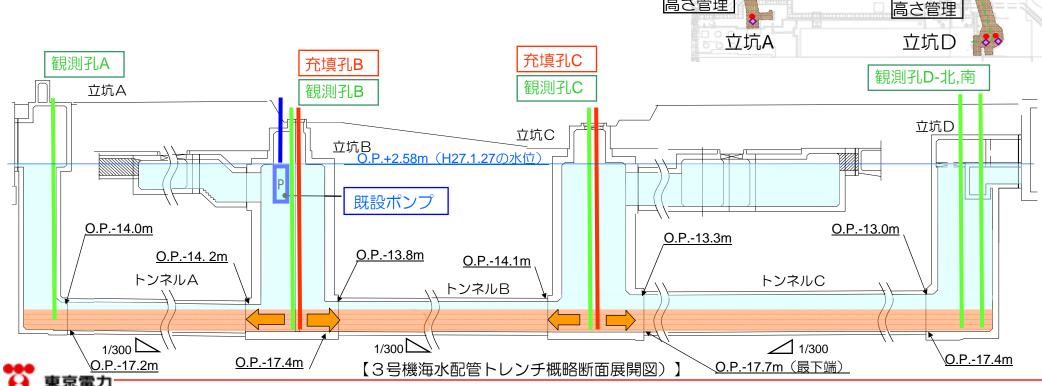
3.(1) 3号機:海水配管トレンチの概要



3.(2) 3号機:海水配管トレンチ(トンネルー般部)の充填方法

- ■トンネルー般部は、充填孔B及び充填孔Cに投入管を設置 (底版または既打設面から約10cm上) し、閉塞材料を投入。
- ■これを繰り返し、天井部手前まで充填。

- ※図に記載の充填孔・観測孔・ポンプは設置が完了しているもの。
- ※図中の各充填孔・観測孔・ポンプにおいて枠で囲まれているものは、本ステップにお いて使用するもの。



分岐トレンチ南

トンネルC

分岐トレンチ北

トンネルB

トンネルA

立坑B

高さ管理

充填・ 高さ管理 立坑C

充填·

高さ管理

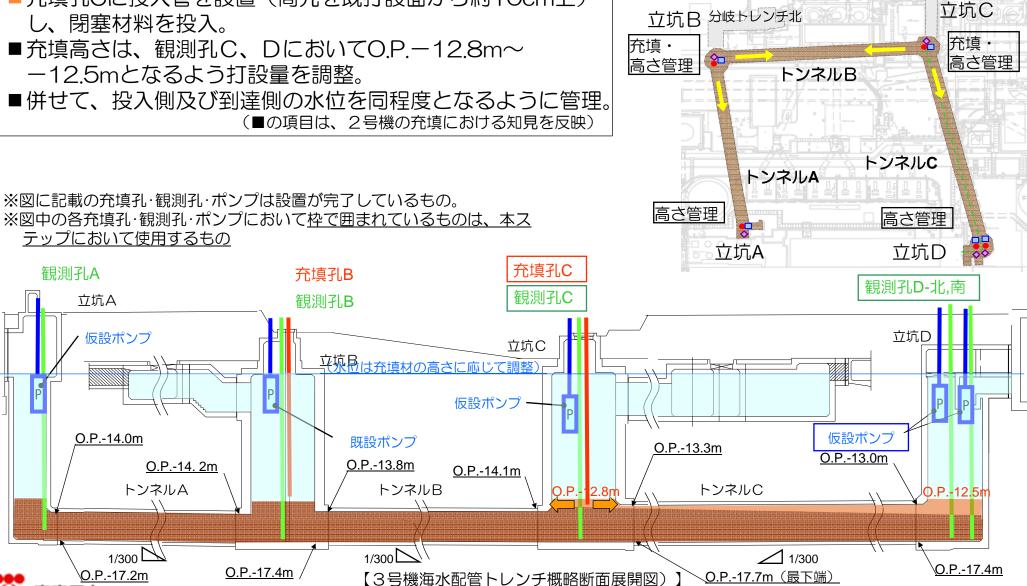
3.(3) 3号機:海水配管トレンチ(トンネル天井部①)の充填方法

分岐トレンチ南 ■充填孔Bおよび充填孔Cに投入管を設置(筒先を既打設面から 立坑C 立坑B分岐トレンチ北 約10cm上)し、閉塞材料を投入。 充填 ■充填高さは、観測孔A、B、Cにおいて、O.P.-13.8m~ 充填・ 高さ管理 高さ管理 -13.3mとなるよう打設量を調整。 トンネルB ■併せて、投入側及び到達側の水位が同程度となるように管理。 (■の項目は、2号機の充填における知見を反映) トンネルC トンネルA ※図に記載の充填孔・観測孔・ポンプは設置が完了しているもの。 高さ管理 ※図中の各充填孔・観測孔・ポンプにおいて枠で囲まれているものは、本ス 高さ管理 テップにおいて使用するもの 寸坑Α 立坑D 充填孔C 観測引A 充填孔B 観測孔D-北,南 観測孔C **立坑Α** 観測引B 立坑.D 仮設ポンプ 立坑C 立 京 京 京 京 京 京 京 京 に の 高 さ に 応 じ て 調整) 仮設ポンプ・ O.P.-14.0m 仮設ポンプ 既設ポンプ O.P.-13.3m O.P.-13.0m O.P.-13.8m O.P.-14. 2m O.P.-14.1m トンネルB トンネルC トンネルA O.P.-13.5 1/300 1/300 O.P.-17.4m O.P.-17.4m O.P.-17.2m O.P.-17.7m(最下端) 【3号機海水配管トレンチ概略断面展開図)

8

3.(4) 3号機:海水配管トレンチ(トンネル天井部②)の充填方法

■充填孔Cに投入管を設置(筒先を既打設面から約10cm上) し、閉塞材料を投入。



分岐トレンチ南

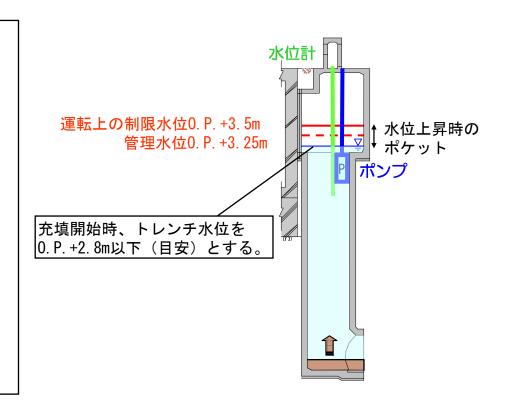
3.(5) 3号機:海水配管トレンチ(トンネル部)の充填計画、水位管理

【充填計画】

- ■トンネル部充填にかかる準備作業は完了。充填開始日については、調整中。
- ■トレンチ内滞留水の塩化物イオン濃度が18,000ppmと高いことから、1週間あたりの充填量を上限350m3とする。
- ■上記充填量の場合、天井部充填は3月下旬予定であるが、随時、水質確認をしながら、充填量を確定させる。

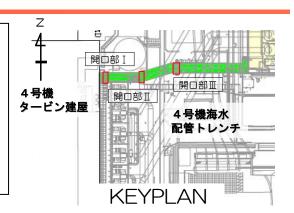
【水位管理】

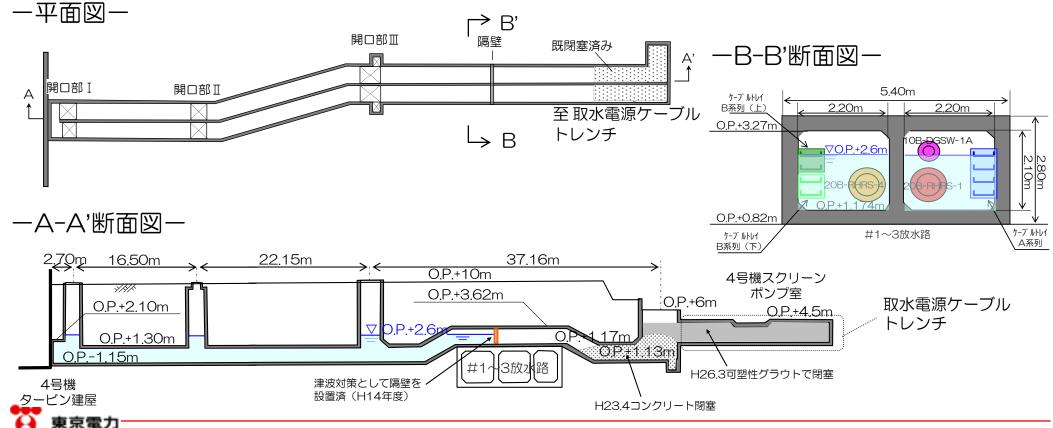
- 運転上の制限(保安規定)である<u>O.P.+3.5m</u>を超えないように下記の通りの施工サイクル及び水位管理を行う。
 - 充填開始前までに<u>トレンチ水位を、O.P.+2.8m</u> 以下を目安に低下させる。
 - ② 充填中(8:00~12:00予定)は、トレンチ水 位を監視(30分毎)し、0.P.+3.0mを超え、 その後、水位上昇が継続し、0.P.+3.25mを超 える恐れのある場合、トレンチ移送ポンプを起 動させ、トレンチ水位の低下を図る。
 - ③ ②に引き続きトレンチ水位が上昇し、O.P.+3.25mに達した場合は、即時、充填を中断する。



4.(1) 4号機: 海水配管トレンチの構造

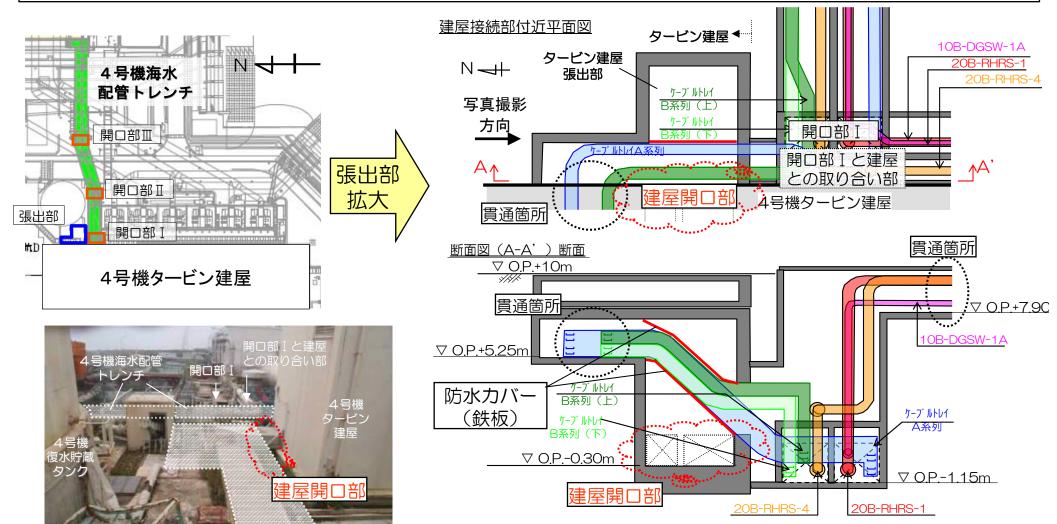
- ■4号機海水配管トレンチの全長は約80m。トンネル部分は2.2m×2.1m×2連のボックスカルバート構造であり、開口部Ⅲの位置が最底部。
- ■開口部 [・ 11・ 11 ともに、2連ダクト部分より上はひとつの断面になっている。
- ■#1~3放水路を跨ぐ部分には隔壁があり、東西で仕切られている。
- ■隔壁より東側の箇所(取水電源ケーブルトレンチ部分含む)は既に一部閉塞済み。
- ■なお、トレンチ内の滞留水は約700m3と推定。





4.(2) 4号機:建屋・トレンチ接続部の状況

■赤枠で示す箇所(T/B地下)に開口があり、トレンチに収納されていないSW配管等が設置されていることを確認。

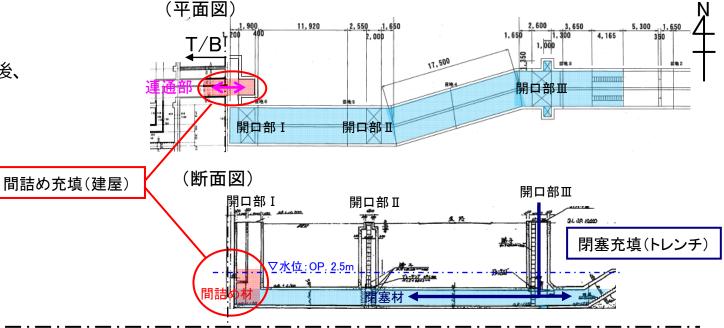


4号機接続部付近現況写真(北から南を臨む)

4. (3) 4号機:建屋・トレンチの間詰め・閉塞(案)

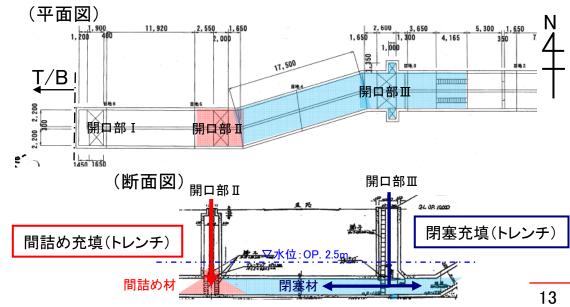
■建屋側遮水 &開口部 I 一Ⅲ間閉塞案

T/B張出部付近にて間詰め充填後、 開口部ⅠーⅢ間を閉塞する。



■開□部Ⅱ一Ⅲ間閉塞案

開口部Ⅱにおいて間詰め充填後、 開口部ⅡーⅢ間を閉塞する。 開口部ⅡーⅢ間の閉塞後、ⅠーⅡ間の 閉塞を行うが、その成立性も併せて確認 する必要あり。



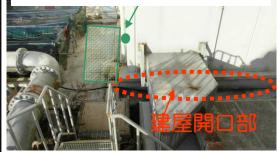


4.(4) 4号機:建屋・トレンチ接続部の調査内容(1/2)

事前調査①

建屋外壁部・床スラブにコア削孔等、または外壁部のガラリを撤去し水中カメラ等により、建屋開口部の内部確認を行う





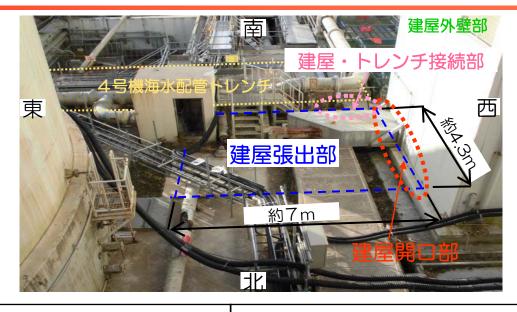
(東から撮影)



建屋外壁部(北)・ガラリ撤去



(北東から撮影)



事前調査②

既設設備と干渉しない箇所において、 張出部のコンクリート天端にコア削 孔を行い水中カメラ等により、張出 部の内部確認を行う



(北から撮影)

事前調查③

張出部のコンクリート天端にコア削孔 を行い水中カメラ等により、建屋・ト レンチ接続部の内部確認を行う

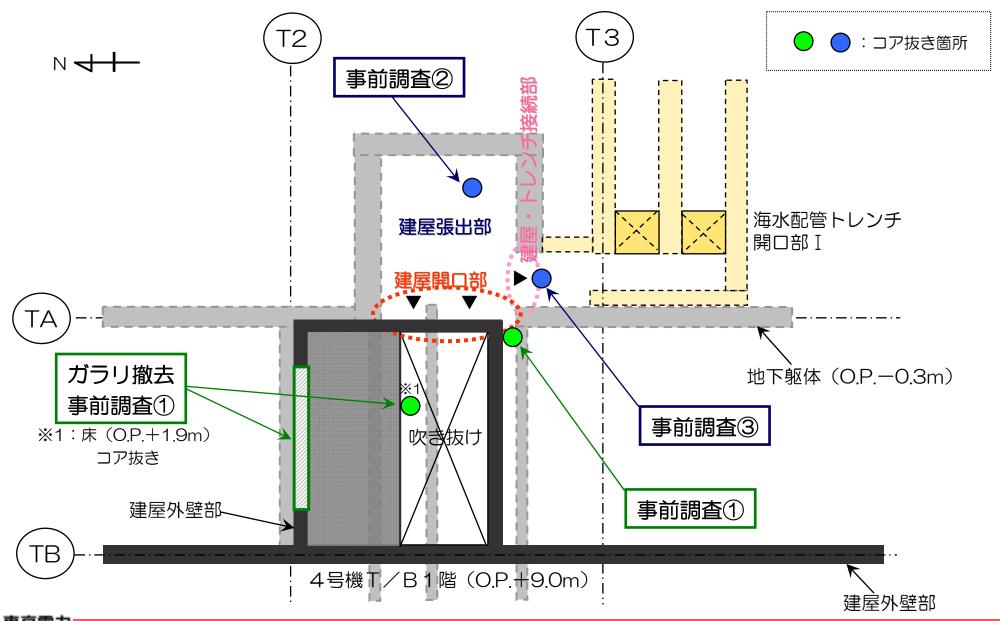


設備撤去後、張出部・コア削孔

(北から撮影)

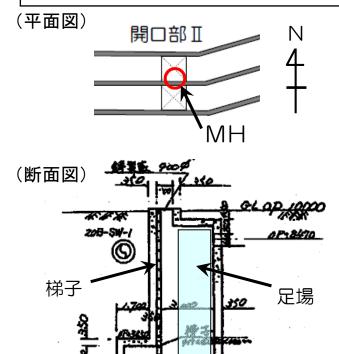


4.(5) 4号機:建屋・トレンチ接続部の調査内容(2/2)



4.(6) 4号機:トレンチ開口部の調査状況

- ■開口部Ⅰは、カメラ調査を継続中。
- ■開口部IIは、支障物のうち一部グレーチングの撤去完了。空間線量率は、開口部IIのMH直上で約0.35mSv/h。
- ■開口部Ⅱ及びⅢは、材料投入管を底部まで降ろすことができるか確認中。





開口部Ⅱ 地上部状況 (着手前)



MH内部の状況



開□部Ⅱ MH開□状況



カメラ調査状況



汚染水全量処理について

平成27年1月29日東京電力株式会社



1-1.污染水処理状況

平成26年12月(12/19現地調整会議)の水処理設備の想定処理量 (H27.1~)

- ■多核種除去設備(既設+増設+高性能):約1,960m³/日
- ■その他浄化処理設備:約1,800m³/日

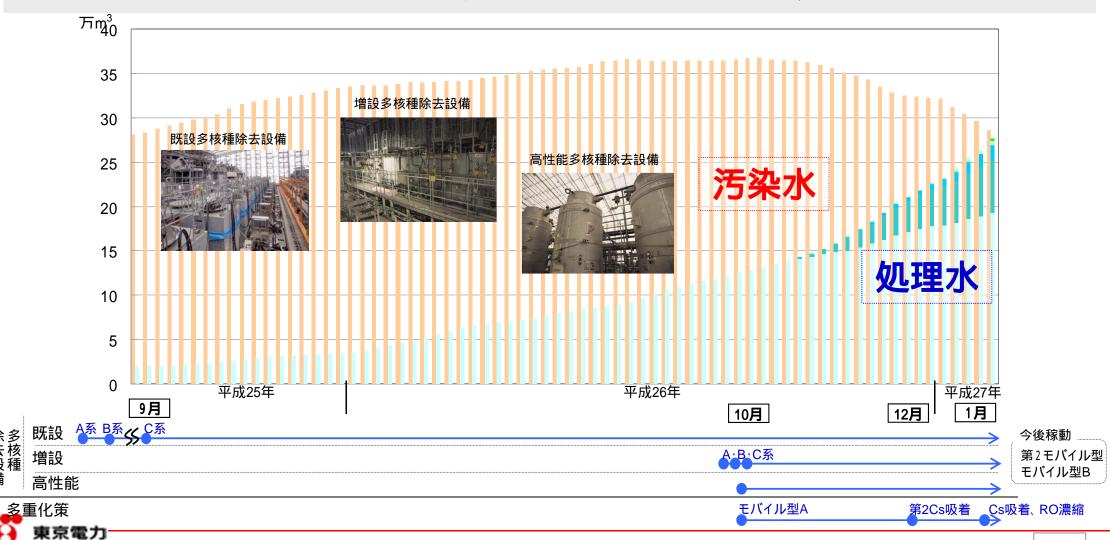
平成27年1月の水処理設備の想定処理量(実績に基づく見通し)

- ■多核種除去設備(既設+増設+高性能):約1,260m³/日
 - ●今後、装置改造や運用方法の見直しを行い、稼働率の向上および増容量を目指す。
- ■その他浄化処理設備:約800m³/日
 - ●約800 m³/日は1月の平均であり、 1月途中から導入されたRO濃縮水処理設備 や第二セシウム吸着装置が1月当初から導入されたと仮定すると約1,260 m³/日 と想定できる。
 - ●また、モバイル型ストロンチウム除去装置やセシウム吸着装置の余剰能力の有効 活用など、今後追加対策による更なる処理能力の向上が見込める。



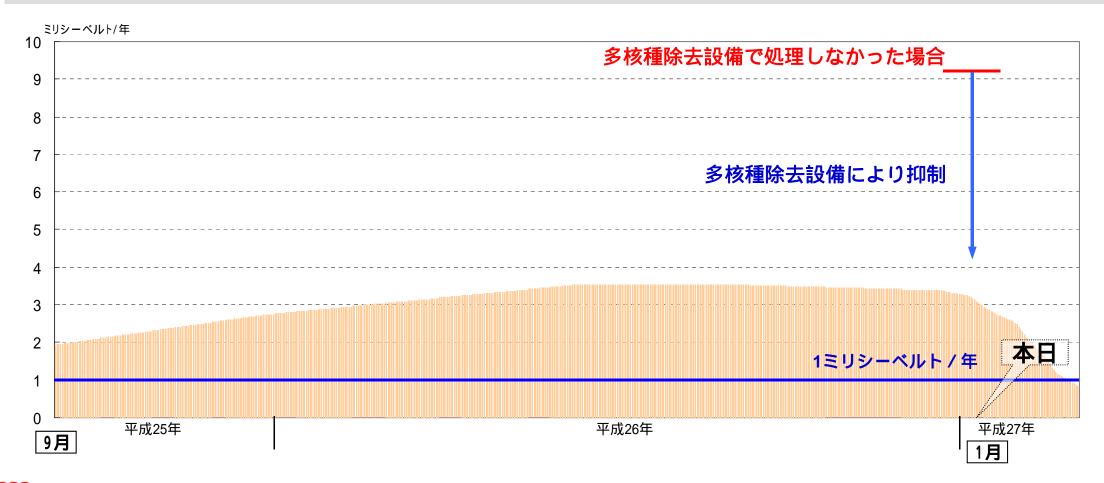
1 - 2 . 污染水処理状況

- 年度内の汚染水全量処理は難しい見通し。
- 多核種除去設備は当初想定していた稼働率到達が技術的に困難。現時点のペースで処理した場合、 処理完了は5月中になる見通し。具体的な完了時期は3月中旬までに明らかにする。
- 引き続き、更なる処理能力の向上を図り、一日も早いリスク低減を目指す。



2.タンク由来の敷地境界実効線量について(規制庁指示事項)

- 多核種除去設備で汚染水を処理しなかった場合、タンクに起因する敷地境界実効線量は約9ミリシーベルト/年のところ、多核種除去設備の稼働により、約3.5ミリシーベルト以下に抑制してきた。
- 今後、多核種除去設備(既設・増設・高性能)や重層的なリスク低減策(モバイル型ストロンチウム除去設備等)による汚染水の処理により、3月末の1ミリシーベルト/年の達成に向けて全力を尽くす。





地下水バイパスの運用状況について

平成27年1月29日

東京電力株式会社



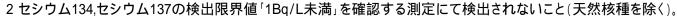
地下水バイパスの運用状況について

- 地下水バイパスは、5月21日に排水を開始し、45回目の排水を完了
- 排水量は、合計 73,806m³

採水日	12月	17日	12月	23日	12月	30日	1月	6日	1月	12日	運用目標	1 告示 濃度	WHO 飲料水 水質
分析機関	東京電力	第三者機関	東京電力	第三者機関	東京電力	第三者機関	東京電力	第三者機関	東京電力	第三者機関	建州日倧	展皮 限度	小貝 ガイド ライン
セシウム134 (単位:Bq/L)	ND(0.67)	ND(0.67)	ND(0.63)	ND(0.86)	ND(0.70)	ND(0.76)	ND(0.56)	ND(0.71)	ND(0.76)	ND(0.63)	1	60	10
セシウム137 (単位:Bq/L)	ND(0.50)	ND(0.67)	ND(0.64)	ND(0.76)	ND(0.59)	ND(0.61)	ND(0.78)	ND(0.69)	ND(0.59)	ND(0.65)	1	90	10
その他ガンマ核種 (単位:Bq/L)	検出なし	検出なし	検出なし	検出なし	を 検出され ないこと								
全ベータ (単位:Bq/L)	ND(0.78)	ND(0.52)	ND(0.85)	ND(0.51)	ND(0.88)	ND(0.53)	ND(0.90)	ND(0.58)	ND(0.83)	ND(0.49)	5(1) ^(注)		
トリチウム (単位:Bq/L)	110	110	130	120	140	140	140	150	170	160	1,500	60,000	10,000
排水日	12月29日		1月5日		1月	11日	1月 ⁻	17日	1月:	23日			
排水量 (単位:m3)	1,789		1,8	379	2,1	2,120		20	1,850				

^{*}第三者機関:日本分析センター

¹ 東京電力株式会社福島第一原子力発電所原子炉施設の保安及び特定核燃料物質の防護に関する規則に定める告示濃度限度 (別表第2第六欄:周辺監視区域外の水中の濃度限度[本表では、Bq/cm³の表記をBq/Lに換算した値を記載])

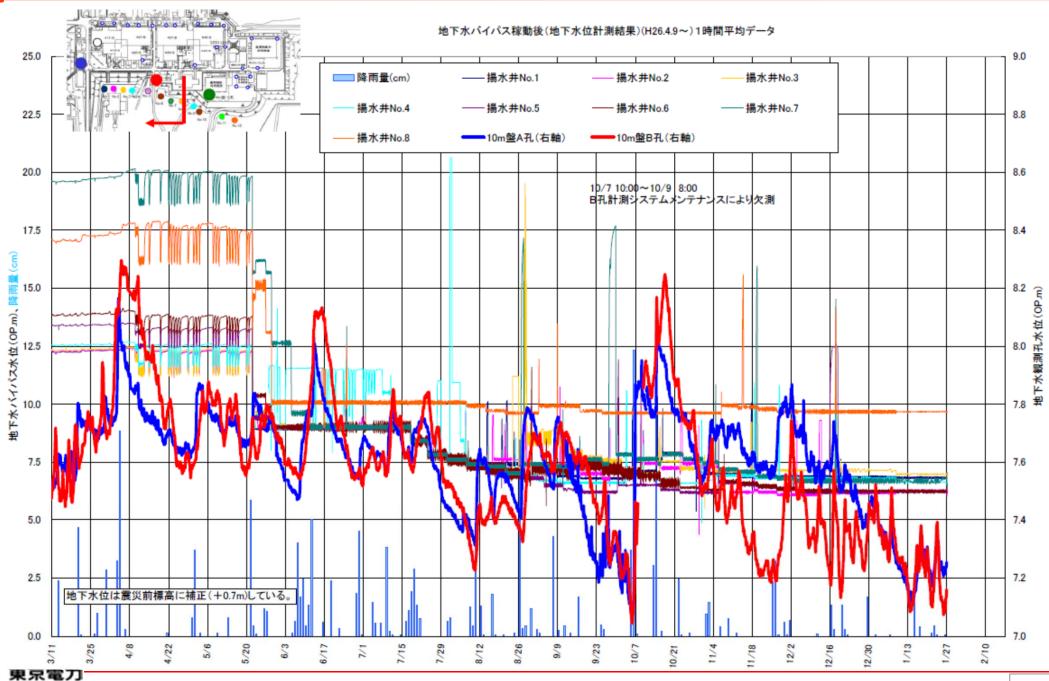




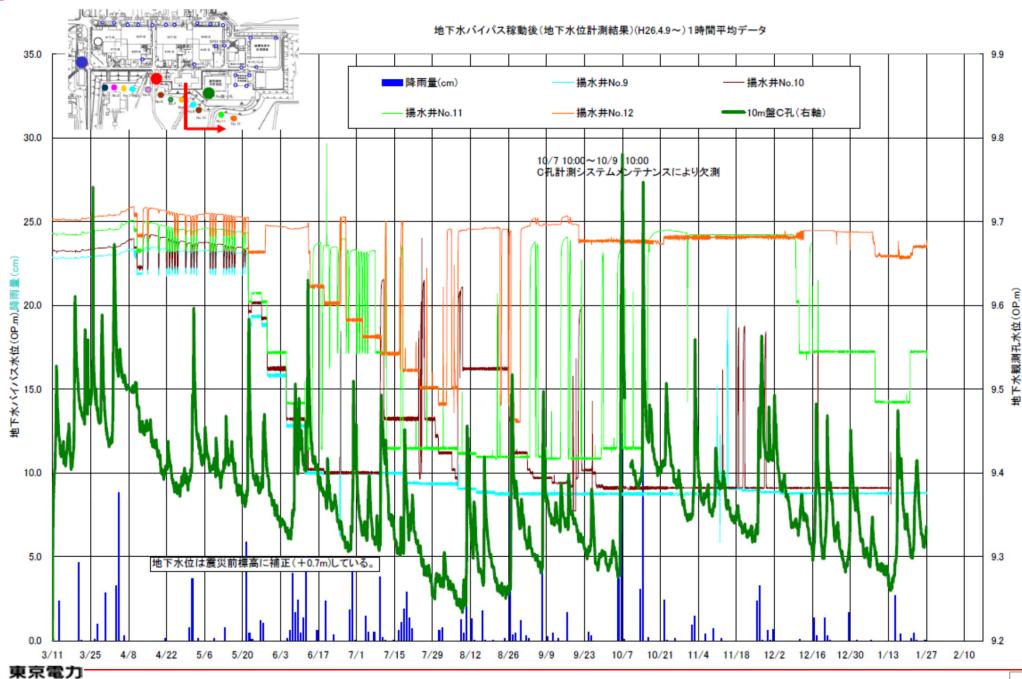
^{*}NDは検出限界値未満を表し、()内に検出限界値を示す。

⁽注)運用目標の全ベータについては、10日に1回程度の分析では、検出限界値を 1 Bg/Lに下げて実施。

揚水井稼働実績(揚水井No. 1~8)



揚水井稼働実績(揚水井No. 9~12)



地下水バイパス稼働後における10m盤観測孔単回帰分析結果 (累計雨量30日)

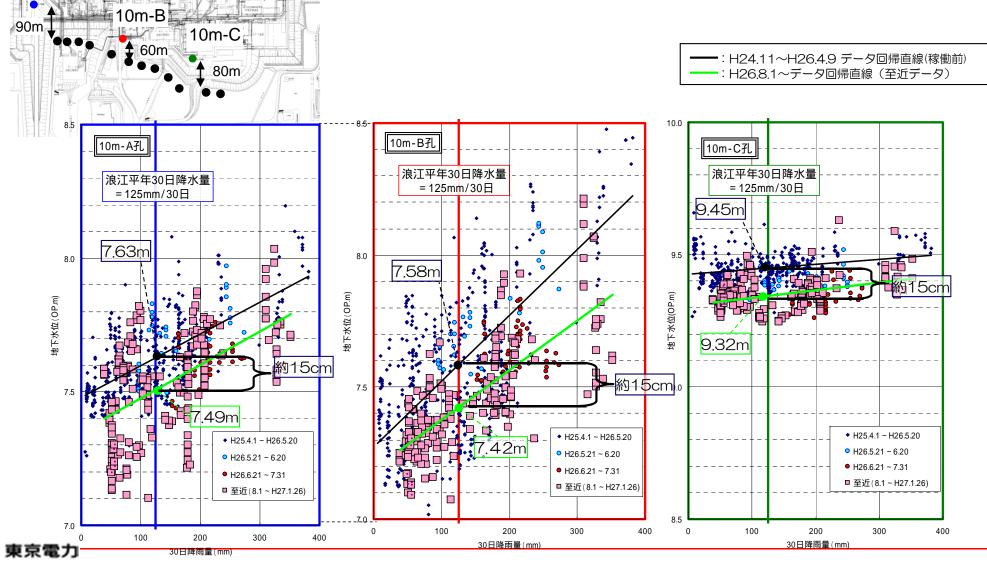
観測孔配置平面図

10m-A

H27. 1.26現在

10m盤観測孔は1~2ヶ月累計雨量との相関が高いことから、30日累計雨量で地下水バイパス稼働の影響を評価した。

地下水バイパス稼働後のA~C孔全ての観測孔の地下水位において平均して10~15cm程度の地下水位の低下が認められる。





地下水バイパス稼働後における山側SD地下水位評価結果 (累計雨量60日)

H27. 1.26現在

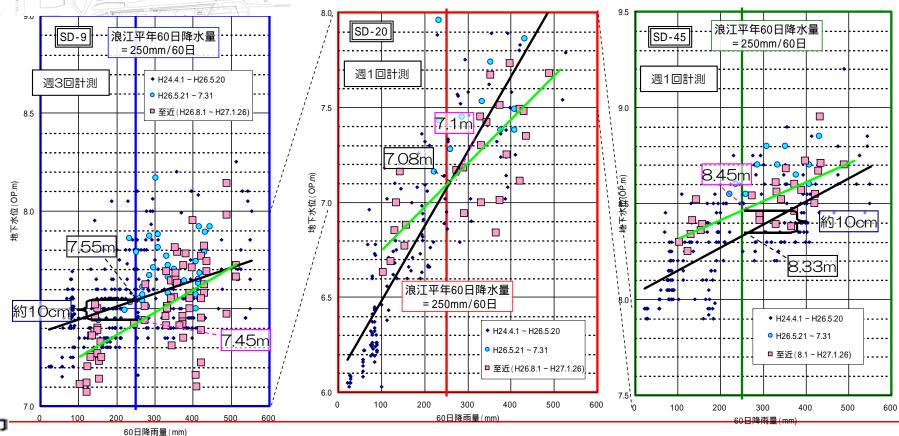
山側SD配置平面図 SD9 SD20 SD45 160m 130m

SDの地下水位は2ヶ月累計雨量との相関が高いことから、60日累計雨量で地下水バイパス稼働の影響を評価した。

H26.8.1以降のデータが蓄積されてきたことから、回帰直線による比較を行った。

その結果、SD9においては約10cmの水位低下と評価され、SD20では同程度、SD45では、約10cm 上昇していると評価された。

: H24.4~H26.4.9 データ回帰直線(稼働前): H26.8.1~データ回帰直線(至近データ)



地下水バイパス稼働後における建屋流入量評価結果(累計雨量10日)

H27. 1. 22現在

雨量累計期間 集計日7:00迄の10日間

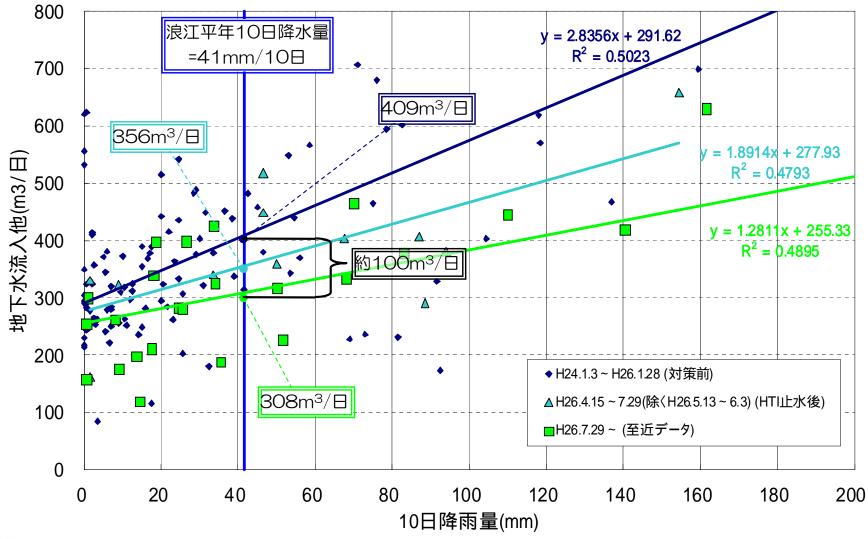
建屋への地下水流入量は10日累計雨量との相関が高いことから、10日累計雨量で地下水バイパス稼働の影響を評価した。

高温焼却炉建屋(以下、HTI建屋)止水に加え、地下水バイパスの稼動により合計 100m³/日程度の建屋流入量の抑制が認められる。

---- : H24.1.3~H26.1.28 データ回帰直線(対策前)

: H26.4.15~H26.7.29 データ回帰直線(HTI止水後)

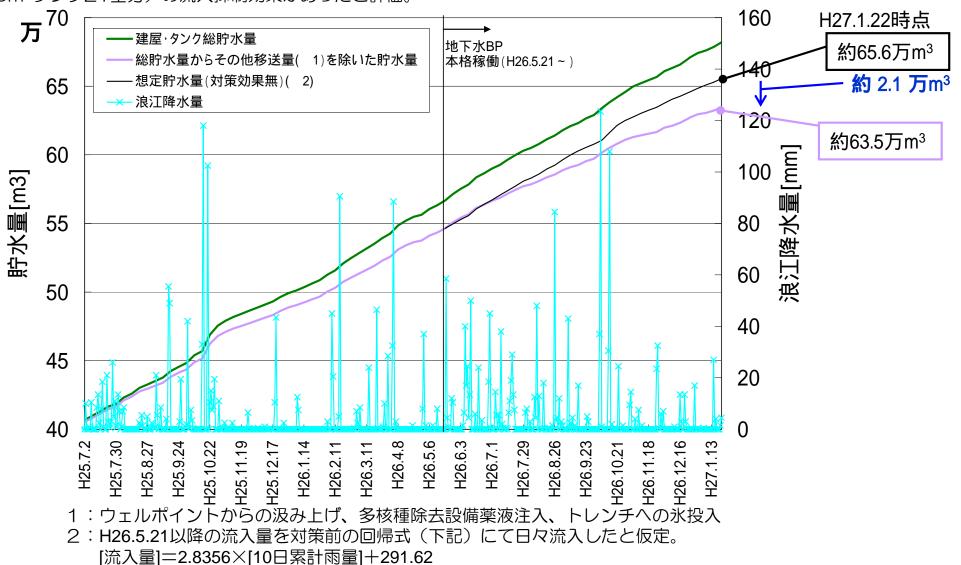
: H26.7.29~データ回帰直線(至近データ)



地下水バイパス稼働等による流入量抑制効果

地下水BP本格稼働(H26.5.21以降)も対策前(H24.1~H26.1)と同様の流入が継続した場合の貯水量を想定。 H26年7月頃より想定貯水量と実績貯水量に乖離が確認され始めている。

想定貯水量と実績貯水量の比較から、HTI建屋止水に加え地下水バイパスの稼動により、これまでの累計で約2.1万m³ (1,000m³タンク21基分)の流入抑制効果があったと評価。

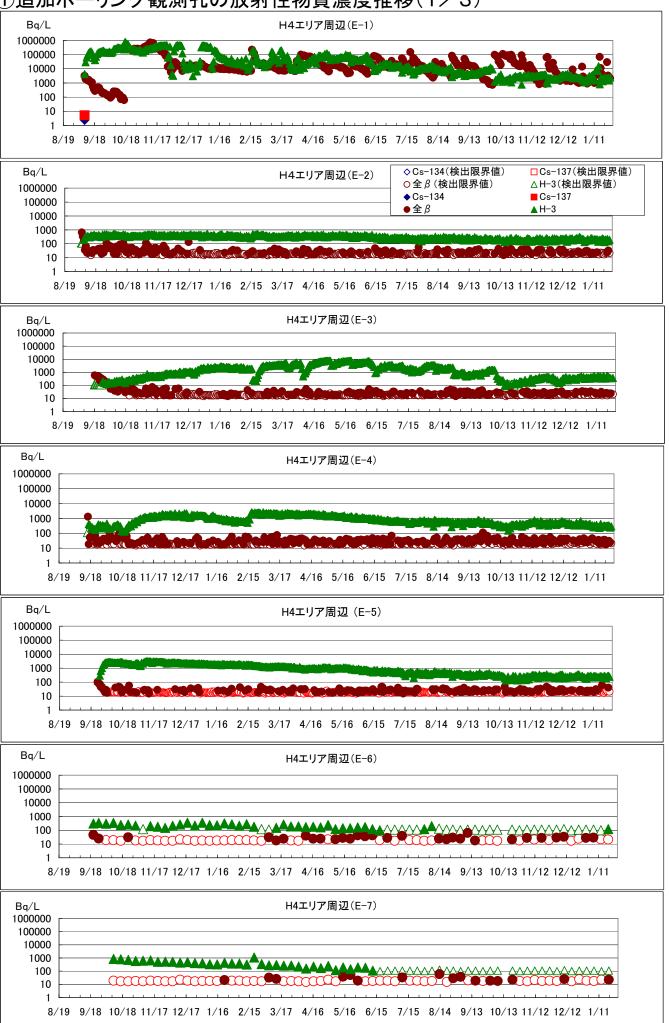


H4・H6エリアタンク漏えいによる汚染の影響調査

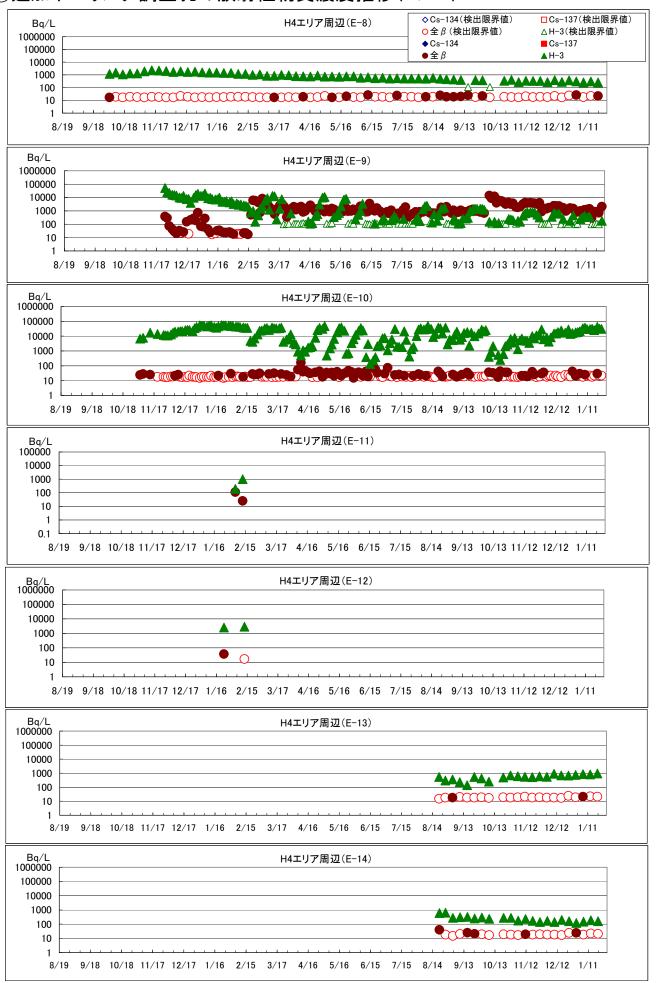
- ①追加ボーリング観測孔の放射性物質濃度推移
- ②地下水バイパス調査孔・揚水井の放射性物質濃度推移
- ③排水路の放射性物質濃度推移
- ④海水の放射性物質濃度推移

サンプリング箇所

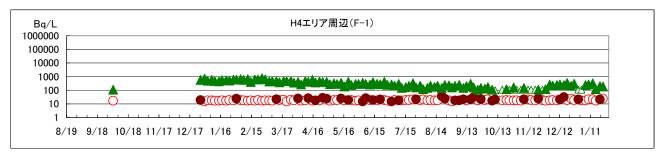
①追加ボーリング観測孔の放射性物質濃度推移(1/3)

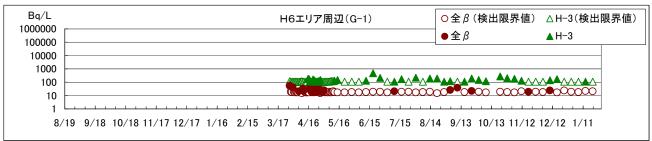


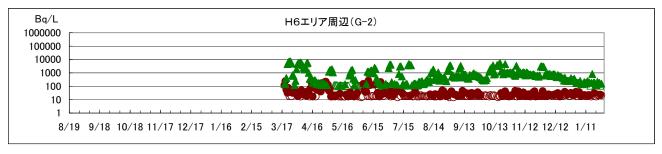
①追加ボーリング調査孔の放射性物質濃度推移(2/3)

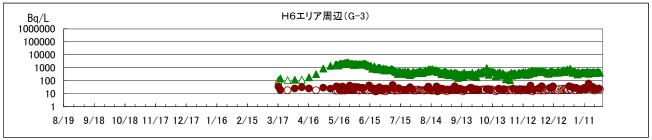


①追加ボーリング観測孔の放射性物質濃度推移(3/3)







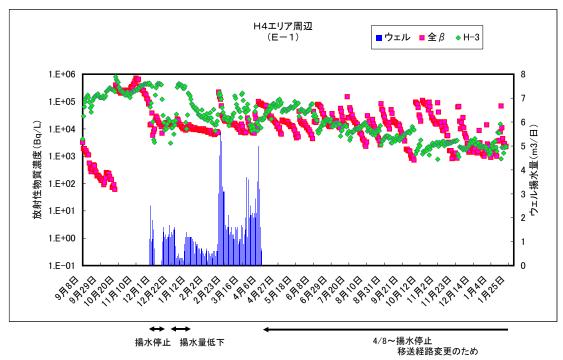


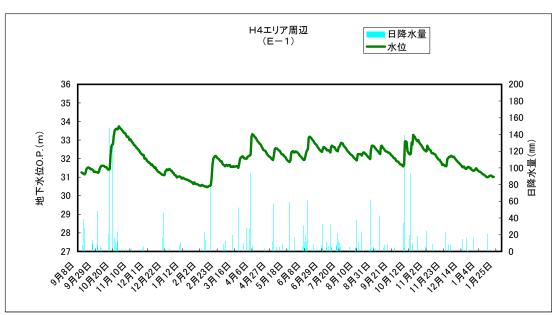
<H26.5.12より採取頻度変更>

G-1:毎日→1回/週 検出限界値未満で安定していることから頻度減

G-3:1回/週→毎日 H-3が上昇傾向にあることから頻度増

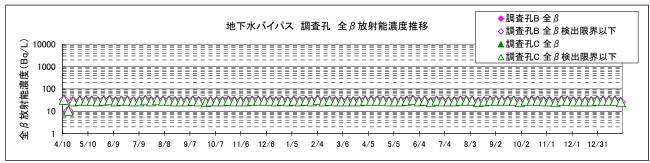
観測孔E-1の放射性物質濃度と降水量、地下水位との関係



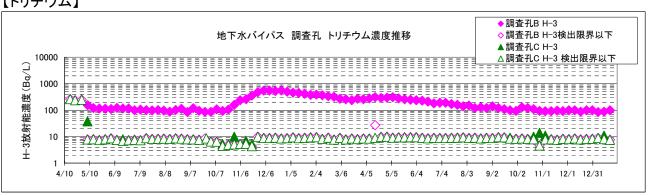


②地下水バイパス調査孔・揚水井の放射性物質濃度推移(1/2) 地下水バイパス調査孔

【全β】



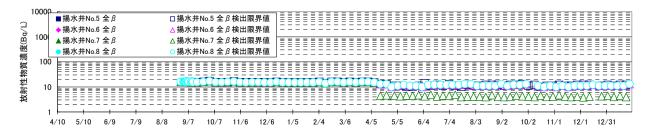
【トリチウム】

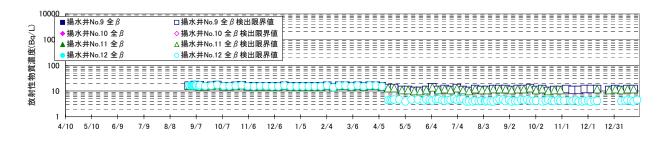


②地下水バイパス調査孔・揚水井の放射性物質濃度推移(2/2)

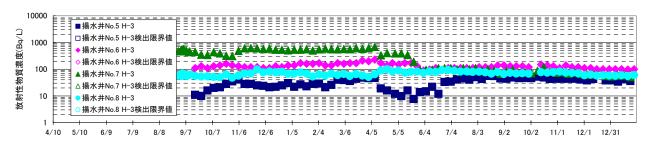
地下水バイパス揚水井

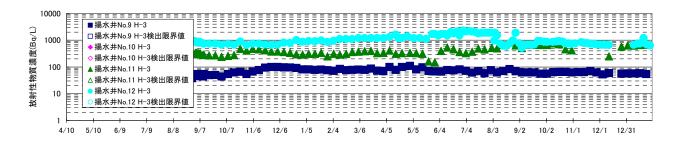
【全β】

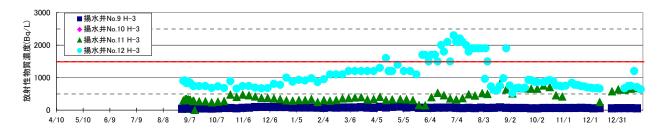




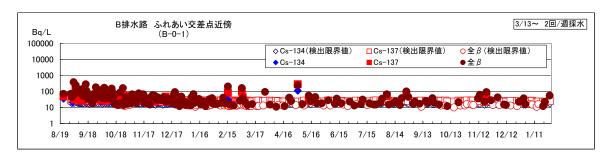
【トリチウム】

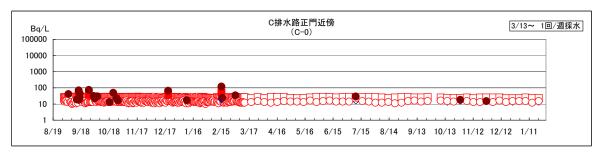


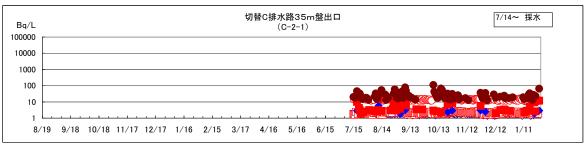




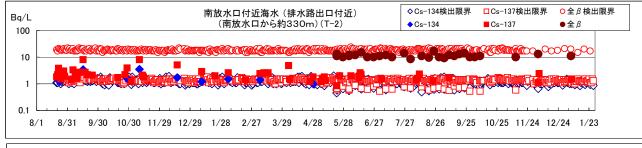
③排水路の放射性物質濃度推移

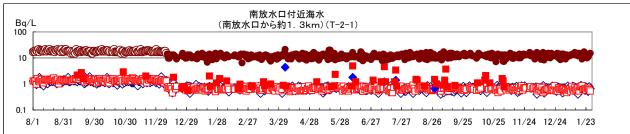


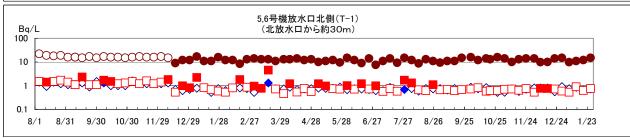


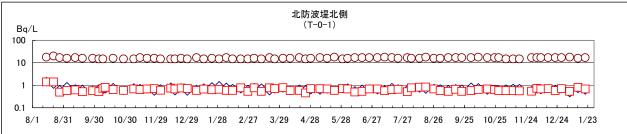


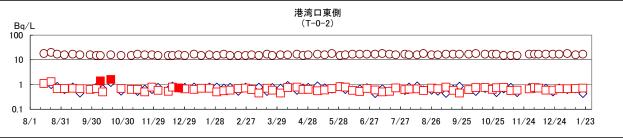
④ 海水の放射性物質濃度推移

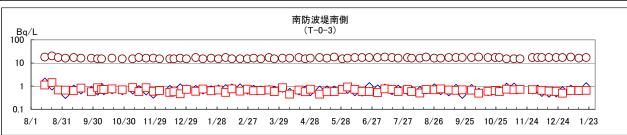






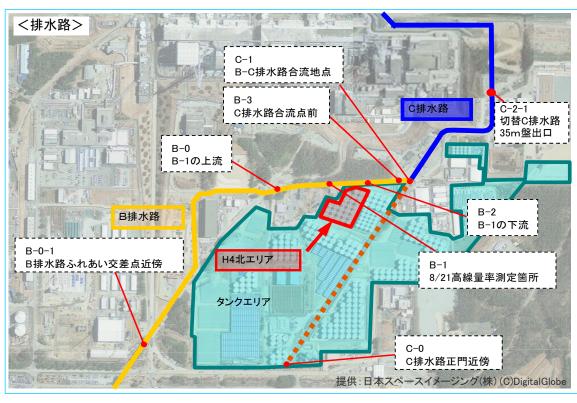


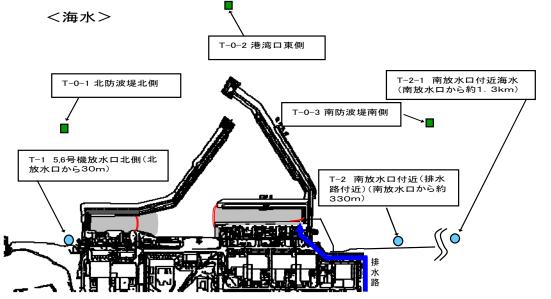




サンプリング箇所







9

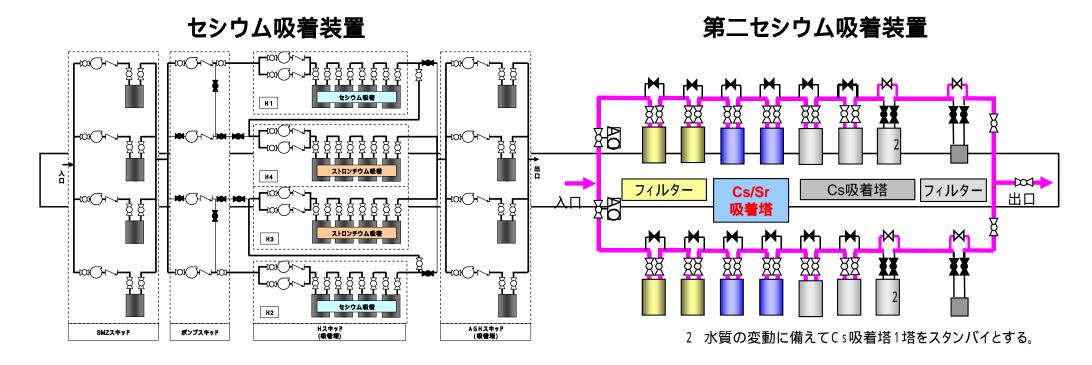
セシウム吸着装置 / 第二セシウム吸着装置 におけるストロンチウム除去 運転状況について

平成27年1月29日

東京電力株式会社



セシウム吸着装置/第二セシウム吸着装置のSr除去運転状況



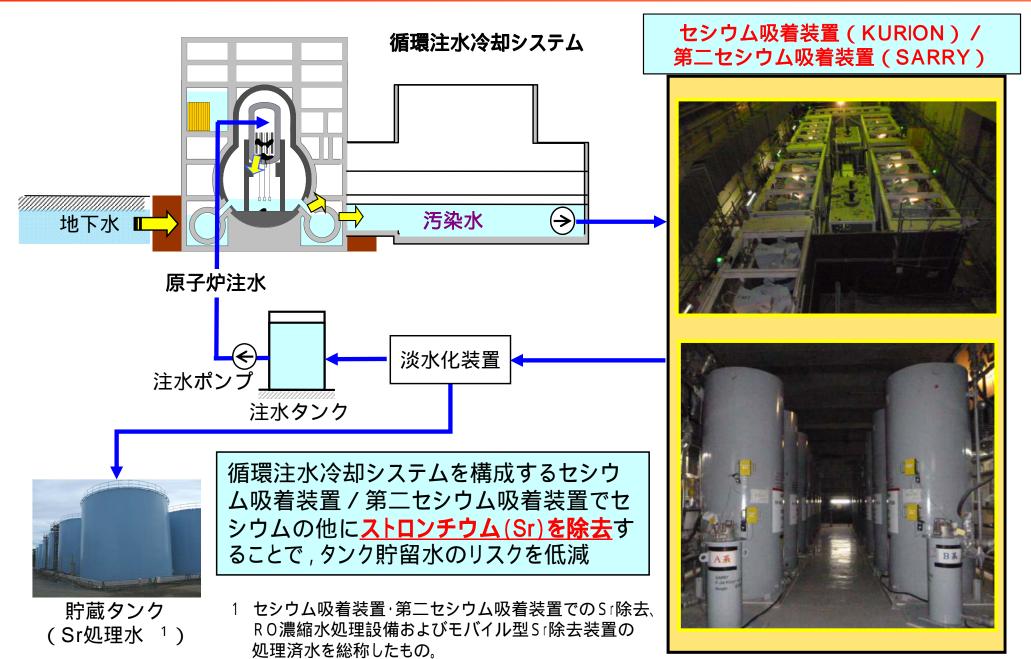
■Sr処理運転の実績

- ▶セシウム吸着装置:平成27年1月6日~1月10日[現在待機中]
- ▶第二セシウム吸着装置:平成26年12月26日より運転継続中

■Srの除去状況

- ▶入口Sr濃度:10⁴Bq/cm³オーダ,出口Sr濃度:10²Bq/cm³オーダであり,Srの濃度 が低減されていることを確認済。
- ■Sr処理水の貯蔵について
 - ▶セシウム吸着装置,第二セシウム吸着装置による処理済水は,1/19よりSr処理水として貯蔵を開始

セシウム吸着装置 / 第二セシウム吸着装置におけるストロンチウム除去について





RO濃縮水処理設備の運転状況について

平成27年1月29日 東京電力株式会社



RO濃縮水処理設備の運転状況について

- ■RO濃縮水処理設備については,1/10(土)より運転を開始。
- ■1/20(火)7:00現在の運転状況は以下の通り。
 - · 処理量:約800m³/日,累積処理量:約6,800m³
 - ・処理対象水のストロンチウム濃度:約4×10⁴Bq/cm³
 - ・設備出口のストロンチウム濃度 : 10^{0~3}Bq/cm³程度







前処理装置

セシウム・ストロンチウム同時吸着塔

モバイル型ストロンチウム除去装置 (A系統)の運転状況について

平成27年01月29日

東京電力株式会社



モバイル式ストロンチウム除去装置(A系統)運転状況

- ■モバイル型ストロンチウム除去装置「A系統」の運転状況
 - ・10月2日から運転を開始し、G4南エリアA群タンク(約4,000m³)のストロンチウム処理を実施。
 - ・12/22にG4南エリアB群タンクに切替を実施し、B群の処理を実施中。
 - <運転状況等>(H27.01.28現在)
 - 浄化処理量:約4,000m³(A群タンク)(G4南エリアA群~C群タンク合計:約14,000m³) 約4,000m³(B群タンク)
 - 廃棄物発生量:合計27基(フィルター16基、吸着塔11基)
 - 装置のストロンチウム除去性能(装置出口/入口放射能量)1/100~1/100,000オーダー
 - <G4南エリアA群タンクの浄化状況(ストロンチウム90濃度)>

	A群タンク(Bq/cc)
浄化前	3.9 × 10 ⁴
净化後	1.1×10³ 以下

■今後の方針等

- ・G4南エリアA群タンクについては、各タンクとも浄化効果が得られていることを確認。
- ・今後は、G4南エリアC群まで終了後、G6南エリア一部()(約4,000m³)の浄化を計画。
 - ()G6南エリアは、本装置で約4,000m³、

第二モバイル型ストロンチウム除去装置で約6,000m3の処理を計画



モバイル式ストロンチウム除去装置(A系統)配置概要図

