

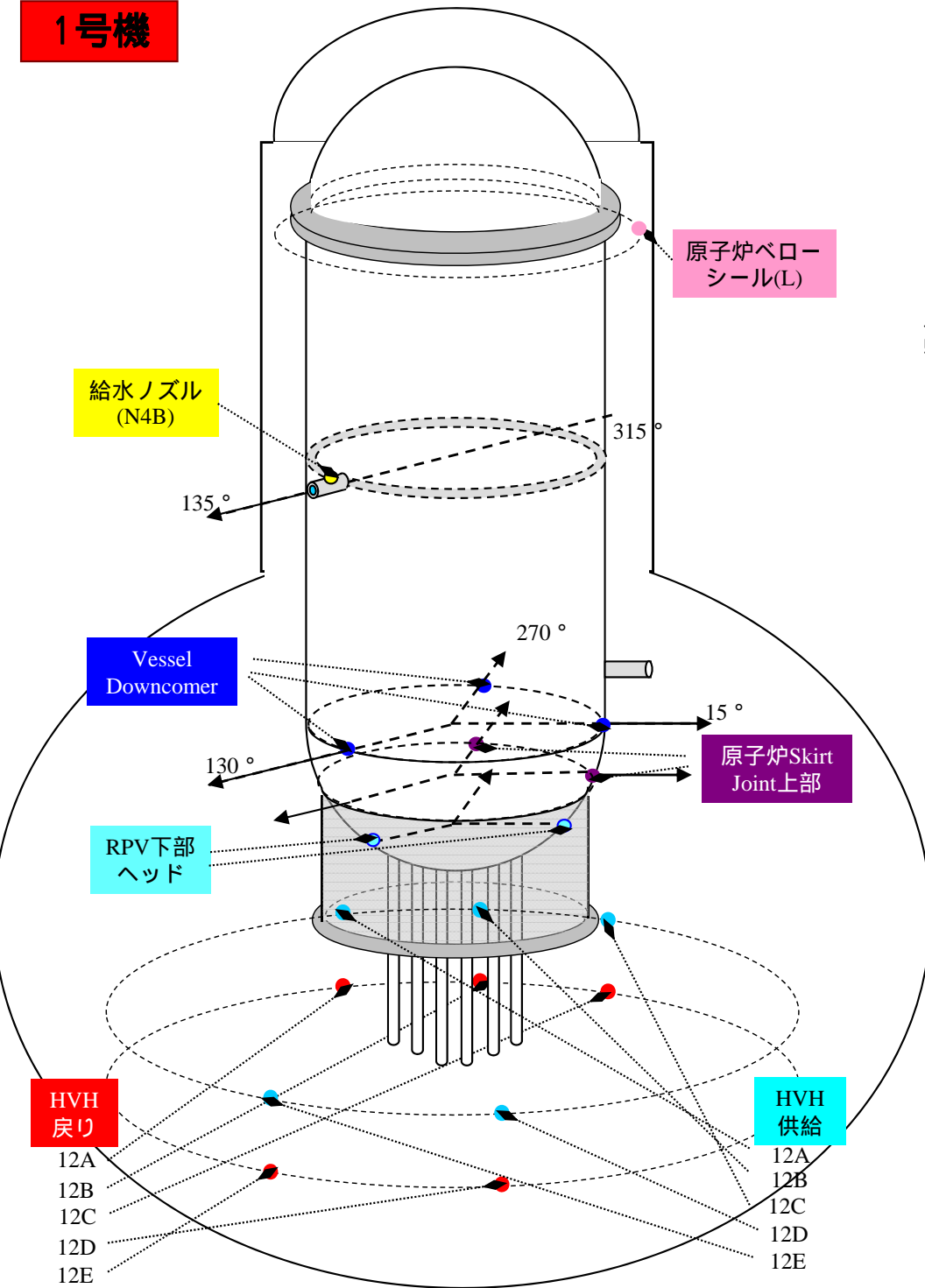
福島第一原子力発電所 プラント関連パラメータ

号機	1号機		2号機		3号機		4号機	
	1月28日	2月25日	1月28日	2月25日	1月28日	2月25日	1月28日	2月25日
原子炉注水状況	給水系：2.5m ³ /h CS系：1.9m ³ /h (1/28 11:00 現在)	給水系：2.3m ³ /h CS系：1.9m ³ /h (2/25 11:00 現在)	給水系：1.9m ³ /h CS系：2.3m ³ /h (1/28 11:00 現在)	給水系：2.0m ³ /h CS系：2.4m ³ /h (2/25 11:00 現在)	給水系：1.9m ³ /h CS系：2.5m ³ /h (1/28 11:00 現在)	給水系：2.0m ³ /h CS系：2.4m ³ /h (2/25 11:00 現在)		
原子炉圧力容器 底部温度	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1)：16.2℃ 原子炉 SKIRT JOINT 上部 (TE-263-69H1)：16.1℃ VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2)：16.1℃ (1/28 11:00 現在)	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1)：15.2℃ 原子炉 SKIRT JOINT 上部 (TE-263-69H1)：15.1℃ VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2)：15.1℃ (2/25 11:00 現在)	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3)：21.7℃ (1/28 11:00 現在)	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3)：20.1℃ (2/25 11:00 現在)	RPV下部ヘッド温度 (TE-2-3-69L1)：19.3℃ スカートジャンクション上部温度 (TE-2-3-69F1)：19.4℃ RPV底部ヘッド上部温度 (TE-2-3-69H1)：17.5℃ (1/28 11:00 現在)	RPV下部ヘッド温度 (TE-2-3-69L1)：17.9℃ スカートジャンクション上部温度 (TE-2-3-69F1)：18.0℃ RPV底部ヘッド上部温度 (TE-2-3-69H1)：16.3℃ (2/25 11:00 現在)		
原子炉格納容器 内温度	HVH-12A RETURN AIR (TE-1625A)：16.5℃ HVH-12A SUPPLY AIR (TE-1625F)：16.0℃ (1/28 11:00 現在)	HVH-12A RETURN AIR (TE-1625A)：15.5℃ HVH-12A SUPPLY AIR (TE-1625F)：15.0℃ (2/25 11:00 現在)	RETURN AIR DRYWELL COOLER (TE-16-114B)：23.7℃ SUPPLY AIR D/W COOLER HVH2-16B (TE-16-114G#1)：21.6℃ (1/28 11:00 現在)	RETURN AIR DRYWELL COOLER (TE-16-114B)：21.9℃ SUPPLY AIR D/W COOLER HVH2- 16B (TE-16-114G#1)：20.1℃ (2/25 11:00 現在)	格納容器空調機戻り空気温度 (TE-16-114A)：19.1℃ 格納容器空調機供給空気温度 (TE-16-114F#1)：17.9℃ (1/28 11:00 現在)	格納容器空調機戻り空気温度 (TE-16-114A)：18.1℃ 格納容器空調機供給空気温度 (TE-16-114F#1)：16.1℃ (2/25 11:00 現在)	-	-
原子炉格納容器 圧力	4.1kPa g (1/28 11:00 現在)	4.1kPa g (2/25 11:00 現在)	4.43kPa g (1/28 11:00 現在)	5.45kPa g (2/25 11:00 現在)	0.18kPa g (1/28 11:00 現在)	0.20kPa g (2/25 11:00 現在)		
窒素封入流量 ※1	RPV：28.42Nm ³ /h PCV：-Nm ³ /h ※2 (1/28 11:00 現在)	RPV：28.69Nm ³ /h PCV：-Nm ³ /h ※2 (2/25 11:00 現在)	RPV：15.95Nm ³ /h PCV：-Nm ³ /h ※2 (1/28 11:00 現在)	RPV：15.93Nm ³ /h PCV：-Nm ³ /h ※2 (2/25 11:00 現在)	RPV：17.00Nm ³ /h PCV：-Nm ³ /h ※2 (1/28 11:00 現在)	RPV：17.00Nm ³ /h PCV：-Nm ³ /h ※2 (2/25 11:00 現在)		
原子炉格納容器 水素濃度 ※3	A系：0.03vol% B系：0.02vol% (1/28 11:00 現在)	A系：0.01vol% B系：-vol% ※4 (2/25 11:00 現在)	A系：0.06vol% B系：0.05vol% (1/28 11:00 現在)	A系：0.06vol% B系：0.02vol% (2/25 11:00 現在)	A系：0.07vol% B系：0.07vol% (1/28 11:00 現在)	A系：0.07vol% B系：0.07vol% (2/25 11:00 現在)		
原子炉格納容器 放射能濃度 (Xe135)	A系：1.08E-03Ba/cm ³ B系：1.27E-03Ba/cm ³ (1/28 11:00 現在)	A系：6.58E-04Ba/cm ³ B系：-Ba/cm ³ ※4 (2/25 11:00 現在)	A系：ND(2.1E-01Ba/cm ³ 以下) B系：ND(2.0E-01Ba/cm ³ 以下) (1/28 11:00 現在)	A系：ND(2.1E-01Ba/cm ³ 以下) B系：ND(2.0E-01Ba/cm ³ 以下) (2/25 11:00 現在)	A系：ND(3.0E-01Ba/cm ³ 以下) B系：ND(3.0E-01Ba/cm ³ 以下) (1/28 11:00 現在)	A系：ND(3.0E-01Ba/cm ³ 以下) B系：ND(3.0E-01Ba/cm ³ 以下) (2/25 11:00 現在)		
使用済燃料 プール水温度	13.0℃ (1/28 11:00 現在)	13.5℃ (2/25 11:00 現在)	26.3℃ (1/28 11:00 現在)	26.6℃ (2/25 11:00 現在)	21.2℃ (1/28 11:00 現在)	21.6℃ ※5 (2/25 5:00 現在)	7.7℃ (1/28 11:00 現在)	8.3℃ (2/25 11:00 現在)
FPC 代替冷却 水位	4.15m (1/28 11:00 現在)	2.60m (2/25 11:00 現在)	2.91m (1/28 11:00 現在)	3.87m (2/25 11:00 現在)	4.48m (1/28 11:00 現在)	3.70m ※5 (2/25 5:00 現在)	39.38×100mm (1/28 11:00 現在)	27.37×100mm (2/25 11:00 現在)

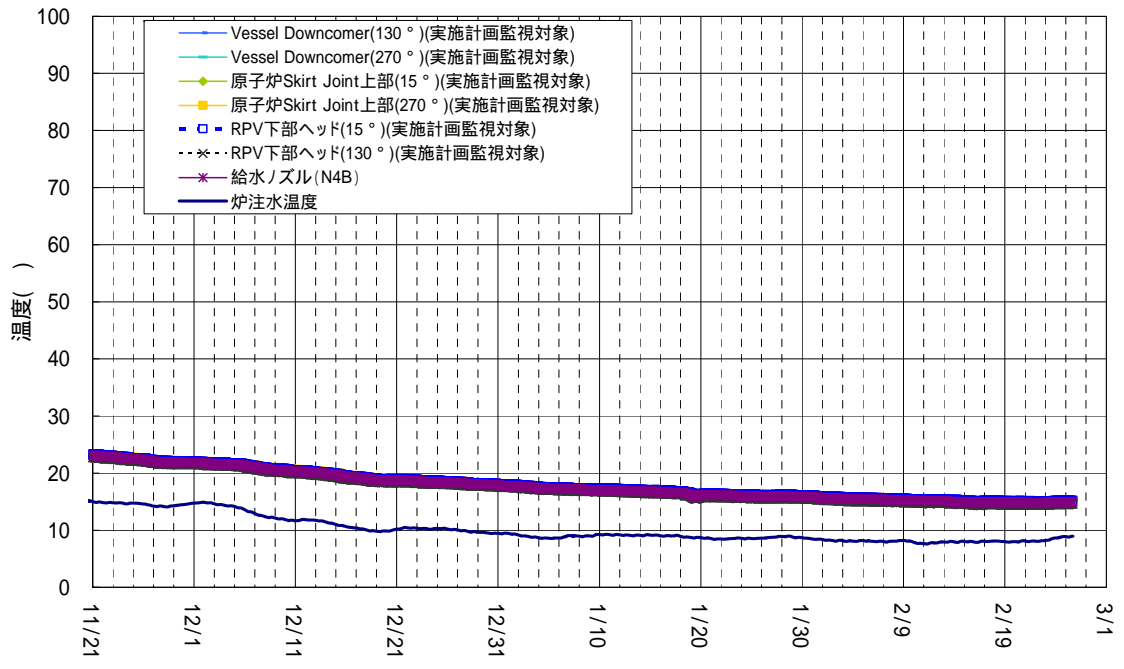
※1：使用状態の温度・圧力で流量補正した値を記載する。
 ※2：窒素封入停止中
 ※3：指示値がマイナスの場合は0.00vol%と記載する。(水素濃度が極めて低い場合は、計器精度によりマイナス表示される場合があるため)
 ※4：作業に伴いデータ欠測
 ※5：3号機使用済燃料プール代替冷却システム停止中の為、3号機使用済燃料プール水温度とFPCスキマサージタンク水位に関しては至近のデータを記載。なお、使用済燃料プールの温度上昇率は0.107℃/h程度と評価。

※注水冷却を継続することにより、1～3号機の原子炉圧力容器底部温度、格納容器気相部温度は、号機や温度計の位置によって異なるものの、至近1ヶ月において、約10℃～約35℃で推移。
 格納容器内圧力や格納容器からの放射性物質の放出量等のパラメータについては有意な変動はなく、冷却状態の異常や臨界等の兆候は確認されていない。
 以上より、総合的に冷温停止状態を維持しており、原子炉が安定状態にあることを確認。

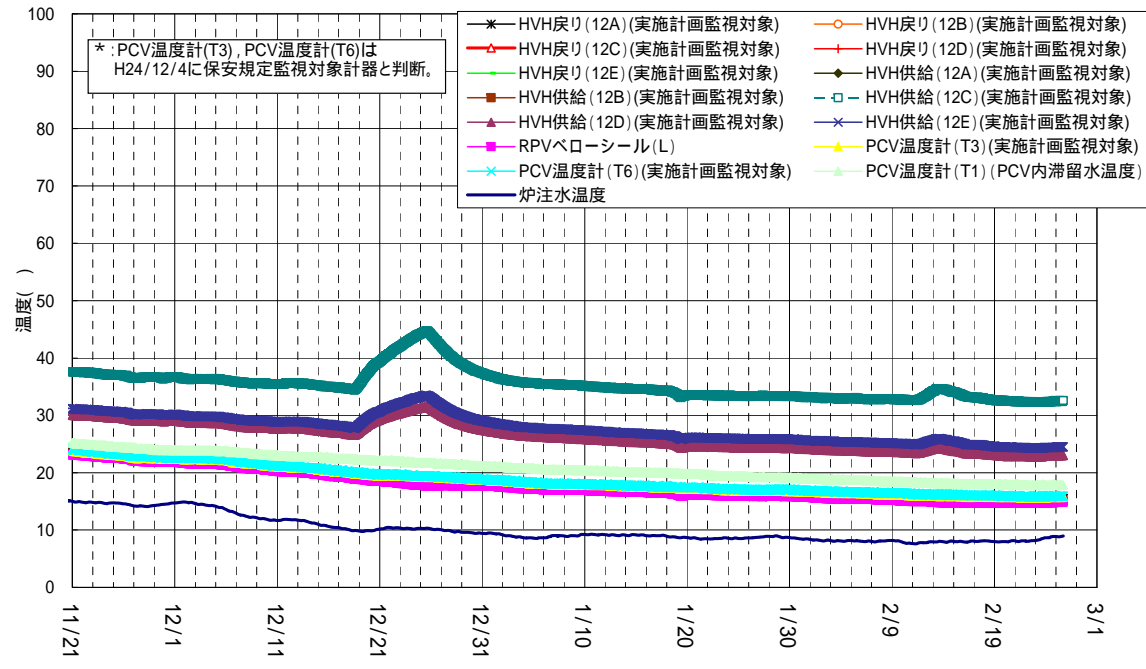
1号機



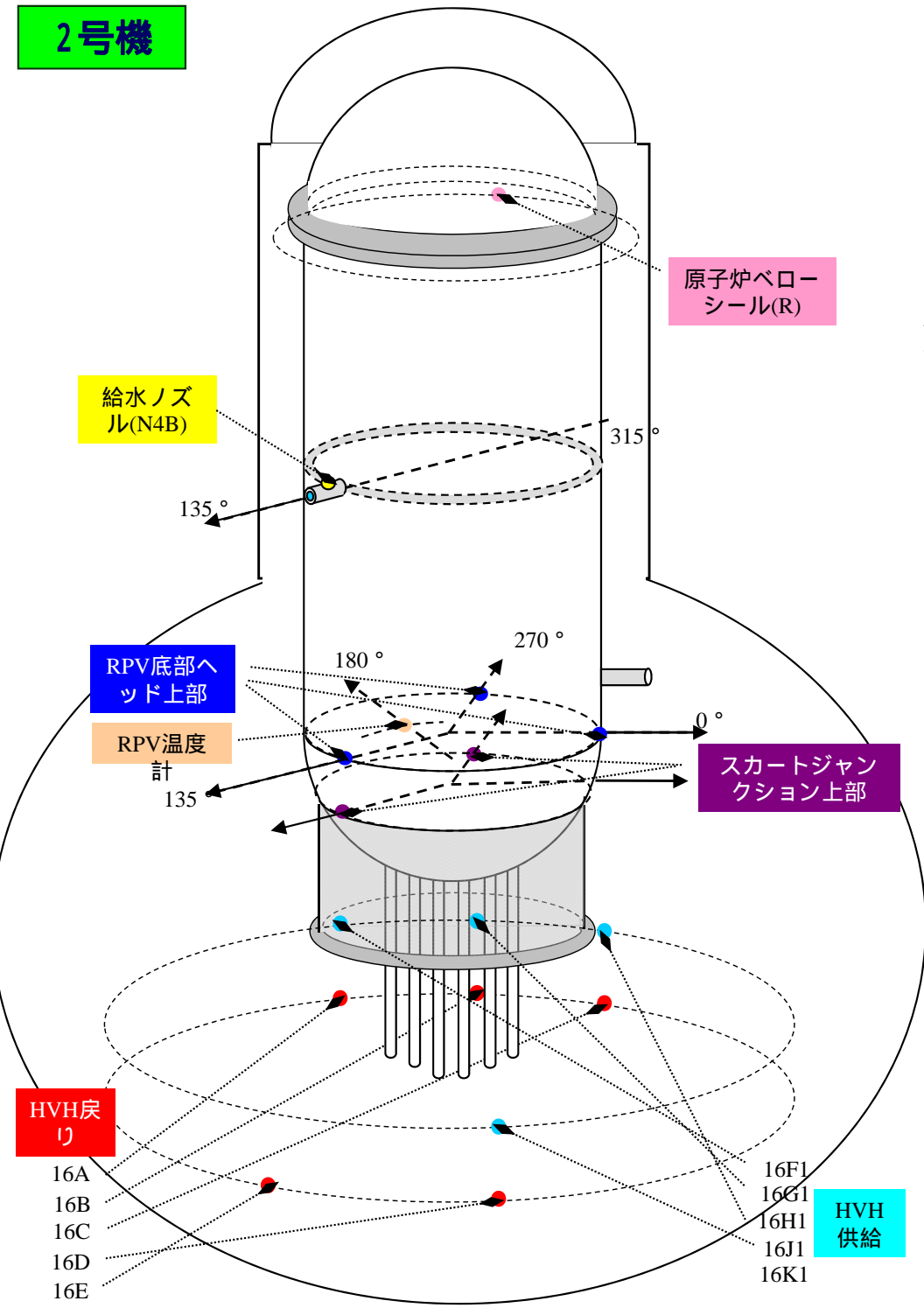
1号機 原子炉压力容器まわり温度 (11/21 ~ 2/25)



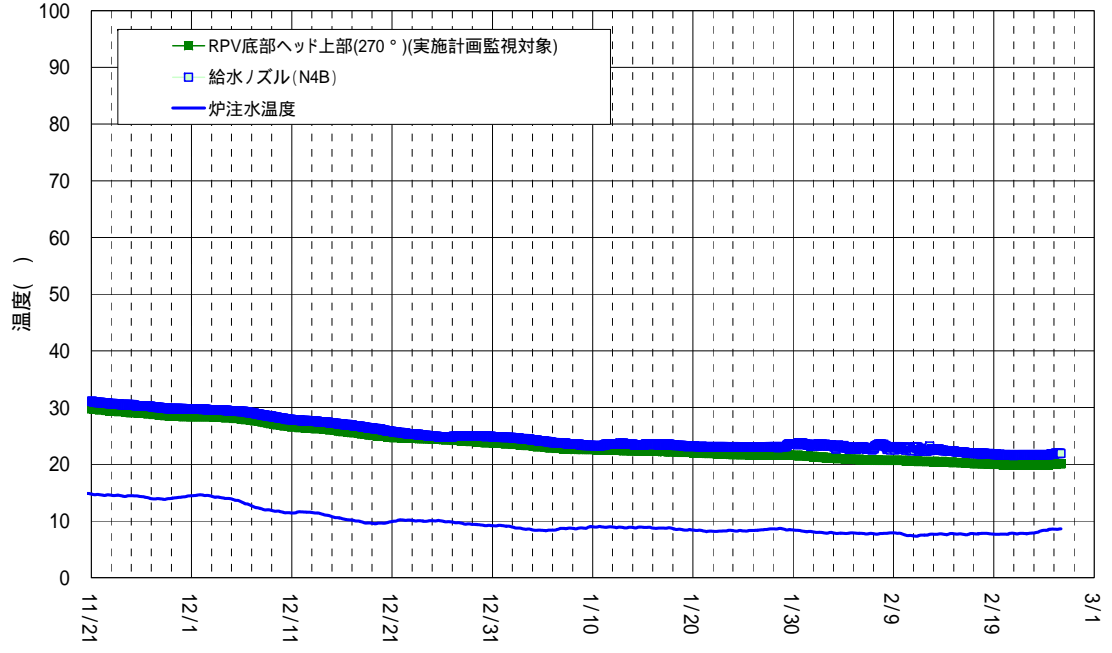
1号機 D/W雰囲気温度 (11/21 ~ 2/25)



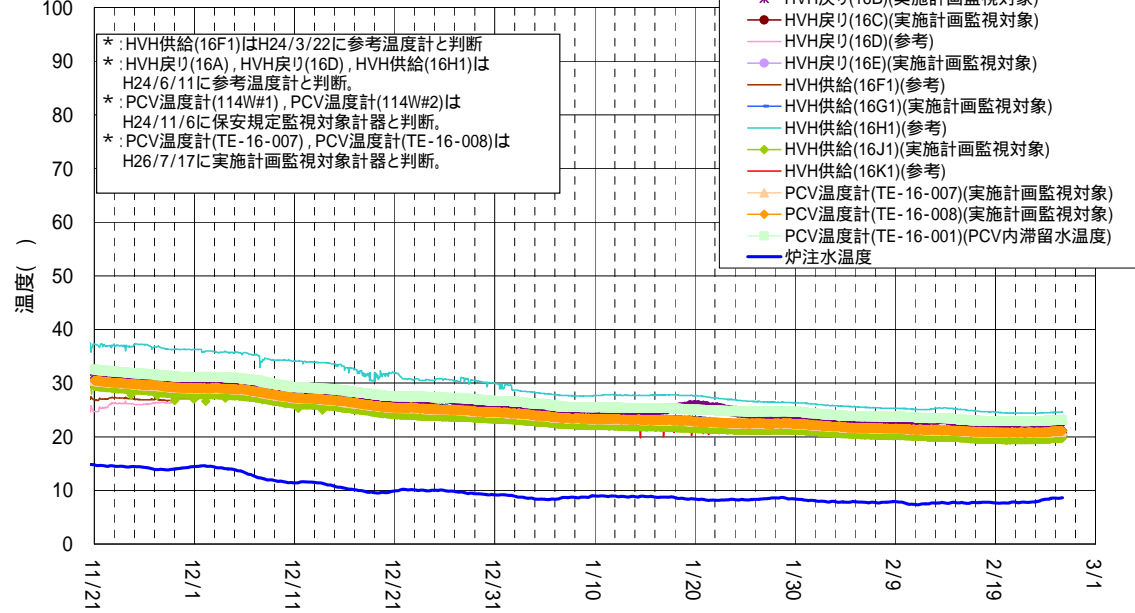
2号機



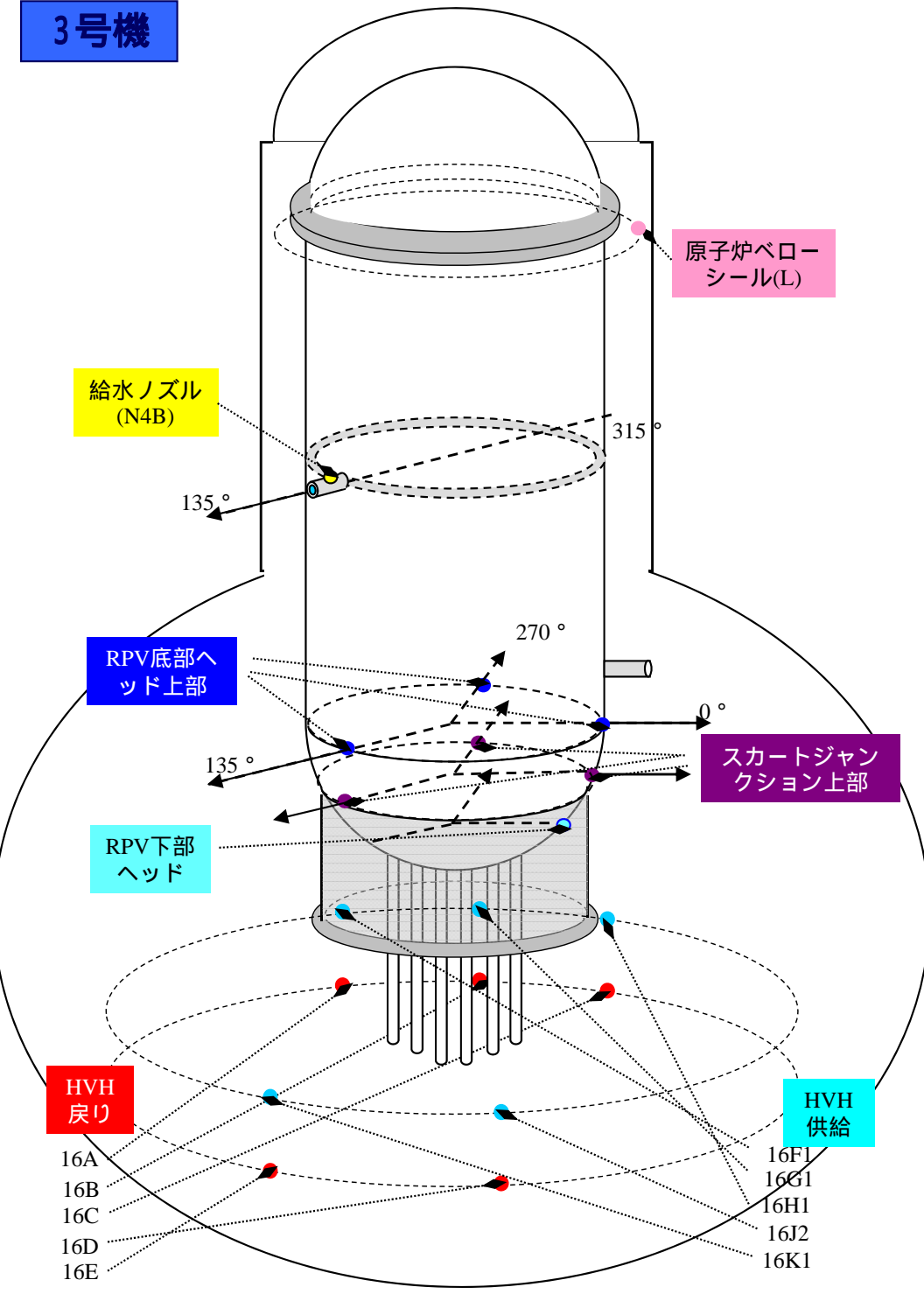
2号機 原子炉圧力容器まわり温度 (11/21 ~ 2/25)



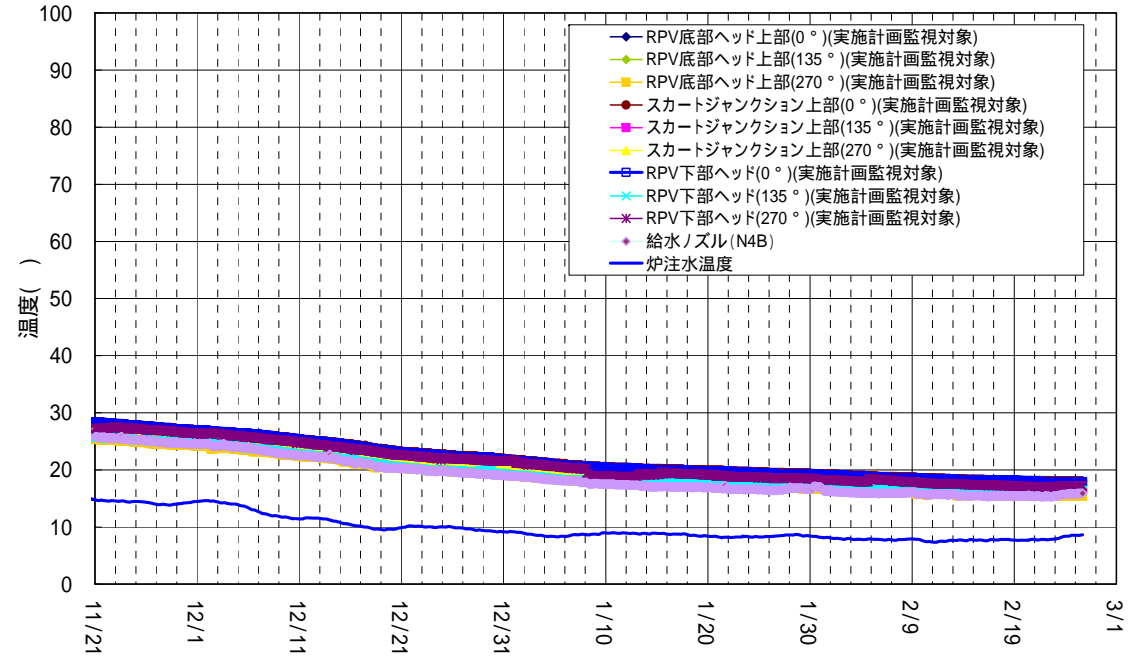
2号機 D/W雰囲気温度 (11/21 ~ 2/25)



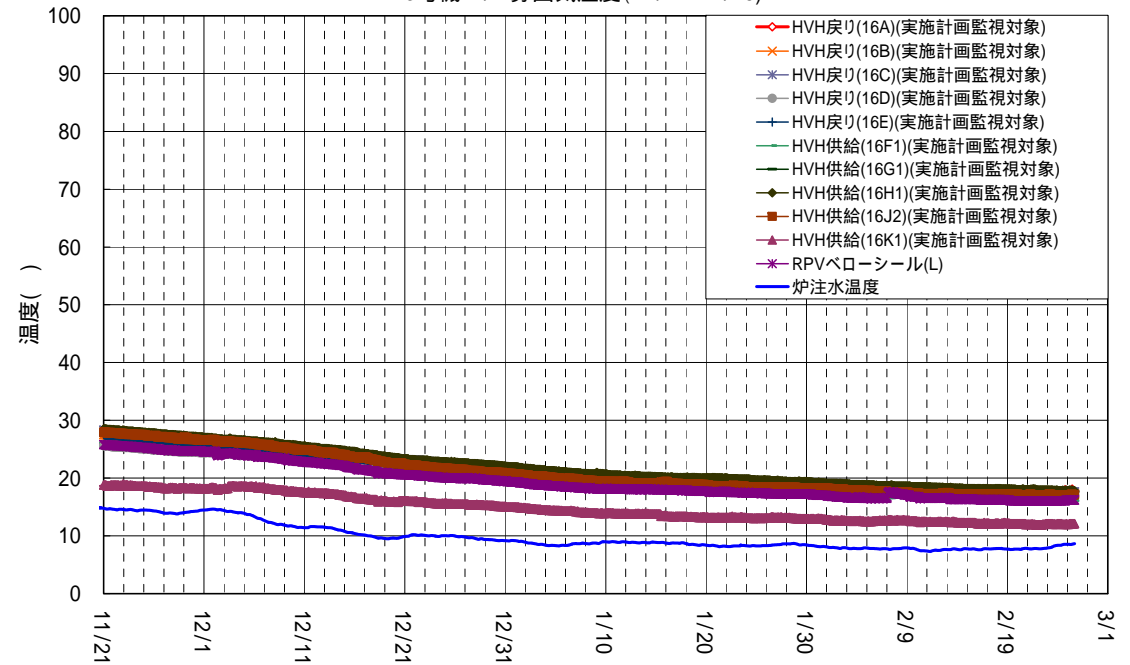
3号機



3号機 原子炉压力容器まわり温度(11/21~2/25)



3号機 D/W雰囲気温度(11/21~2/25)



滞留水の貯蔵及び処理の状況概略

① 建屋内滞留水水位及び貯蔵量

- ・建屋内滞留水水位は運転上の制限を満足
- ・処理装置(セシウム吸着装置、第二セシウム吸着装置)は運転中

② 1~4号機タンク貯蔵量

- ・淡水化装置による処理により、淡水及び濃縮塩水の貯蔵量は変動あり
- ・蒸発濃縮装置は全台停止中

③ 5、6号機滞留水貯蔵量

- ・構内散水によりF・Hエリア等タンク貯蔵量は変動あり

④ 廃棄物発生量

- ・除染装置停止中のため、廃スラッジ貯蔵量は変動なし

① 建屋内滞留水水位及び貯蔵量

施設	貯蔵量	T/B建屋内水位
1号機	約13,200m ³	OP.2.431
2号機	約15,200m ³	OP.2.479
3号機	約19,100m ³	OP.2.552
4号機	約15,000m ³	OP.2.565
合計	約62,500m ³	

貯蔵施設	貯蔵量	水位
プロセス主建屋	約16,390m ³	OP.4.633
高温焼却炉建屋	約3,390m ³	OP.2.002
合計	約19,780m ³	

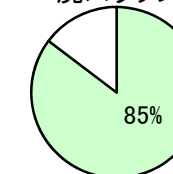
(合計)+3040[m³/4週] (合計)+500[m³/週]

施設	貯蔵量	貯蔵容量
廃液供給タンク	731m ³	1,200m ³
SPT(B)	1,257m ³	3,100m ³

(合計)+471[m³/4週] (合計)+412[m³/週]

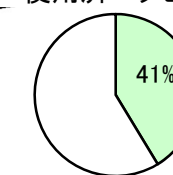
④ 廃棄物発生量

廃スラッジ



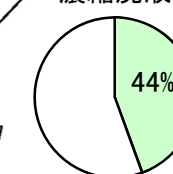
保管量:597/700[m³]*3

使用済ベッセル



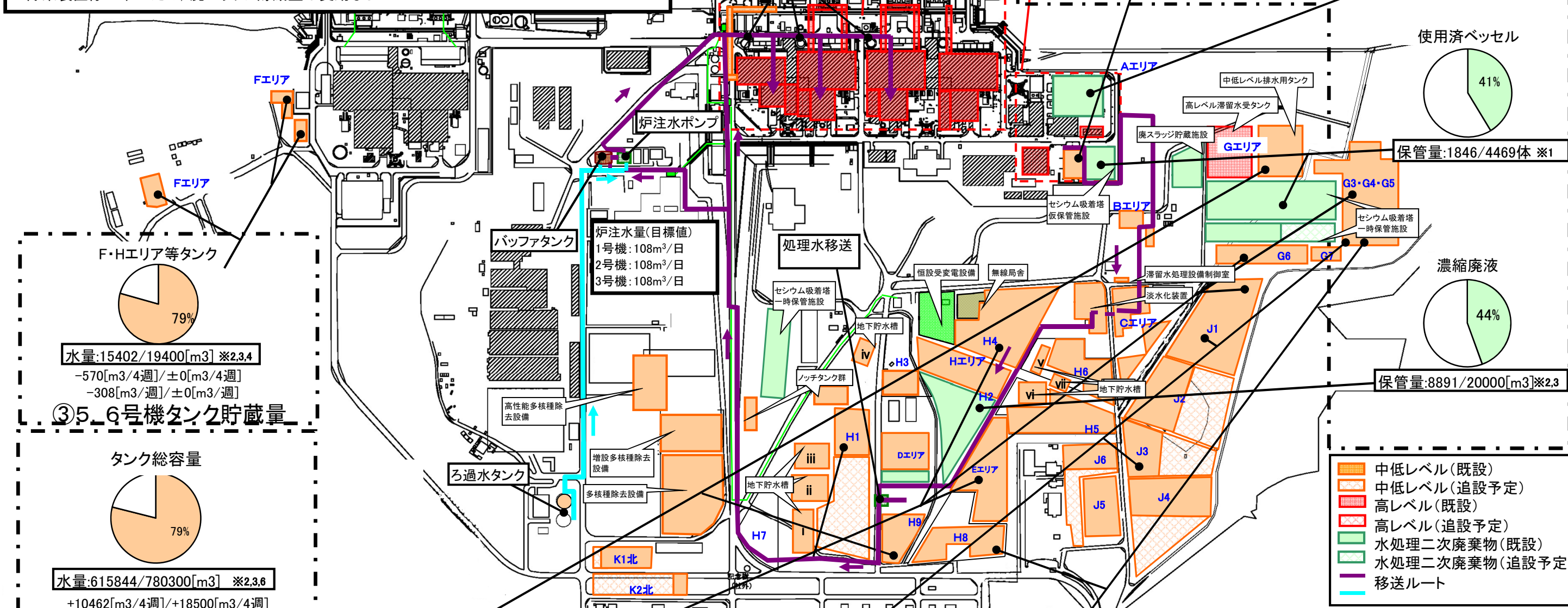
保管量:1846/4469体 *1

濃縮廃液



保管量:8891/20000[m³]*2.3

- 中低レベル(既設)
- 中低レベル(追設予定)
- 高レベル(既設)
- 高レベル(追設予定)
- 水処理二次廃棄物(既設)
- 水処理二次廃棄物(追設予定)
- 移送ルート



F・Hエリア等タンク

水量:15402/19400[m³] *2,3,4
-570[m³/4週]/±0[m³/4週]
-308[m³/週]/±0[m³/週]

③ 5、6号機タンク貯蔵量

タンク総容量

水量:615844/780300[m³] *2,3,6
+10462[m³/4週]/+18500[m³/4週]
+4131[m³/週]/+9300[m³/週]

② 1~4号機タンク貯蔵量

②-a 淡水

水量:23435/27500[m³]*2,3
-1019[m³/4週]/±0[m³/4週]
-122[m³/週]/±0[m³/週]

②-b 濃縮塩水

水量:217286/345600[m³]*2,3,6
-55173[m³/4週]/-28600[m³/4週]
-14109[m³/週]/-13800[m³/週]

②-c 処理水 (多核種除去設備等処理済水)

水量:314330/329900[m³]*2,3,5,8
+35066[m³/4週]/+10400[m³/4週]
+7434[m³/週]/+5200[m³/週]

②-d Sr処理水等

水量:45391/57900[m³]*2,3
+32158[m³/4週]/+36700[m³/4週]
+11236[m³/週]/+17900[m³/週]

1~4号機タンク総容量

水量:600442/760900[m³]*2,3,5,6
+11032[m³/4週]/+18500[m³/4週]
+4439[m³/週]/+9300[m³/週]

タンク貯蔵量合計(②+③)

水量:約684710[m³]
+11743[m³/4週]*7
+3951[m³/週]*7

建屋内貯蔵量
+
1~4号機タンク貯蔵量
(①+②)

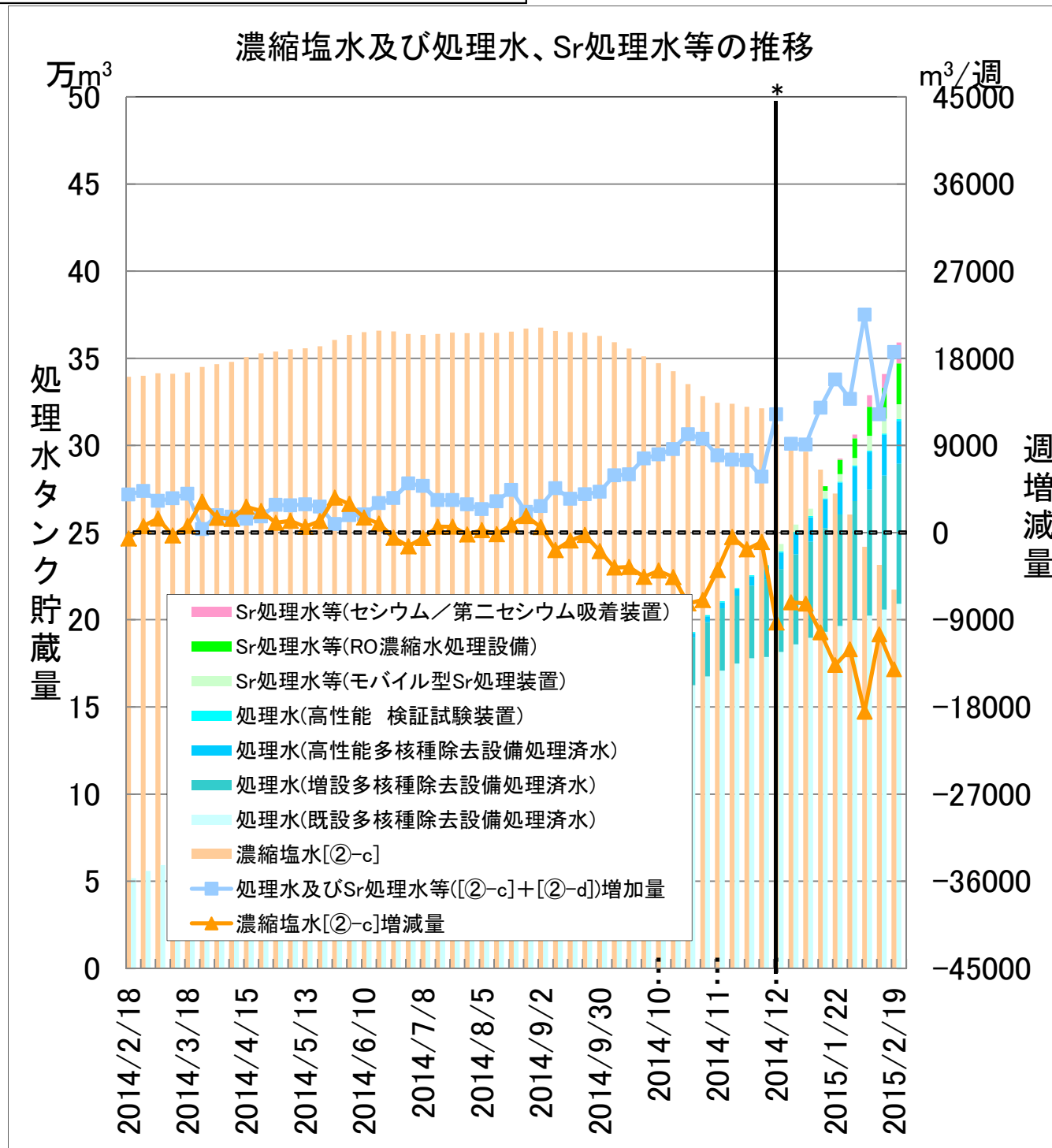
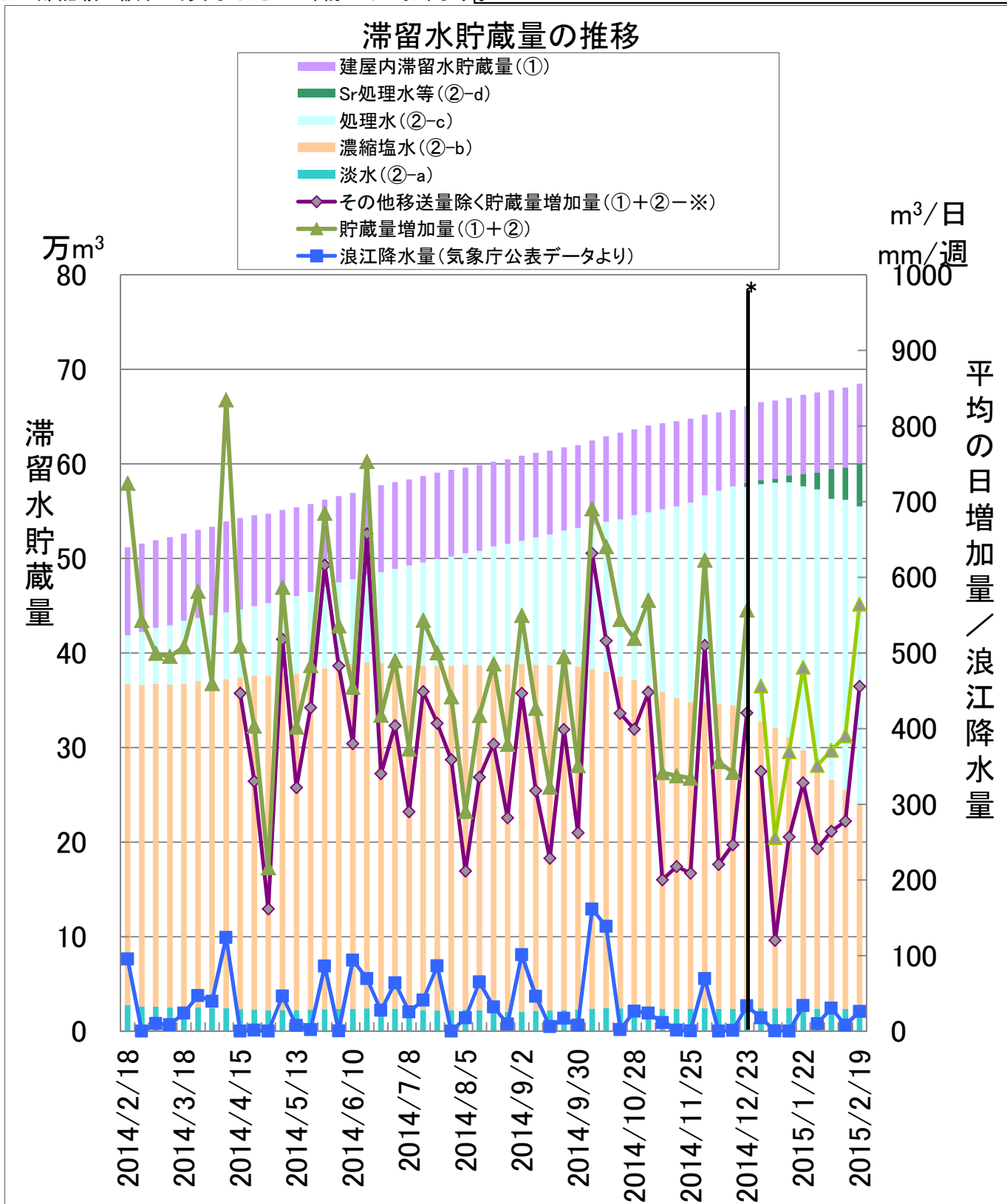
タンク堰内水の一時的貯留量(*2月24日時点の値を記載)
・ノッチタンク群 約800(+200[m³])/約4900[m³]

※1 第二セシウム吸着装置使用済ベッセル及び多核種除去設備の保管容器、処理カラム及びモバイル式処理装置使用済ベッセルを含む
 ※2 装置稼働中につき水位が静定しないため参考扱い
 ※3 貯蔵容量は運用上の上限を示す(タンクの貯蔵容量は10の位を切り捨てて表記)
 ※4 Hエリアのタンク(約3,000m³分)を5,6号機滞留水に使用
 ※5 多核種除去設備等(ホット試験中)の処理済水を貯蔵するが、タンクの運用状況に応じて淡水や濃縮塩水を貯蔵
 ※6 地下貯水槽を含まない。ろ過水タンクの貯蔵容量(4,600m³)を含む
 ※7 ウェルポイント(約550m³/週)、共用プールから高温焼却炉建屋(約20m³/週)の移送量約570m³/週を含む
 ※8 放射性物質濃度が高い多核種除去設備B系出口水を含む

訂正版

※一部記載に誤りがありましたので、訂正しております。

滞留水の貯蔵状況の推移



①: 建屋内滞留水貯蔵量(1~4号機、プロセス主建屋、高温焼却炉建屋、廃液供給タンク、SPT(B))
 ②: 1~4号機タンク貯蔵量([②-a淡水]+[②-b濃縮塩水]+[②-c処理水]+[②-dSr処理水等])
 ※: ウェルポイント汲み上げ量、海水配管トレンチへの水投入量、多核種除去設備薬液注入量の合計
 * 2015/1/1より集計日を変更(火曜日→木曜日)

処理水	累積処理水		期間処理水		定格処理量
	[m ³]	[m ³ /週]	[m ³ /日] ^{注1)}	[m ³ /日]	[m ³ /日]
既設多核種除去設備 ^{注2)}	209,136	3,234	462	750以上	750以上
増設多核種除去設備	80,329	3,580	511	750以上	750以上
高性能多核種除去設備	24,668	1,243	178	500以上	500以上
高性能 検証試験装置	1,018	197	28	50	50
Sr処理水等	累積Sr処理水等		期間処理水		定格処理量
	[m ³]	[m ³ /週]	[m ³ /日] ^{注1)}	[m ³ /日]	[m ³ /日]
RO濃縮水処理設備	23,417	5,807	830	500~900	500~900
セシウム吸着装置	11,956	3,924	561	600	600
第二セシウム吸着装置				1200	1200
モバイル型Sr除去装置	Sr処理水等		浄化処理中		
	[m ³]	[m ³]	[m ³]	[m ³]	
	8,513			9,000	

注1) 週間処理量の平均値
 注2) 既設多核種除去設備処理水の一部は、残水があるRO濃縮塩水タンクに移送し、Sr処理水等として貯蔵

各エリア別タンク一覧

(平成27年2月19日 現在)
下線部は前回報告からの変更点

1～4号機用汚染水貯蔵タンク

堰エリア	基数	1基あたり 容量(公称) (m ³)	タンク型	貯蔵水	備 考
B南	5	450	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	淡水	
B北	15	300	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	淡水	
C	26	40	鋼製角型タンク(溶接)	濃縮塩水	
	52	40	鋼製角型タンク(溶接)	淡水	
C東	5	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
C西	8	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
D	31	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮塩水	
E	39	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
	10	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等	濃縮塩水用からSr処理水等用に転用
G1	72	100	鋼製横置きタンク(溶接) 土中埋設	淡水	
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)	
G3西	9	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等	濃縮塩水用からSr処理水等用に転用
	31	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮塩水	
G3北	6	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮塩水	
G4南	9	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	9基の内、2基は使用時期未定
	8	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等	濃縮塩水用からSr処理水等用に転用
G4北	6	1000	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)	
G5	17	1000	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)	
G6北	19	500	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	漏えいが確認されたため、1基使用停止 20-1=19
G6南	18	500	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
G7	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)	
H1東	12	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H2北	17	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H2南	11	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H3	9	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	高線量箇所が確認されたため、2基使用停止 11-2=9
H4	20	500	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H4東	12	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H4北	21	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	漏えいが確認されたこと等から、2基撤去済み 23-2=21
H5	31	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H6	24	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	
H8北	5	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等	
H8南	11	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等	
H9	5	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	淡水	
H9西	7	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	淡水	

J1	64	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)	
	2	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (高性能検証試験装置)	高性能検証試験装置用受けタンクを2基とした。
	4	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等	濃縮塩水用からSr処理水等用に転用
	30	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮塩水	
J2	20	2400	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)	
J3	10	2400	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)	
J4	17	2900	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)	
J5	35	1235	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	
J6	16	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)	
K1北	10	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)	
K2	8	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等	
ALPS	4	1000	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)	
高ALPS	3	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(高性能)	
増ALPS	3	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	
水処理	1	8000	No.1ろ過水タンク	濃縮塩水	側板の一部に変形が認められたため、耐震評価を行いRO濃縮水貯水量を4600m ³ とした。
合計	832				

濃縮廃液

D	10	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮廃液	
H2	100	100	鋼製横置きタンク(溶接)	濃縮廃液	

高濃度滞留水受けタンク

G1	28	100	鋼製横置きタンク(溶接) 土中埋設	高濃度滞留水	非常用の受けタンクであり、現在未使用
----	----	-----	-------------------	--------	--------------------

5,6号機用汚染水貯蔵タンク

	基数	1基あたり 容量(公称) (m ³)	タンク型	貯蔵水	備考
F2	6	35	鋼製角型タンク(溶接)	5,6号機滞留水	Aタンク
	6	42	鋼製角型タンク(溶接)	5,6号機滞留水	Aタンク
	4	110	鋼製角型タンク(溶接+フランジ接合)	5,6号機滞留水	Bタンク
	5	160	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	Cタンク
	2	200	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	Cタンク
F1	3	299	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	hijタンク
	18	508	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	hijタンク
	5	1100	鋼製円筒型タンク(溶接)	5,6号機滞留水	Kタンク
H4北	3	1100	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	
合計	52				

(参考)

H3	9	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	地下水	
----	---	------	------------------	-----	--