[m3/日]

750以上

750以上

500以上

50

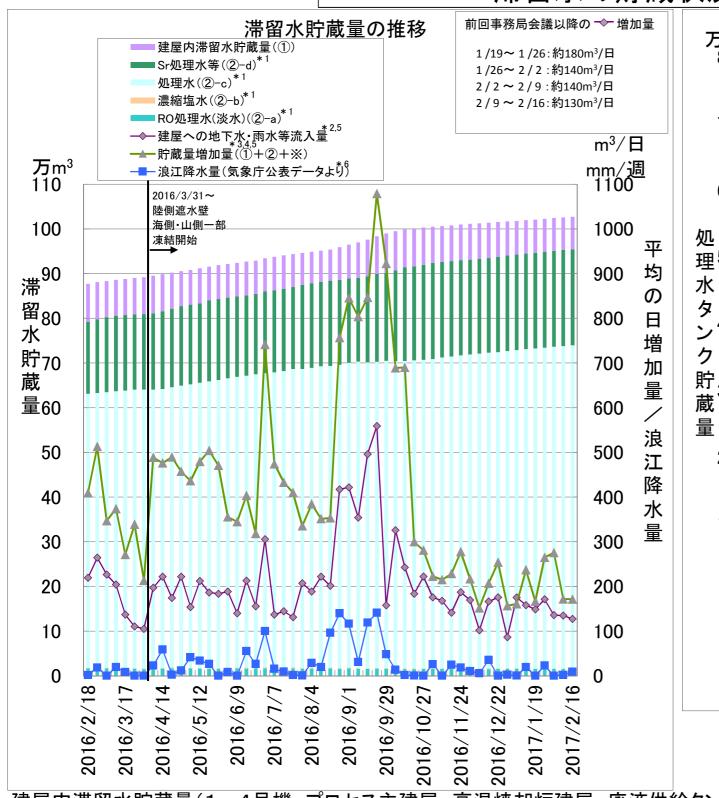
定格処理量

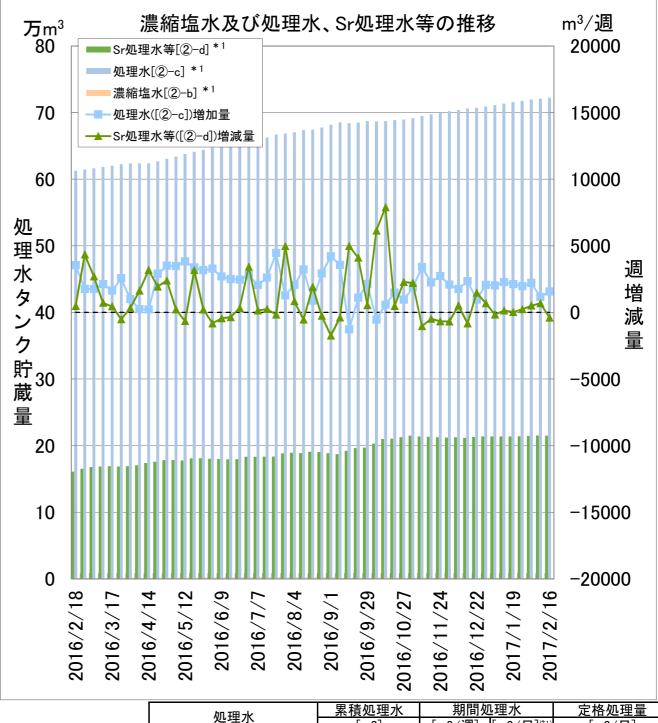
[m3/日]

600

1200

滞留水の貯蔵状況の推移





既設多核種除去設備注 增設多核種除去設備 注2) 320,749 0 高性能多核種除去設備 102,556 0 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)) 高性能 検証試験装置 1.128 0 期間処理水

②:1~4号機タンク貯蔵量 ([②-aRO処理水(淡水)]+[②-b濃縮塩水]+[②-c処理水]+[②-dSr処理水等])

※:タンク底部から水位計0%までの水量(DS)

- *1:水位計0%以上の水量
- *2:2015/9/10より集計方法を変更(建屋・タンク貯蔵量の増加量からの評価→建屋貯蔵量の増減量からの評価)
- 「建屋への地下水・雨水等流入量」=「建屋保有水増減量」+「建屋からタンクへの移送量」-「建屋への移送量(原子炉注水量、ウェルポイント等からの移送量)」
- *3:2015/4/23より集計方法を変更(貯蔵量増加量(①+②)→(①+②+※))
- *4:2016/2/4,2017/1/19 濃縮塩水の残水量再評価により水量見直しを行ったため補正
- *5:「建屋への地下水・雨水等流入量」、「貯蔵量増加量」の評価に用いている「建屋保有水増減量」は建屋水位計から算出しており、下記評価期間において 建屋水位計の校正を実施したため、当該期間の「建屋への地下水・雨水等流入量」、「貯蔵量増加量」は想定される値より少なく評価されている。 (2016/3/10~3/17:プロセス主建屋、2016/3/17~3/24:高温焼却炉建屋、2016/9/22~9/29:3号機タービン建屋)
- *6: 降水量は浪江地点(気象庁)を用いているが、欠測があったことから、富岡地点(気象庁)を代用(2016/4/14~4/21)

-					
注1)	周	問(カ亚	也	値

Sr処理水等

セシウム吸着装置

第二セシウム吸着装置

注1)週間の一切に 注2)既設・増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

[m3]

330,956

[m3/遁

1,559

[m3/週]

1,564

[m3/日]^{注1)}

223

m3/日]⁵

223