原子炉の状態 月例レポート 2025年10月

概要 東京電力の発表によると、10月29日現在、福島第一原子力発電所では、原子炉格納容器(以下、PCV)空調機戻り空気温度が、1号 機:27.2°C(前月30.6°C)、2号機:33.0°C(前月 36.5°C)、3号機:マイクロドローン調査準備のため温度計を取り外し欠測(前月 30.7℃)であり、原子炉格納容器の放射性物質(Xe-135 参照)濃度も、1号機B系:1.33×10-3 Bg/cm3(前月末1.30×10-3 Bg/cm3)、2号機A系: 検出限界値【1.2×10-1 Bg/cm3】以下(前月末も同じ)、3号機A系: 検出限界値【1.8×10-1 Bg/cm3】以下(前月末も 同じ)と、有意な変動は見られていません(5ページ参照)。

筆者注: PCVのXe-135濃度を測定しているガス放射線モニタは、1号機は半導体検出器、2・3号機はシンチレーション検出器となっています。 機種の違いの詳細および理由は分かりません)

今月、次ページ、次々ページに、現在の福島第一原発の大まかな状況を分かりやすくするため、 くおさらい> 過酷事故の前と 後との福島第一原発の原子炉を中心とした状況の異同模式図を作ってみました。全体状況をお読み取りください。

5、6ページには、10月のイチエフ廃炉作業全般の主な取り組みと状況を示しています。3ページではイチエフ構内の平面画像に主な 取り組み事項を配置してあります。4ページは各事項の簡単な解説です。ページ間では各ボックス冒頭のくT1><R2>等の記号で 照合してください。青地のボックスは今月東京電力が月例の「廃炉・汚染水・処理水対策の概要」において、主な取り組みとして示した もののうち実際に行われた作業、灰色地のボックスは計画・準備・試験・報告等、黄色地のボックスは筆者が東京電力が毎日発表す る「プラント関連パラメータ」等をチェックした際抱いた疑問等、筆者の判断によるものです。

いずれのボックスも原資料があるものはそのハイパーリンクを埋めてあります。廃炉に向けた進捗状況を概観するためにぜひご覧くだ さい。

10月のイチエフ内のインシデント・事故情報は、79ページをご覧ください。

巻末に、52新聞社と共同通信による47Newsの原発問題のニュース・速報サイトの記事を、イチエフに関する報道【廃炉作業】、 |主として福島県浜通りの状況ついてのイチエフ事故の後始末||、原子力発電・核施設をめぐる動きに分けてクリッピングしてありま す。

このレポートは、基本的に表題の年月に東京電力、原子力規制委員会、経済産業省その他から発表された福島第一原発の現況に関する資料の要点などを、で きる限り専門用語・略語を排してまとめ、理解に必要な最小限の解説を加えたものです。文中「イチエフ」とは、福島第一原発の略称です。

目次

	<おさらい> 過酷事故前後の福島第一原子力発電所の状況の異同模式図	<u>····3</u>
1	主な取り組み(更新)	<u>··· 5</u>
2	プラント関連パラメータ	<u>··· 7</u>
3	原子炉内の温度(更新)	<u>··· 8</u>
4	原子炉建屋から放出された放射性物質による外部汚染の程度(更新)	<u> 9</u>
5	その他の指標(更新)	<u>··· 11</u>
6	原子炉格納容器循環注水冷却(の停止試験)	
	(1)~(3) 概要	<u>···12</u>
	(4) 第 I 期(2020年5月まで)	<u>···15</u>
	(5) 第 Ⅱ 期(2020年8月まで)	<u>···35</u>
	(6) 第Ⅲ期(現在)の一部	<u>···38</u>
	⑥ 2号機TE-2-3-69Rの謎	<u>···45</u>
	(7) 循環注水冷却スケジュール(更新)	<u>···50</u>
7	原子炉格納容器ガス管理設備	<u>···51</u>
8	東京電力が発表してきた原子炉の状態を表すデータの信頼性について	<u>····74</u>
9	原子炉建屋から新たに放出された放射性物質量の評価についての考察	<u>···76</u>
0	東京電力が発表したイチエフ内のインシデント・事故情報(更新)	<u>···81</u>
11	イチエフに関する報道(更新)	<u>···82</u>

くおさらい> 過酷事故前後の福島第一原子力発電所の状況の異同模式図 (NEW!)

「燃料デブリ」の取り出し・「処理水」の海洋放出などはメディアでご覧になったことはあっても、「Sr(ストロンチウム)吸着塔」、「HIC(高性能容器)」、「ゼオライト土嚢」など、また、地下水・雨水が原子炉建屋に入り核汚染水となり、ALPS(多核種除去装置)などを経て海洋放出されている流れについて、それが何でありどうなっているなのか、さらに、福島第一原発のリスク、廃炉作業の中でどういう位置を占めるのか、筆者にとっても分かりにくいものがあります。

そこで今回、2011年3月の過酷事故の前と後との福島第一原発の原子炉周辺のもっとも基本的な状況を視覚的に比較することで、事故の全体像、現在の福島第一原発のリスク、廃炉作業の状況を少しでも分かりやすいものにしようと試みました。

(事故前の原子炉と発電機)



左の画像は事故前の福島第一原発の 原子炉を取り巻く状況です。

ご覧の通り。事故前は原子炉内でのウラン235の核分裂による熱の発生により、原子炉(原子炉圧力容器)と発電機の間で水(水蒸気)が交換される閉じたサイクルでした。

そして次ページの画像が。事故の後の 福島第一原発の原子炉周辺の状況で す。

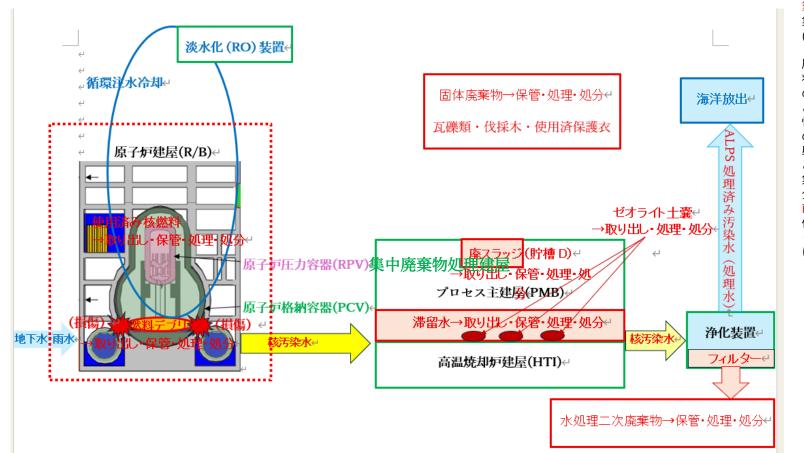
(次ページに続く)

下の**事故の後の福島第一原発の原子炉を取り巻く状況**についての画像をご覧ください。

(NEW!)

事故の前の、原子炉と発電機だけの閉じたサイクルが解け、放射性物質の一部が海洋など福島第一原発の外の環境に開かれてしまっています。さらに廃炉に向かっては、今後もっと様々な放射性廃棄物が広く福島第一原発の外部の環境にまで開かれて行かざるを得ません。最終的な処分にいたっては何も決まっていないも同然です。そういう意味では福島第一原発の事故は収束したどころではなく、現在も進展しているというべきかもしれません。現在福島第一原発に存在する放射能の総量については5~7ページをご覧ください。

本「原子炉の状態レポート」では、主として下図左のの赤色点線部分を取り扱います。



筆者注:

集中廃棄物処理建屋 (PMB、HTI等)

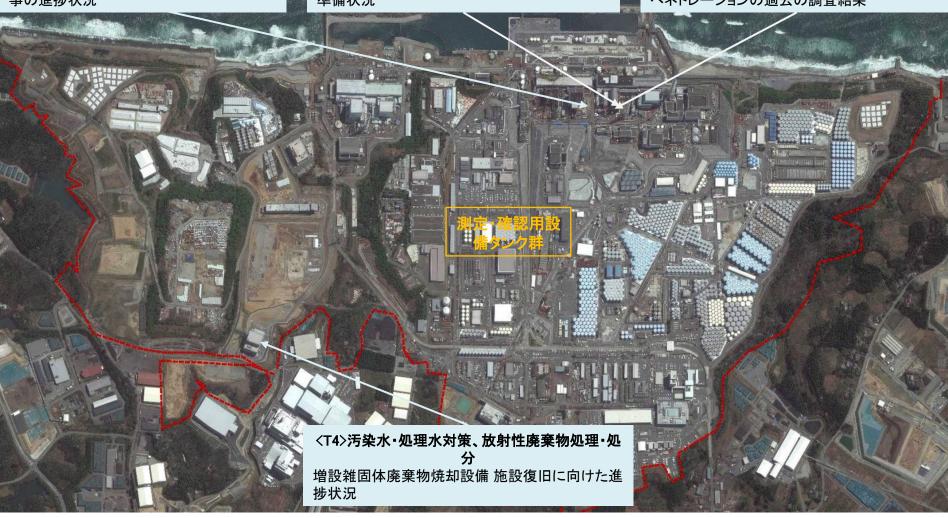
目次に戻る

概要に戻る

1 主な取り組みと状況(更新)

〈T1〉使用済み核燃料プール対策(2号機) 2号機 使用済み核燃料取り出しに向けた工事の進捗状況

〈T2〉核燃料デブリの取り出し準備(3号機) PCV内部気中部調査(マイクロドローン調査) 準備状況 <T3> 核燃料デブリの取り出し準備(3号機) パーソナルエアロック室内の調査結果および各ペネトレーションの過去の調査結果



出典: 2025年7月31日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第140回)資料「廃炉・汚染水・処理水対策の概要」https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2025/07/07/2-1.pdf

<T1>2号機 使用済み核燃料(以下、燃料) 取り出しに向けた準備工事の進捗;状況

2号機では、2025年5月に燃料取扱設備を 構台に搬入し、現在は燃料取扱設備の主 要機器であるクレーン、ジブクレーン、燃料 取扱機について、10月30日の落成検査に 向け、前室(燃料搬出時の作業環境の整備 並びに放射性物質の飛散・拡散防止のた め、原子炉建屋南側外壁の開口部を覆う部 屋)で単体動作確認を行っています。 11月から原子炉建屋内の単体動作確認に 移行する計画ですが、2020年の使用済み 核燃料プール(以下、プール)調査を踏まえ、 キャスクピット(プールから取り出した燃料を 輸送容器に収納するためのプール)の一部 底部にある堆積物の清掃を行った後、燃料 ラック上のシート片等の除去を行います。 10月21日からキャスクピット底部の清掃を 開始し、11月上旬には清掃を完了する予定 です。

また、燃料ラック上のシート片等の除去に向け、日本原子力研究開発機構楢葉遠隔技術開発センターのロボット試験用水槽においてモックアップを実施しており、水中ROVにて燃料ハンドルの模擬体に設置したシート片を回収できるこがを確認されました。原子炉建屋内の試験において、走行台車がランウェイガーダ上を移動する際は、汚染拡大防止ハウスを展張したうえで前室と原子炉建屋との間のシャッターを開ける計画だそうです。

東京電力は、2026年度第一四半期の燃料取り出しの開始に向けて準備は順調に進んでいると判断しているようです。

<T2>3号機PCV内部気中部調査(マイクロドローン調査)準備状況

3号機については、マイクロドローン調査に向け、 冷却注水量低減によるPCV水位低下作業を 行っていました。2025年10月17日に目標水位 (約T.P7300)に到達したことが確認され、また、 既設のRPV底部・PCV温度計や関連パラメータ の挙動に異状がないことも確認されています。 常設監視計器の取り外をし含めた原子炉建屋 内での準備作業を10月24日から開始しており、 東京電力は、2月の調査開始を予定しています。

〈T4〉増設雑固体廃棄物焼却設備 施設復旧に 向けた進捗状況

増設雑固体廃棄物焼却設備(増設焼却炉)の廃棄物貯留ピットにて2024年2月に発生した、チップの発酵・発熱に伴う水蒸気・ガス発生および火報発報事案により、増設焼却炉は停止中です。

東京電力は、2025年度末の復旧完了に向け、2025年3月から原状復旧工事を開始しています。並行して、ピットのコンクリートの一部に剥がれが確認されたため、ピットの健全性調査を実施していましたが、補修により再使用可能と判断しました。ピット補修も含め、原状復旧は2025年度末となるとのことです。

東京電力は、水蒸気・ガス発生事案の再発防止対策工事は、工事エリアが原状復旧工事と錯綜するため、2026年度初頭から実施するとしています。工期は約4ヶ月を見込み、同年8月から運転再開を計画しており、2028年度内の屋外一時保管解消は達成可能と評価しています。

<T3>3号機パーソナルエアロック室内の調査結果および各ペネトレーションの過去の調査結果3号機の本格的な核燃料デブリ(以下、デブリ)取り出しでは、X-6ペネトレーション(以下、ペネ)やX-1Bペネ、TIP室から燃料デブリにアクセスすることが検討されています。一方、これら以外のペネも活用できるか検討するため、2025年8月19日~9月19日にかけて、原子炉格納容器外側のパーソナルエアロック室(以下、P/A室事故前、点検作業時に人が原子炉格納容器内へ入るための通路として使用)の調査が行われました。

調査には、遠隔操作が可能なクローラロボット (Packbot)、四足歩行ロボット(SPOT)等を使用し、 P/A室内の目視確認、線量測定、点群データ取 得を実施しました。

目視確認において、P/A室内のX-2ペネのフランジ面では、2号機のX-6ペネ前室で確認された溶融物の付着や、漏えい跡、変形といった異常は確認されず、また、P/A室内の変形等の異常も確認されませんでした。線量測定においては、ホットスポットは床面に数か所あることが確認されました。

東京電力は、今回確認されたホットスポットに加えて、他の箇所にも汚染がある可能性があることから、ガンマイメージャ(G/I)測定結果の解析により詳細な線源分布を見極めていくとのことです。デブリ取り出しへの活用のためには、P/A室内の線量低減を実施する必要がありますが、空間線量率が高く、系統配管など干渉物となるものが多い状況であり、線量低減を実施する場合、時間を要する可能性が高いと考えています。本調査結果を、本格的なデブリ取り出しの工法や環境整備の検討に活かしていくとしています。

2 プラント関連パラメータ

(更新)

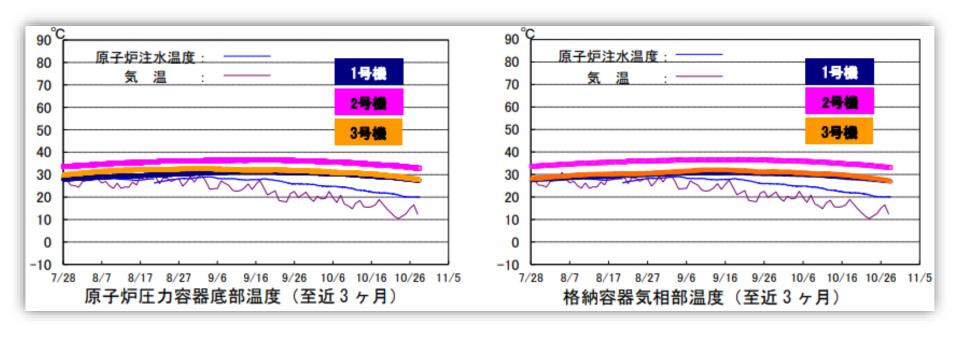
号機	15	1号機		号機	J 3 1	号機
亏惯	9月24日	10月29日	9月24日	10月29日	9月24日	10月29日
原子炉注水状况	給水系:1.4㎡/h	給水系:1.4㎡/h	給水系: 0.0㎡/h	給水系:-ml/h ※6	給水系: 1.5ml/h	給水系:1.7ml/h
	CS系:0.0㎡/h	CS系:0.0㎡/h	CS系: 1.6㎡/h	CS系:1.4ml/h	CS系: 1.9ml/h	CS系:1.9ml/h
	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
原子炉圧力容器 底部温度	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1): 30.9°C VESSEL ABOVE SKIRT JOINT (TE-263-69H1): 27.9°C VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2): 30.8°C (9/24 11:00 現在)	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1): 27.3°C VESSEL ABOVE SKIRT JOINT (TE-263-69H1): 23.7°C VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2): 27.2°C (10/29 11:00 現在)	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3): 36.4℃ RPV Temperature (TE-2-3-69R): 37.4℃	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3): 32.8℃ RPV Temperature (TE-2-3-69R): 31.6℃	VESSEL BOTTOM ABOVE SKIRT JOT (TE-2-3-69F1):320°C VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H1):32.2°C (9/24 11:00 現在)	VESSEL BOTTOM ABOVE SKIRT JOT (TE-2-3-69F1):27.7°C VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H1):28.2°C (10/29 11:00 現在)
原子炉格納容器 内温度	HVH-12A RETURN AIR (TE-1625A): 30.6°C HVH-12A SUPPLY AIR (TE-1625F): 30.6°C (9/24 11:00 現在)	HVH-12A RETURN AIR (TE-1625A): 27.2°C HVH-12A SUPPLY AIR (TE-1625F): 27.1°C (10/29 11:00 現在)	RETURN AIR DRYWELL COOLER (TE-16-114B): 36.5°C SUPPLY AIR D/W COOLER HVH2-16B (TE-16-114G#1): 36.4°C (9/24 11:00 現在)	RETURN AIR DRYWELL COOLER (TE-16-114B): 33.0°C SUPPLY AIR D/W COOLER HVH2-16B (TE-16-114G#1): 32.8°C (10/29 11:00 現在)	PCV Temperature (TE-16-002):30.7℃ SUPPLY AIR D/W COOLER (TE-16-114F#1):31.5℃	PCV Temperature (TE-16-002): -'C ※7 SUPPLY AR D/W COOLER (TE-16-114F#1): 27.8'C
原子炉格納容器	0.07kPa g	O.10kPa g	4.03kPa g	3,40kPa g	0.50kPa g	0.53kPa g
圧力	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
窒素封入流量 ※1	RPV(RVH-A): -Nrfl/h RPV(RVH-B): 17.22Nrfl/h (JP-A): 15.63Nrfl/h (JP-B): -Nrfl/h PCV: -Nrfl/h ※2 (9/24 11:00 現在)	RPV (RVH-A) : -Nnf/h RPV (RVH-B) : 16,85Nnf/h (JP-A) : 15,15Nnf/h (JP-B) : -Nnf/h PCV: -Nnf/h %2 (10/29 11:00 現在)	RPV-A: 6.44Nml/h RPV-B: 6.45Nml/h PCV: -Nml/h ※2	RPV-A: 6.29Nm/h RPV-B: 6.29Nm/h PCV: -Nm/h ※2 (10/29 11:00 現在)	RPV-A: 7.02Nml/h RPV-B: 6.98Nml/h PCV: 8,86Nml/h (9/24 11:00 現在)	RPV-A: 6.89Nml/h RPV-B: 6.81Nml/h PCV: 8.73Nml/h (10/29 11:00 現在)
原子炉格納容器 水素濃度 ※3	A系: 0,00vol%	A系: 0,00vol%	A系: 0,06vol%	A系: 0.07vol%	A系: 0.10vol%	A系: 0.13vol%
	B系: 0,00vol%	B系: 0,00vol%	B系: 0,06vol%	B系: 0.06vol%	B系: 0.08vol%	B系: 0.11vol%
	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
原子炉格納容器	A系: 1,27E-03Bq/cml	A系:1.28E-03Ba/cml	A系: ND(1.2E-01Ba/cr/l以下)	A系: ND(1.2E-01Bq/cr/l以下)	A系:ND(1.8E-01Bq/cm以下)	A系: ND(1.8E-01Ba/crl以下)
放射能濃度	B系: 1,33E-03Bq/cml	B系:1.49E-03Ba/cml	B系: ND(1.2E-01Ba/cr/l以下)	B系: ND(1.2E-01Bq/cr/l以下)	B系:ND(1.8E-01Bq/cm以下)	B系: ND(1.8E-01Ba/crl以下)
(Xe135)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
使用済燃料			29.2℃	23.8℃	-℃ ※5	-℃ ※5
プール水温度			(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
FPC スキマサージタンク	4.76m	4.89m	2.78m	2.88m	3.88m	4.12m
水位	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
	4号機			号機	6号機	
号機	9月24日	5機 10月29日	9月24日	5 (5) (5) (5) (5) (5) (6) (6) (6) (6) (6) (6) (6) (6) (6) (6	9月24日	10月29日
使用済燃料	-℃ ※4	-℃ ※4	28.6℃	23.5℃	25.3℃	20.1℃
プール水温度	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)
FPC スキマサージタンク	6.75m	4.47m	2.55m	2.99m	2.59m	2.63m
水位	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)	(9/24 11:00 現在)	(10/29 11:00 現在)

出典: 2025年10月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第143回)資料「福島第一原子力発電所プラント関連パラメータ」

3 原子炉内の温度

(更新)

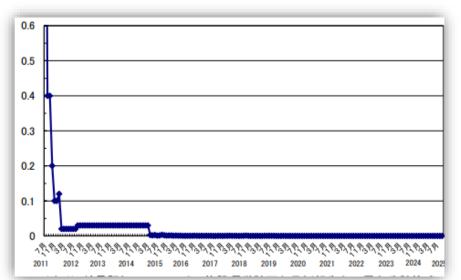
東京電力によると、注水冷却を継続することにより、原子炉圧力容器底部温度、格納容器気相部温度は、号機や温度計の位置によって異なるものの、下に引用したグラフのとおり推移しています。



4(1) 原子炉建屋から放出された放射性物質による外部汚染の程度 (更新)

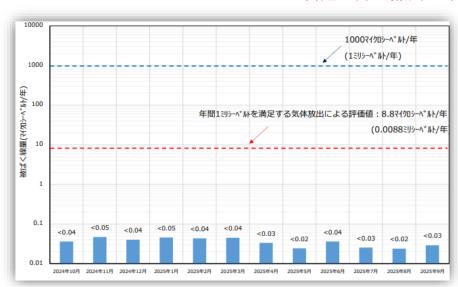
東京電力によると、2025年8月における1~4号機原子炉建屋からの追加的放出線量の算定値は、1.3×104 Bg/h 未満(前月9.9×103 Ba/h未満)と放出管理の目標値(5.5×106 Ba/h)を下回っています。そして、この算定値による 敷地境界における空気中放射性物質濃度は、Cs-134:5.8×10⁻¹²(前月6.2×10⁻¹²Ba/cm³)、Cs-137: 8.9×10⁻¹² Bg/cm3 (前月 4.8×10-12 Bg/cm3)であり、当該値が 1 年間継続した場合、敷地境界における被ばく線量は、年 間 3.0×10⁻⁵ mSv 未満(前月2.0×10⁻⁵ mSv 未満)であり、管理目標値年間1 mSvを満足する気体放出による評 価値 8.8×10 -3 mSvより十分小さいと推定しています。

1~4号機原子炉建屋からの放射性物質(セシウム)の放 出による敷地境界における年間被ばく線量評価 (トレンドグラフ)



1~6号機原子炉建屋からの放射性物質(セシウム)の放出による 敷地境界における被ばく線量評価の年間推移

※ 筆者注:こちらは対数グラフです



出典: 2025年10月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第143回)資料「廃炉・汚染水・処理水対策の概要」 https://www.meti.go.ip/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2025/10/10/2-1.pdf 2025年10月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第143回)資料「1~4号機原子炉建屋からの追加的放出量の評価結果(2025年9月)|

概要に戻る

東京電力は、2019 年 11 月、1~4号機原子炉建屋からの放射性物質の追加的放出量の評価方法、および評価結果のグラフの記述内容を変更しました。東京電力による変更点、および変更の理由は以下の通りです。

・放出による敷地境界の空気中放射性物質濃度(単位:Bq/時)→敷地境界の被ばく線量(単位: μ Sv/年) (理由)一般公衆が放出の影響を理解しやすくする。

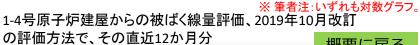
・被ばく線量評価の計算手法:5、6号機の寄与(年間稼働率80%の運転時の推定放出量で評価したもの)を一律加算する⇒測定結果を元にした被ば く線量を評価する。

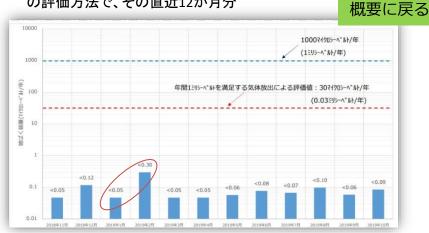
(理由)これまで被ばく線量は、 $1\sim4$ 号機追加的放出量の被ばく線量評価に、5、6号機からの影響を一定値(運転時の想定放出量から評価:約0.17 μ Sv/年)加算していた。この方法によると、最近では5、6号機の割合が大きく(約80%)、 $1\sim4$ 号機の放出による影響がわかりにくくなっていた。実態により近づけるため、5、6号機も測定結果を元にした被ばく線量を評価し、検出された場合は、 $1\sim4$ 号機による被ばく線量評価に加算することとする。

下左はこれまでの評価方法および記述内容による2018年10月からのグラフ、下右が新たな方法による2018年11月からの評価のグラフです。

1-6号原子炉建屋からの放出量評価、2019年9月までの評価 方法で、その直近12か月分







5 その他の指標

(更新)

東京電力によると、2025年9月24日から10月29日までの1か月、格納容器内圧力や、臨界監視のための格納容器 放射性物質濃度(Xe-135)等のパラメータについても有意な変動はなく、冷却状態の異常や臨界等の兆候は確認さ れていません。

※ 筆者注:

Xe-135 (キセノン135) はウラン燃料が核分裂をした時に生じる放射性物質で、半減期は極めて短く約9時間です。このためXe-135が増加したままになるのは、ウランの核分裂が継続して起きているときであり、臨界に達していると考えられます。

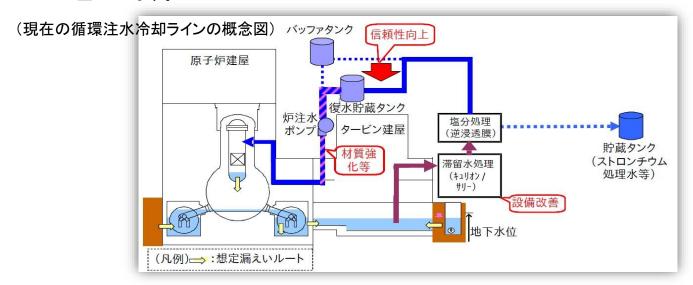
原子炉格納容器循環注水冷却(の停止試験)

(1) 循環注水冷却の経過

1~3号機の原子炉は、注水冷却を継続することにより、現在は一定の範囲内の温度を保ち安定状態にあります。 事故直後は、この注水冷却の水源は大熊町の坂下ダムに求めていました。

しかしこれでは原子炉内で核燃料デブリ等に接触し放射能で汚染された水が増えるばかりであることから、2011年 6月から新設のバッファタンク(浄化水を一時的にためておくタンク)を水源とする循環注水に移行しました。 さらに2013年7月からは水源の保有水量の増加・耐震性・耐津波性を向上させるため、水源を3号機復水貯蔵タン ク(CST)に切り替えました。

そして2016年3月には1号機タービン建屋が循環注水冷却ラインから切り離され、10月には、汚染水の漏えいリスク を低減するため、淡水化(RO)装置を4号機タービン建屋に設置し、循環ループを約3kmから約0.8kmに縮小し現在 に至っています。



出典:2018年3月1日廃炉・汚染水対策チーム会合事務局会議資料「廃止措置等に向けた進捗状況:循環冷却と滞留水処理ライン等の作業」 http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/03/2-00-04.pdf

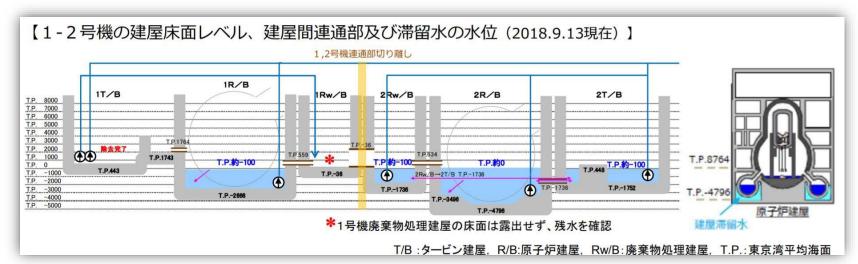
2016年3月31日東京電力株式会社

(2) 循環注水冷却の今後

原子炉注水冷却ラインの縮小という課題については、ロードマップ(第4版)では「核燃料デブリ取り出しのための原子炉格納容器の止水・補修作業を開始するまでに、原子炉格納容器からの取水方法を確立する。その上で、原子炉注水冷却ラインの小循環ループ化(格納容器循環冷却)を図る」とされていました。

第5版においては「循環注水を行っている1~3号機については、タービン建屋等を切り離した循環注水システムを構築した上で、原子炉建屋の水位低下等により、原子炉建屋から他の建屋へ滞留水が流出しない状況を構築する」となっています。

2017年12月の3・4号機間の連通部の切り離しに続き、2018年9月13日には1号機側、2号機側の建屋内に溜まっている汚染水の水位が1号機廃棄物処理建屋の床面(T.P.-36)を下回り、その後も安定して床面以下の水位を保っていることから、東京電力は1・2号機間の連通部について切り離しを達成したと判断しました。



出典:2015年6月12日廃炉・汚染水対策関係閣僚等会議「東京電力(株)福島第一原子力発電所の 廃止措置等に向けた中長期ロードマップ」 (第4版) http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2015/pdf/0625_4_1c.pdf 2017年9月26日廃炉・汚染水対策関係閣僚等会議「東京電力(株)福島第一原子力発電所の 廃止措置等に向けた中長期ロードマップ」 (第5版) http://www.kantei.go.jp/jp/singi/hairo_osensui/dai3/siryou2.pdf

画像出典:2018年9月27日第58回廃炉・汚染水対策チーム会合事務局会議資料

「建屋滞留水処理の進捗状況について(1,2号機間及び3,4号機間の連通部の切り離し達成)」

(3) 2系統ある注水冷却系のうち1系統の試験的停止について

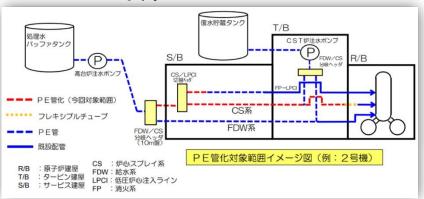
格納容器内にある使用済み核燃料および核燃料デブリは、炉心スプレイ系(CS系)と給水系(FDW系)という2系統の循環注水冷却系によって冷却されています(下図参照)。

東京電力は、原子炉注水設備に関する信頼性向上を目的として、以下の改造工事を計画・実施しています。

- ①1~3号機炉心スプレイ系(CS系)注水ラインの一部PE管化(2018)
- ②2,3号機給水系(FDW系)注水ライン他の改造(2017)
- ③処理水バッファタンク取替(2018~2019)

②の2、3号機給水系(FDW系)注水ライン他の改造の際は、原子炉への注水をCS系のみで実施することになり、2017年11月の注水量3.0 m³/hでCS系単独注水の実績がないことから、東京電力は、CS系単独注水事前確認試験を行い原子炉の冷却状態に対する影響を確認しました。

CS系単独注水は、2号機では2017年10月31日~11月7日まで、3号機では11月14日~11月21日まで実施されました。 試験期間において、監視パラメータとしていた原子炉圧力容器底部温度、格納容器温度、格納容器ガス管理設備ダストモニタの指示値に「CS系単独注水に切り替えたこと」に伴う有意な変化はなく、原子炉の冷却状態に異常はないものと推定されています。









CS系SUSフレキシブルチューブの曲がりの状態

新規PE管施工後

出典:2017年11月30日第48回廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議資料「1~3号機原子炉注水設備の改造工事について」 http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2017/10/3-05-02.pdf 2017年11月30日第48回廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議資料

(4) 原子炉格納容器循環注水冷却(の停止) 第Ⅰ期

① 1号機核燃料デブリ冷却状況の確認の実施について

東京電力は、1号機において緊急時対応手順の適正化などを図ることを目的に、原子炉注水を2日程度(約48時間)停止する試験を2019年10月15日から開始することを発表しました。注水停止時の温度上昇率については、48時間の注水停止で最大8.7°C程度の温度上昇と予測しています。なお、注水停止時および再開時の監視パラメーターと判断基準、基準逸脱時の対応(次ページ)については以下のように発表しています。

また、今後3号機についても、今年度中を目途に注水停止試験を実施する予定としています。

2020注水停止試験に戻る

地震のイチエフへの影響に戻る

(1) 冷却状態の監視 (注水量停止時)

######################################	監社	見頻度	>> 1.75 1 pd 1010/2 55 24	
監視パラメータ	注水停止中	(参考) 通常監視頻度	注水停止時の判断基準 	
原子炉圧力容器底部温度	毎時	毎時	温度上昇が15℃未満 ※1	
原子炉格納容器内温度	毎時	6時間	温度上昇が15℃未満 ※1	
原子炉への注水量	毎時	毎時	原子炉に注水されていないこと	
格納容器ガス管理設備 ダストモニタ	毎時	6時間	有意な上昇が継続しないこと	

※1 15℃以上の温度上昇があった際には、流量を1.5m³/hに増やす(注水を再開する)。

(冬季のRPV/PCV温度は概ね30℃未満であり,15℃の温度上昇でも45℃未満と想定)

- (2) その他の傾向監視パラメータ
 - ・原子炉圧力容器上部温度、格納容器圧力、格納容器内水位

(1) 冷却状態の監視 (注水量増加時)

(2) 未臨界状態の監視

注水変更操作から24時間の監視強化とし、冷却状態に異常が無い場合には、24時間以降は通常頻度での監視に移行。

TUE 18 - 1	監	児頻度		
監視パラメータ 	操作後24時間 24時間以降 (通常監視頻度)		† 注水再開時の判断基準 	
原子炉圧力容器底部温度	毎時	毎時	温度上昇が15℃未満※1	
原子炉格納容器内温度	毎時	6時間	温度上昇が15℃未満※1	
原子炉への注水量	毎時	毎時	(必要な注水量が確保されていること)	
格納容器ガス管理設備 ダストモニタ	6時間	6 時間	有意な上昇が継続しないこと	

- ※1 注水変更後、10℃以上の温度上昇があった際には、関係者間で情報共有・監視強化を継続する。
- ・ 注水変更操作から24時間は速やかにホウ酸水を注入できる体制を維持

T140.00	監視	頻度	
監視パラメータ	操作後24時間	2 4 時間以降 (通常監視頻度)	法水再開時の判断基準
格納容器ガス管理設備 Xe-135濃度	毎時	毎時	通常値の10倍未満であること*2

- ※2 Xe-135の通常値は1号機は1.0×10⁻³Bq/cm³程度である。 運転上の制限である1Bq/cm³に余裕があっても、2系同時に上昇した場合には、確実な未臨界維持のためホウ酸水を注入する。(片系のみの場合は、計器故障の可能性も含めて判断する)
- (3) その他の傾向監視パラメータ ・原子炉圧力容器上部温度、格納容器内水位

出典:2019年9月26日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第70回) 資料 「福島第一原子力発電所 1 号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の実施について」

a 1号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果(速報) について

東京電力によると、2019年10月15日~10月17日の期間、約49時間注水を停止しました。試験期間中の炉内状況は安定して推移し、原子炉圧力容器(RPV)底部温度や原子炉格納容器(PCV)温度の温度上昇量は小さかったということです。

また、ダスト濃度や希ガス(Xe135)等のパラメータにも異常はありませんでした。

今後、実際の温度上昇と予測との差異や、温度計の挙動の違い、PCV水位の変動、原子炉注水停止前後に採取した放射線 データなどを評価する予定だそうです。

さらに、3号機についても、今回の試験結果をふまえ、2019年度中を目途に実施する予定としています。

参照

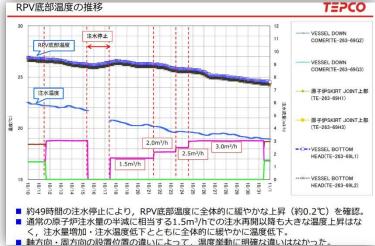
最大温度上昇量		
	RPV底部	PCV
注水停止中 (10月15日11:00~10月17日12:00)	0.2℃	0.6℃
試験期間中 (10月15日11:00~10月30日14:00時点)	0.4℃	0.7℃

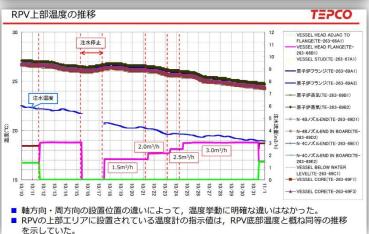
出典:2019年10月31日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第71回) 資料 「福島第一原子力発電所 1号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の実施について」

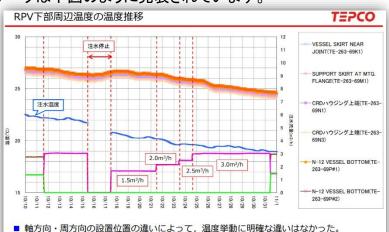
監視パラメータ		監視パラメータ 判断基準を満たさない場合の対応		
原子炉への注水量		•	目標注水量を目安に,原子炉注水量を調整する	
冷却状態の監視	原子炉圧力容器底部温度原子炉格納容器内温度格納容器ガス管理設備ダストモニタ	•	1.5m³/hで原子炉注水を再開する。 注水再開/注水増加によってパラメータに安定傾向が ない等の場合には、さらなる注水量の増加等の措置を 関係者で協議する。 (温度上昇が急であり、1m³/hを超える注水量の急増 が必要と判断される場合にはホウ酸水を注入したうえ で、注水量を増加する)	
未臨界状態の監視	格納容器ガス管理設備 希ガスモニタ	•	ホウ酸水を注入する。 ホウ酸水を注入しても未臨界維持の見込みがない場合 は,注水量を低減する等の措置を関係者で協議する。	

b 1号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果について

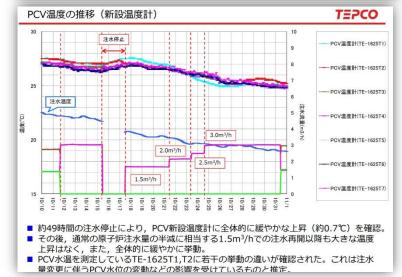
試験中の原子炉圧力容器(RPV)各部、格納容器(PCV)の温度データは下図のように発表されています。







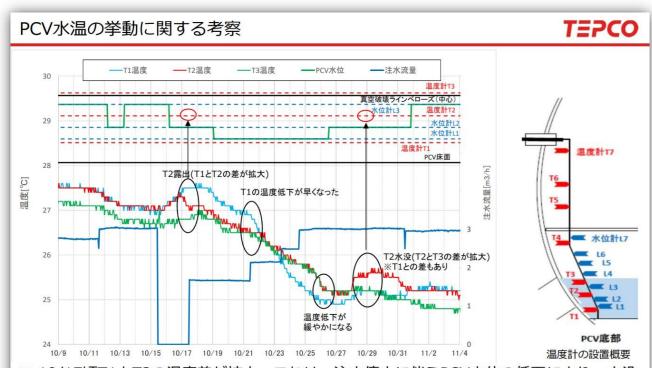
■ RPV底部に比較的近い、RPV下部周辺エリアに設置されている、RPV支持スカート部や CRD/ ウジング上端などの温度挙動は、RPV底部温度と概ね同等の推移を示していた。



(次ページに続く)

概要に戻る

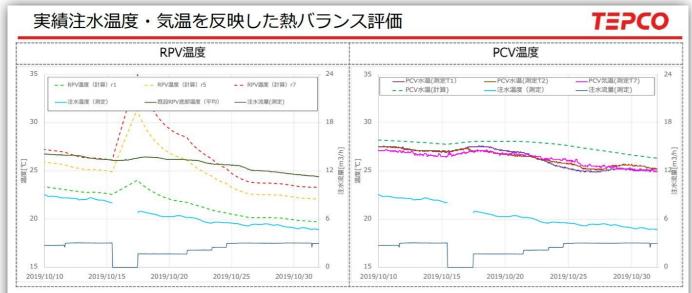
試験期間中、格納容器(PCV)水温が興味深い挙動を示し、東京電力は考察を加えています(下図)。



- 10/17頃T1とT2の温度差が拡大。これは、注水停止に伴うPCV水位の低下により、水没していたT2が気中露出したものと推定。その後、10/28頃にT2が再水没したものと推定。
- 10月21日頃からT1の温度低下が早くなり、気相温度と逆転。また、T2が再水没したと 推定される10/28頃は、T2よりもT1の方が指示値が低い。
- これは、注水再開後に、PCV保有水内で高さ方向の温度分布が形成されたことを示しており、注水量増加により温度が比較的低い冷却水が床面付近を流れていた可能性や、注水流量によって熱源への水のかかり方が変化している可能性が考えられる。

(次ページに続く)

また、原子炉内の熱源(核燃料デブリ)の所在をどう想定するかによって、冷却状態の推移に伴う原子炉圧力容器(RPV)の熱バランス式による推定温度と実際の測定温度との乖離の度合いが変わってきます(下図)。



- 季節変化による気温の低下とともに注水温度が低下しており、全体的に温度は低下傾向。
- RPV底部温度について、RPVに存在する熱源の量が少ないと仮定した評価ケース(r1)では、全体的に温度を低めに評価する傾向。一方、RPVに存在する熱源を多く設定すると、温度評価は温度計指示に近づくが、注水停止時の温度上昇を過大に評価する傾向。
- PCV温度は概ね実績温度を再現している一方で、PCV水温と気温の違いなど、局所的な温度変化まではモデル上考慮しておらず、再現できていない。また温度上昇時の傾きは概ね一致したものの、注水再開以降の温度低下傾向が実績よりも評価の方が遅い傾向がある。

(次ページに続く)

このような熱バランス式による推定温度と実際の温度との乖離が生じる原因を、東京電力は下図の通り考察し、熱バランス式 の改良も検討するとしています。

熱バランス評価に関する考察

T=PCO

- 熱バランスモデルと実際の測定値に差異が生じる原因として、以下のような1号機のプラ ントの特徴が影響している可能性が考えられる。
- (1) PCV保有水量が多いこと(PCV水位が高いこと)
 - PCV保有水量の違いは、PCV全体の熱容量の大きさに影響するため、PCV温度の過渡変化時の時定 数に影響する可能性。
 - PCV保有水量が多いことにより、液相内での温度分布が発生しやすくなる可能性。
 - ペデスタル内やPCV底部における燃料デブリの水没状態の違いにより、燃料デブリから冷却水への 伝熱量に差異がある可能性。
- (2) 燃料デブリの大部分がPCV側に存在(推定)
 - 現状モデルでは多くの熱源が存在するPCV側の熱収支計算で、PCV気相温度を計算しておらず、気 相/液相の温度分布や、PCV気相を介したRPVとPCVの熱伝達が適切に計算出来ていない可能性が ある。
- (3) 温度測定の不確かさ
 - 温度計は周方向・高さ方向に複数設置されているものの、設置位置によっては、細かい温度分布を 観測できていない可能性。
 - 既設温度計は事故の影響により絶縁が低下しており、指示値に不確かさがある。(最大20℃程度) なお、PCVには、事故後に新しく温度計を設置している。
- これらの特徴は3号機にも共通しており、今後の3号機の試験においても類似の傾向とな る可能性がある。3号機の試験結果も踏まえモデルの改良を検討していく。

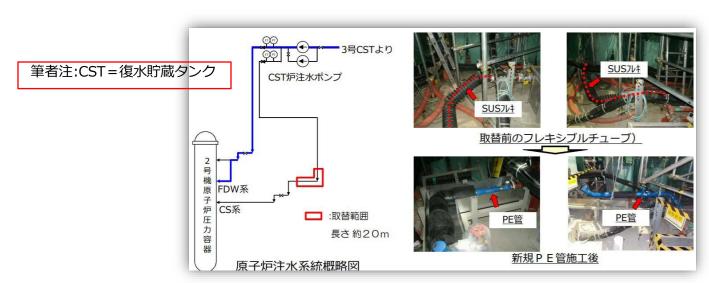
出典: 2020年1月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第74回) 資料「1号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果について」 https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2020/01/3-5-2.pdf

② 2号機CS系のPE管化工事に伴う核燃料デブリ冷却状態への影響について

東京電力によると、2号機原子炉注水設備の炉心スプレイ系(CS系)ラインについて、信頼性向上の観点から、ステンレス製(SUS)フレキシブルチューブをポリエチレン管(PE管)に取り替える工事を実施しました。

工事中、2017年12月8日~12月25日の期間は給水系(FDW系)単独での運転となりましたが、8月22日~8月29日においてFDW系による単独注水試験を実施しており、当該運転状態でも核燃料デブリ(以下、デブリ)の冷却状態に問題がみられないことは事前に確認済みでした。

この工事によるデブリ冷却状態への影響については、監視パラメータとしていた原子炉圧力容器底部温度、格納容器温度、格納容器ガス管理設備ダストモニタのいずれの指示値も、FDW系単独注水に切り替え時、さらにくPE 管化したCS系を運用>開始後にも有意な変化はなく、原子炉の冷却状態に異常がないことが確認されたとのこと。



出典: 2018年2月1日第50回廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議資料「2号機 CS系のPE管化工事に伴う燃料デブリ冷却状態への影響について」
http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/02/3-05-04.pdf
2017年9月28日第46回座位・汚染水対策チーム会会/事務局会議資料

a 2号機復水貯蔵タンク(CST)を水源とする 注水冷却開始(インサービス)に向けた原子炉注水系の切替について

2020年2月27日の廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第75回)において、東京電力が提出した資料「2号機CSTインサービスに向けた原子炉注水系の切替について」を開いたところ、冒頭に

原子炉注水系統の水源多重化を図るため、2019年1月8日、2号機CST(復水貯蔵タンク)を復旧し、原子炉注水の水源として使用する操作を実施中、2号機原子炉注水ポンプ(CST炉注水ポンプ)が全停する事象が発生した。

という記述がありました。

しかし筆者はこのトラブルについて押さえていなかったため、今回2019年1月にさかのぼり、下記出典の東京電力 資料により、このトラブルとその後の経過を追ってみました。

まず一連の過程の目的である2号機CSTインサービスとは何かというところから始めます。

(次ページに続く)

出典:2019年1月8日東京電力ニュースリリース「福島第一原子力発電所 2号機原子炉への注水ポンプの起動・停止について」
http://www.tepco.co.jp/decommission/information/newsrelease/reference/pdf/2019/1h/rf 20190108 1.pdf
2019年1月31日廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第62回)東京電力資料「2号機CST炉注ポンプ全停事象について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/3-5-3.pdf
2019年2月28日廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第63回)東京電力資料「2号機CST炉注ポンプ全停事象の原因と対策について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/02/3-5-3.pdf
2019年8月29日廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第69回)東京電力資料「2号機CSTインサービスに向けた原子炉注水系の切替について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/08/3-5-3.pdf
2020年2月27日廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第75回)東京電力資料「2号機CSTインサービスに向けた原子炉注水系の切替について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2020/02/3-5-4.pdf

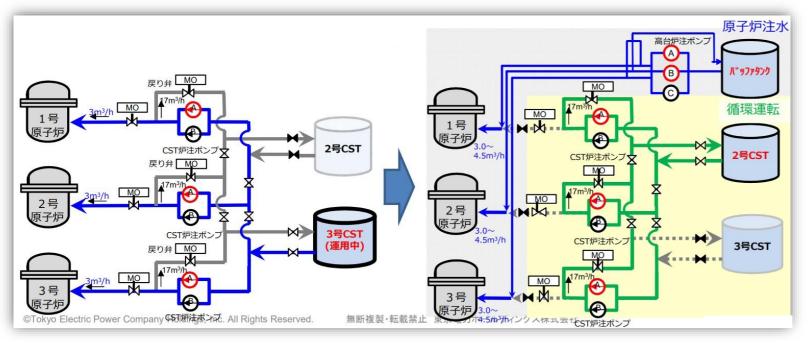
東京電力によれば、2号機復水貯蔵タンク(CST)を水源とする注水冷却開始(インサービス)およびその背景と目的とは、

- ・ 現在、1~3号機の原子炉内には安定的に注水を継続しているが、燃料デブリの崩壊熱は大幅に減少している 状況
- ・ 崩壊熱の減少により1~3号機の原子炉注水量を低減してきており、滞留水の低減を図っている。
- ・ それに伴い現在の原子炉注水流量は、ポンプの定格流量に比べ少ない流量になっており、系統上の運用としては、CSTへの戻し流量が多い状態となっている。
- ・ 2号機CSTを復旧し原子炉注水の水源として運用することで、原子炉注水系統全体の運用(原子炉注水量や 戻し流量の調整等)がしやすくなる。
- ・ また、2号機CSTの運用を開始することで、原子炉注水系統の水源の多重化が図れる。

だそうです。

概念的には下左図の状態を右図の状態に持っていく計画です。

(次ページに続く)



ところが、2019年1月8日、 2号機復水貯蔵タンク(CST)を水源とする注水冷却開始(インサービス)に向けて1、2号機原子炉への注水源を3号機復水貯蔵タンクから2号機CSTへ変更する操作をしていたところ、2号機原子炉注水ポンプが1分間全停しました。

東京電力は、直ちに操作前の状態へ戻す操作を実施し、注水冷却そのものは継続されています。また、注水ポンプ全停中、原子炉圧力容器、格納容器各部の温度、モニタ等の指示に変化はなかったとのことです。

その後東京電力は、原因を調査し、その結果について以下のように公表しました。

・全号機のポンプストレーナに水垢(赤茶)の付着が確認されており、吸込圧力の低下が確認された2号機 CST炉 注ポンプ(B)のみストレーナこし網内面に鉄さび片の付着が確認された。また、フランジ部にもこし網より落下した鉄 さび片が確認された。

・現在までの運転により水垢などがストレーナに付着し、その影響で若干の詰まりが発生していた状態で、今回、2 号機CSTインサービス操作により、鉄さびがストレーナに流入したため、急激に圧損が増加し、ポンプ吸込圧力が 低下したと考えられる。

(次ページに続く)

また再発防止対策については以下の通りとしています。

<対策①:フラッシングの実施>

配管内面の鉄さびを仮設ストレーナにて回収するため、2号機CST→CST供給配管→CST戻り配管のフラッシング運転を行う。なお、未使用配管をインサービスする場合は、事前のフラッシングを行うこととする。

<対策②:ポンプ吸込ストレーナの点検>

1~3号機のCST炉注ポンプ吸込ストレーナ清掃を行い、ストレーナに堆積した水垢、鉄さびの除去を行う。ストレーナの点検は、ポンプ吸込圧力の低下傾向が確認された場合に行うこととしていたが、本事象を鑑みストレーナの保全計画を見直すこととする。

<対策③:2号機CSTインサービス時の手順の再検討>

急激にパラメータが変化した場合に備えた対応手順を策定する。(パラメータの安定後の操作、戻り弁の調整・ポンプ切替手順等)

そして対策を実施後の2019年8月、2号機復水貯蔵タンク(CST)を水源とする注水冷却開始(インサービス)に向けて、1 ~3号機CST炉注系統を2号機CST循環運転に切り替え、

- ①2号CSTを水源とした場合の異常の有無。(各号機の流量・圧力バランス)
- ②ポンプ切替による2台運転時の影響確認。(戻り弁(MO,手動バイパス)開度とポンプ吐出圧力の状態等)

の運転状態を確認する計画を明らかにしました。

毎月の「循環注水冷却スケジュール」を見ると、その後実施時期の調整による複数回の延期があり、今回改めて、2020年3月3日から5日にかけて1~3号機CST炉注系統を2号機CST循環運転に切り替え、運転状態を確認した上で、3月下旬には2号機CSTを水源とする注水冷却を開始したいとしています。

③ a 2号機核燃料デブリ冷却状況の確認の実施について

2号機核燃料デブリ(以下、デブリ)の循環注水冷却は新しい段階に入るようです。 2019年3月現在、1~3号機の原子炉内はデブリへの循環注水冷却により安定状態を保っています。

一方、デブリの崩壊熱は時間の経過により大幅に減少しています。

また、注水冷却が停止した場合の現行の原子炉の温度変化の推定(評価)については、自然放熱による温度低下等は考慮せず、デブリの崩壊熱のみを考慮して計算しているため、実際より急激に上昇する推定(評価)となっています。

(現行の推定(評価)/温度上昇率:約5°C/時間、原子炉圧力容器温度の初期温度を30°Cと仮定して運転上の制限値である80°Cに達する時間:約10時間)

東京電力は、今後、何らかの原因により原子炉に注水冷却の停止を含む多重トラブルが発生した場合、優先すべき対応を適正に判断するために、また、注水設備のポンプ切替時等に、注水量に極力変化がないようにするための現行の複雑な操作を、ヒューマンエラーリスクの低い2系統のうち片方を止めた上でもう片方を起動するというシンプルな切替に見直すために、注水冷却が停止した状態でのより実際に近い温度変化を確認しておく必要があるとしています。

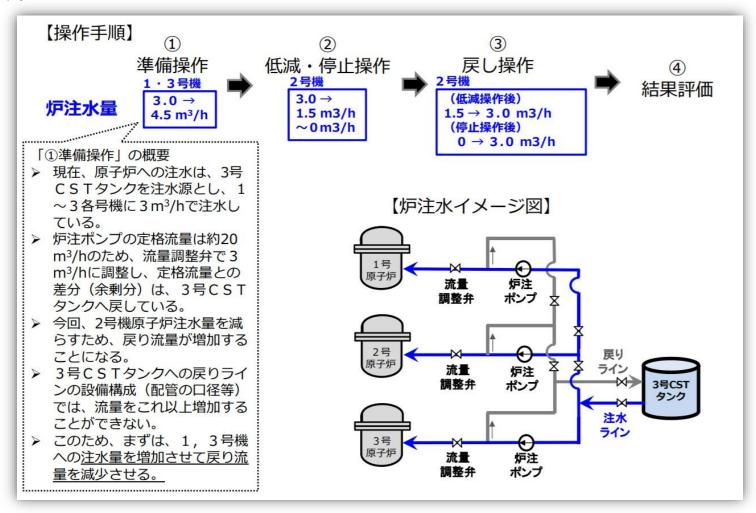
(熱バランスによる推定(評価)/温度上昇率:約0.2℃/時間、原子炉圧力容器温度の初期温度を30℃と仮定して運転上の制限値である80℃に達する時間:約12日)

このため、一時的に原子炉注水量を低減(STEP1)、停止(STEP2)し、デブリの冷却状況の実態を把握するとともに、気中への 放熱も考慮したより実態に近い温度変化の推定(熱バランス評価)の正確さを確認する試験を、2019年1月に実施することを計 画していました。

この計画は、2号機原子炉注水ポンプ(CST炉注ポンプ)が1分間全停するトラブルがあったため延期されていましたが、原因が解明され健全性が確認されたため4月に実施するものです。

(次ページに続く)

操作手順、および、2号機の注水量を低減するために1、3号機の原子炉注水量を増加させる操作が必要な理由は下図の通りです。



出典: 2019年3月20日 東京電力資料「福島第一原子力発電所 2号機燃料デブリ冷却状況の確認の実施について」
http://www.tepco.co.jp/decommission/information/newsrelease/reference/pdf/2019/1h/rf 20190320 1.pdf
2019年3月28日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第64回) 資料「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の実施について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/03/3-5-2.pdf

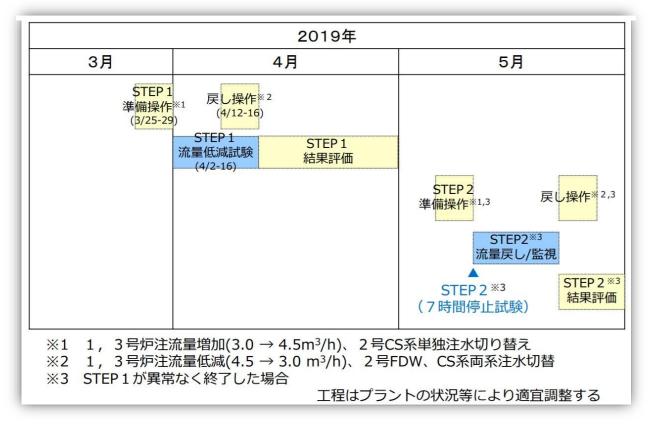
b 2号機核燃料デブリ冷却状況の確認の実施状況

核燃料デブリ冷却状況の確認スケジュール(予定)は下表であり、2019年4月12日現在の実施状況は以下の通りです。

4月2日午前10時51分、2号機 炉心スプレイ系原子炉注水量:3.1 m³/h→1.5 m³/h

4月9日午前10時43分、2号機 炉心スプレイ系原子炉注水量:1.4 m³/h →3.0 m³/h

なお、この原子炉注水量低減操作を通じ、関連監視パラメータに異常はなかったそうです。



出典: 2019年3月20日 東京電力資料「福島第一原子力発電所 2号機燃料デブリ冷却状況の確認の実施について」 http://www.tepco.co.jp/decommission/information/newsrelease/reference/pdf/2019/1h/rf 20190320 1.pdf 2019年3月28日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第64回) 資料「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の実施について」 https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/03/3-5-2.pdf 2019年4月9日 東京電力 「福島第一原子力発電所の状況について(日報)」

http://www.tepco.co.jp/press/report/2019/1514125 8985.html

c 2号機核燃料デブリ冷却状況の確認の実施結果

東京電力は、2号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験STEP1を2019年4月2日~4月16日に実施し、その結果について以下の明朝体部分(文中のゴシック体は筆者による補遺)の通り報告しています。

2号機 の原子炉注水量を3.0 m³/hから1.5 m³/hまで低減, および1.5 m³/hから3.0 m³/hに増加し, 原子炉の冷却状態に 異常がないことを確認した。

<操作実績> 2019年4月2日 10:05~10:51 3.1 $\text{m}^3/\text{h} \rightarrow 1.5 \text{m}^3/\text{h}$ 2019年4月9日 10:07~10:43 1.4 $\text{m}^3/\text{h} \rightarrow 3.0 \text{m}^3/\text{h}$

<原子炉の冷却状態> RPV(原子炉圧力容器)底部温度やPCV(原子炉格納容器)温度の温度上昇については,温度計毎にばらつきはあるが,概ね予測通りであり,試験継続の判断基準(温度上昇15℃未満)を満足(下表参照)。

PCVガス管理設備の短半減期希ガス(Xe-135)は、原子炉注水量の増加後も有意に 検知されず、原子炉は未臨界を維持。その他のプラントパラメータにも異常なし。 よって、試験STEP2として、原子炉注水を一時的に停止する試験を5月中旬から開始する。 なお、今回の試験における温度上昇の予測評価との差異や、温度計の設置位置による挙動の違いなどの詳細評価については今後実施していく予定。

(次ページに続く)

	温度上昇量	指示値	温度計	備考
RPV底部温度	5.2℃	20.2→ 25.4℃	TE-2-3-69R	上昇量、指示値最大
DC) (ELE	2.8℃	18.8→21.6℃	TE-16-114H#2	上昇量最大
PCV温度	2.1℃	20.8→ 22.9℃	TE-16-114C	指示値最大

出典:2019年4月25日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第65回) 資料「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験(STEP1)の結果(速報)とSTEP2の実施について」

東京電力は、2号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験STEP2を2019年5月13日~5月24日に実施し、その結果について以下の明朝体部分の通り報告しています。

2号機の原子炉注水を短時間停止し、注水停止中のRPV(**原子炉圧力容器**)底部の温度上昇率は

0.2℃/h以下と概ね予測と同程度であることを確認

<操作実績>

2019年5月13日 10:11~10:40 3.0 $\text{m}^3/\text{h} \rightarrow 0.0 \text{m}^3/\text{h}$

2019年5月13日 18:17~18:54 0.0 $m^3/h \rightarrow 1.5 m^3/h$

2019年5月15日 10:03~10:18 1.5 m³/h → 2.0 m³/h

2019年5月16日 13:36~13:58 2.0 m³/h → 2.5 m³/h

2019年5月17日 15:02~15:15 2.5 m³/h → 3.0 m³/h

<注水停止中のRPV底部の温度上昇率(2019年5月13日)>

温度上昇率	温度計指示値			温度計
0.2℃/h以下	24.5℃ (10時時点)	\rightarrow	25.5℃ (18時時点)	TE-2-3-69R

<原子炉の冷却状態>

RPV底部温度やPCV温度の挙動は、温度計毎にばらつきはあるが、概ね予測どおりで

あり、試験継続の判断基準(温度上昇15℃未満)を満足中。

<その他のパラメータ>

PCVガス管理設備のダスト濃度に有意な上昇なし

PCVガス管理設備の短半減期希ガス(Xe-135)は、原子炉注水量増加後も有意な上昇

なく原子炉は未臨界を維持

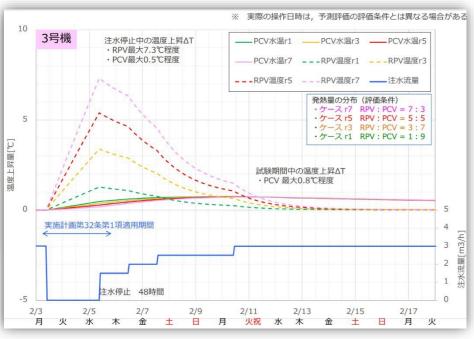
今後については、実際の温度上昇と予測との差異や、温度計の設置位置による挙動の違い、原子炉注水停止時に採取した放射線データなどを評価、他号機での試験等、追加試験の検討を予定しています。

出典:2019年5月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第66回) 資料 「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験(STEP2)の結果(速報)について」

③ 3号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験の実施について

東京電力は、2号機・1号機に続き、3号機においても緊急時対応手順の適正化などを図るために、必要な安全措置を取りつつ、2020年2月3日から2日程度(約48時間)の注水停止試験を、下左図のような工程で実施していく計画を発表しました。 また試験期間中の温度上昇を下右図のように予測評価しています。 1号機確認試験結果速報に戻る





3号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果(速報)について

東京電力は、3号機核燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果(速報)について下記の通り発表しました。

■試験概要

- ✓ 2020年2月3日~2月5日にて約48時間注水を停止。その後、注水を再開しパラメータを監視。試験期間中の炉内状況は安定して推移し、判断基準を満足した。
 - ▶ RPV底部温度、PCV温度に温度計毎のばらつきはあるが概ね予測の範囲内で推移。
 - ▶ ダスト濃度や希ガス(Xe135)濃度等のパラメータに有意な変動なし。

最大温度上昇量

	RPV底部	PCV
注水停止中 (2月3日10:00~2月5日10:00)	0.6℃ (約0.01℃/h)※	0.7℃ (約0.01℃/h)※
試験期間中 (2月3日10:00~2月17日10:00)	0.8℃	1.2℃

※() 内は温度上昇率

■ 今後について

- ✓ 実際の温度上昇と予測との差異や、温度計の挙動の違い、PCV水位の変動、原子炉 注水停止前後に採取した放射線データなどを評価予定。
- ✓ 緊急時対応手順等への反映を検討していく。

1号機確認試験速報にもどる

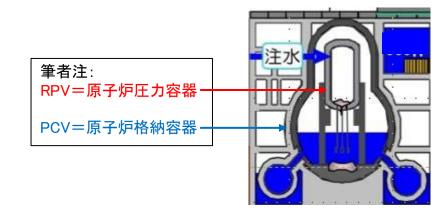
④ 1~3号機 核燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果について

東京電力は、3号機核燃料デブリ(以下、デブリ)冷却状況の確認試験の結果について上表の通りまとめ、さらに2019年3月から開始された 参照 1~3号機デブリ冷却状況の確認試験を終了し、その結果について、下表の通り発表しました。

(3号機デブリ冷却状況の確認試験の結果についてのまとめ)

- RPVの温度挙動について
- > RPV底部温度, RPV下部周辺温度は全体的に緩やかな挙動を示していた。
- RPV底部ヘッド上部温度(TE-2-3-69H2), RPVスカート上部温度(TE-2-3-69K1)で 注水再開後の温度低下が大きい傾向, 注水量を2.5m³/hに増加した後に温度上昇傾向 が確認された。
- PCV水温と水位の変動について
- > PCV新設温度計(TE-16-003)で温度変化が確認された。当該温度計はPCV水位の変化 に伴い,一時的に気相露出したと推定している。
- PCV水位の評価結果及びMSIV室内の漏えい音の確認より注水停止中のPCV水位は MSラインベローズに至っていないと推定している。
- 熱バランス評価と実績温度の比較
 - > RPV温度は熱源の存在割合に応じ、評価結果と実績温度に若干の差異が生じた。
- > PCV温度は実績温度を概ね再現している。
- 放射線データについて
- ダストではCs-137, 凝縮水ではCo-60, Sb-125で注水停止前後の放射能濃度に変動が 確認された。
- フィルタユニット表面線量、オペフロダストモニタの指示値については注水停止による 影響は確認されなかった。

筆者注:なかったことから、



- 1~3号機において,原子炉注水を一時的に停止する試験を実施した結果として,以下のことがわかった。
 - ① 試験中のRPV温度やPCV温度に大きな上昇はなく,ダスト濃度や希ガス濃度にも影響はなったことから,一時的な原子炉注水の停止によって,燃料デブリの冷却状態に問題はないこと。
 - ② 熱バランスモデルによって、注水停止などの過渡的な冷却状態の変化をふくめ、RPV底部温度やPCV温度を概ね評価可能であること。
 - ③ 注水停止中の温度上昇率は、最大の2号機で約0.2℃/hであり、この温度上 昇率に基づくと、注水停止時の時間余裕は、およそ10日以上と見込まれ、 従前評価の約10時間と比べ、大幅に余裕が大きいこと*。

※ RPV底部の温度が運転上の制限である80℃に到達するまでの時間余裕

出典: 2020年5月28日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第78回) 資料「3号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果について」

(5) 原子炉格納容器循環注水冷却(の停止) 第Ⅱ期

① 福島第一原子力発電所1~3号機原子炉注水停止試験の実施について

2020年7月、東京電力は、2019年度に実施した注水停止試験結果(前ページ参照)を踏まえ、今後の廃炉に向けて、各号機の状況を踏まえた目的に応じた試験を計画・実施していくことを発表しました。

各号機の試験目的等は、下左の表の通りとされていますが、さらに、原子炉冷却状態や炉内挙動などの評価に資するデータ 拡充の観点から、原子炉格納容器(PCV)ガス管理設備のHEPAフィルタユニット表面線量率の取得、およびPCVガス管理設備 の HEPAフィルタ入口側抽気ガス(フィルタ通過前)のダストおよびHEPAフィルタ入口側抽気ガス(フィルタ通過前)の凝縮水のサンプル採取も検討されています。

「筆者注: HEPAフィルタ=空気中からゴミ、塵埃などを取り除き、清浄空気にする目的で使用するエアフィルタの一種

日程は、2号機の試験を先行して実施(注水停止:8/17~8/20予定)。1号機の試験は、内部調査に向けた作業後に実施する計画。3号機は今年度中に実施できるように工程を調整していくとしています。

また、注水停止時に生じる可能性のあるリスク、およびそのリスクの緩和策については下右の表の通りとしています。

	1号機	2号機	3号機
試験目的	注水停止により、PCV水位が水温を測定している下端の温度計(T1)を下回るかどうかを確認する	2019年度試験(約8時間) より長期間の注水停止時の温度上昇を確認し、温度評価モデルの検証データ等を蓄積する	PCV水位がMS配管ベローズを下回らないことを確認する
補足	 昨年度試験では、PCV 水温を測定している温度計は露出しなかった より長期間の停止で温度計が露出するか確認し、今後の注水量低減・停止時に考慮すべき監視設備に関する知見を拡充する PCV水位低下状況を踏まえ、今後の注水のありかたを検討していく 	 昨年度試験での注水停止期間、RPV底部温度はほぼ一定で上昇することを確認 より長期間の停止で、温度上昇の傾きに変化が生じるか確認し、評価モデルを検証する 	・昨年度試験では、PCVからの漏えいを確認しているMS配管ベローズまでPCV水位は低下しなかった ・PCV水位の低下有無や低下速度等を踏まえ今後の注水のありかたを検討していく
停止期間	5日間	3日間	7日間

	影響評価	影響緩和策
温度変化	 注水停止に伴う除熱減少により、RPVやPCVの温度が上昇する 熱バランス評価により温度上昇は最大10℃程度と評価しており、注水停止試験による温度上昇は限定的 	・ 想定外の温度上昇に備え,RPV,PCVの温度変化を慎重に監視。・ 異常な温度上昇を確認した場合,速やかな注水再開や注水量増加等の措置を実施。
再臨界	• 注水再開時に1m³/hを超える 注水増加を伴うものの,注水 量を現在の状態に戻す操作で あり、未臨界維持に与える影 響はない	ガス管理設備の希ガスモニタを監視。Xe-135の濃度の上昇/検知を確認した場合, 注水再開前の状態に戻し,ほう酸水の注入 等の措置を実施。
ダスト等 の放出量 増加	• ガス管理設備においてフィルタを通して排気していることや、湿潤環境が維持されていることにより、注水停止試験による放出量増加はない	ガス管理設備のダストモニタを監視。異常なダスト上昇を確認した場合,速やかな注水再開や注水量増加等の措置を実施。

出典: 2020年7月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第80回) 資料 「福島第一原子力発電所1~3号機原子炉注水停止試験の実施について」

② 1号機原子炉注水停止試験の実施について

1号機の原子炉格納容器(PCV)には注水冷却により、核燃料デブリ(以下、デブリ)の上に深さ約1.5 mの汚染滞留水(以下、滞留水)が溜まっており、その水温は温度計により常時監視されています。

注水冷却は汚染水発生の一つの要因であり、デブリの冷却を確保しつつ注水量を低減する ことが望まれまれていますが、水温の監視も欠かすことはできません。。

今回の停止試験は、5日間の注水停止により滞留水が最下部の温度計(右図T1)の位置より下がり、水温が測れなくなるかどうかを確認することを目的として実施されました。

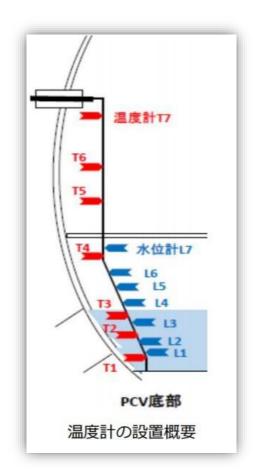
なお2019年度に実施された49時間の注水停止試験 ^{参照} では、温度計T1の位置まで滞留水は下がりませんでした。

試験結果は概略以下の通りであったと発表されました。

注水停止:2020年11月26日14:33→注水再開:2020年12月1日15:20 原子炉圧力容器(RPV)底部温度、PCV温度に温度計ごとのばらつきはあるが、概ね予測 の範囲内で推移した。

PCV水位は、水温を測定している下端の温度計(T1)を下回らなかったと推定される。昨年度 試験と同様に、注水停止中にドライウェル(D/W。**筆者注:原子炉圧力容器を包み込むフラ** スコ型の部分)圧力の低下を確認した。

ダスト濃度や希ガス(Xe-135)濃度に有意な変動はなかった。



出典:2020年11月26日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第84回)資料「1号機原子炉注水停止試験の実施(試験工程)」

③ 2号機原子炉注水停止試験結果(速報)

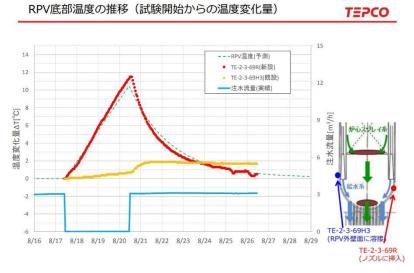
前々ページの下左表中、原子炉注水停止試験2号機の目的である「2019年度試験(約8時間)より長期間の注水停止時の温度上昇を確認し、温度評価モデルの検証データ等を蓄積する」ため、2020年8月17日10:09~年8月20日11:59の約74時間、2号機において、核燃料デブリの冷却注水が停止されました。

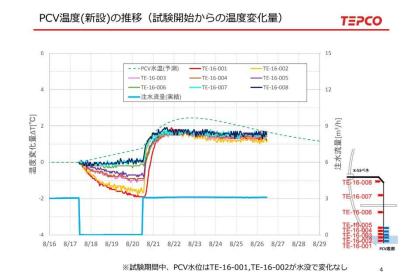
この間の温度上昇は、原子炉圧力容器(RPV)底部で12℃未満、原子炉格納容器(PCV)で4℃未満。温度変化の推移も、現行の温度評価モデルに基づく予測に近いものでした。また、この間、ダスト濃度や希ガス(Xe135)濃度等のパラメータに有意な変動も測定されませんでした。

東京電力は今後について、

「試験終了予定の8月28日までパラメータの監視を継続する。

実際の温度上昇と予測との差異や、温度計の挙動の違い、原子炉注水停止前後に採取した放射線データなどを評価予定」としています。





出典: 2020年8月27日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第81回) 資料

「2号機原子炉注水停止試験結果(速報)」

(6) 原子炉格納容器循環注水冷却(の停止) 第Ⅲ期

① 福島県沖地震(2021年2月13日)のイチエフへの影響、および地震から分かったこと

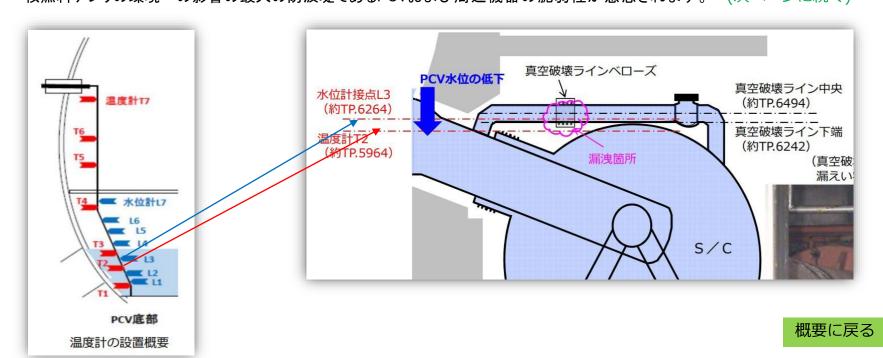
2021年2月13日夜福島県沖を震源としたマグニチュード7.3の地震が発生し、イチエフは震度6弱の揺れにみまわれました。この地震によりイチエフ構内で起きた主要なこと、またこの地震をきっかけに分かったことを、以下に列挙します。

- ・5・6号機の各原子炉建屋の上部にある使用済み核燃料プールから水の一部があふれ出ました。東京電力は建屋外への流出は確認されておらず、外部への影響はないとしています(<u>14日東京電力発表</u>)。
- ・増設ALPSサンプルタンク1基(全3基)、高性能ALPSサンプルタンク2基(全3基)にタンクの位置ずれ(最大5 cm)が確認されたそうです。東京電力は、水漏れやタンクの損傷は確認されていないとしています(<u>18日東京電力発表</u>9ページ)。
- ・1・3号機原子炉格納容器(以下、格納容器)の水位が低下していることが分かりました(19日東京電力発表)。
- ・1号機の格納容器圧力が低下していることが分かりました(21日東京電力発表)。
- ・22日の原子力規制委員会の第88回特定原子力施設監視・評価検討会の席上で、東京電力は、3号機の原子 炉建屋に昨年設置した地震計2基が故障していたにもかかわらず、修理などの対応をせず放置していたため、2 月13日に発生した地震の揺れのデータが記録できていなかったことを明らかにしました(第88回特定原子力施 設監視・評価検討会会議映像)。
- <u>・22日、東京電力が、2月1日から1~3号機の水位データの採取を終了していたことが分かりました(おしどりマコ</u>twitter)。

本レポートでは、このうち、今後の廃炉作業への影響も懸念される、1・3号機格納容器の水位低下と、1号機格納容器 圧力の低下について、現時点で分かる限り、何が起こっているのかを掘り下げてみます。 概要に戻る

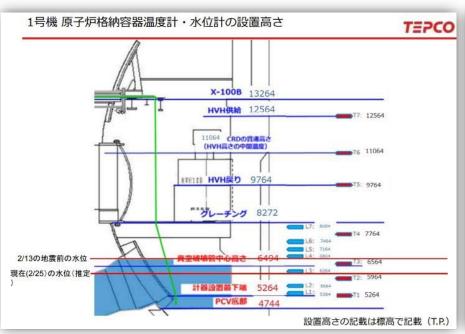
② a 福島県沖地震(2021年2月13日)のイチエフへの影響、および地震から分かったこと

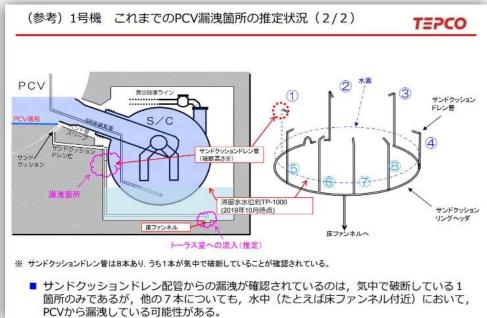
1号機では、2019年10月に行われた1号機核燃料デブリ注水冷却停止試験 において、水位を温度計T2 付近まで下げたところで、原子炉格納容器(以下、PCV)圧力が低下し、注水再開後、水位を温度計T2付近まで上げたところでPCV圧力が元に復しています。東京電力は、この高さがこれまでに損傷が確認されていた真空破壊ラインベローズの設置高さとおおむね一致したことから、PCV水位が損傷個所を下回ると、損傷個所が空気中に露出し、そこからPCV内空気が漏えいし、PCV圧力が低下したたのだろうと推論しています(2020.1.30 『1号機 燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果について』14ページ)。この推論を今回の1号機PCVの水位と圧力との挙動に重ね合わせると、今回の地震発生後、1・3号機PCVの水位が低下し、かつ1号機の格納容器圧力が低下していることから、1号機PCVでは、これまでに損傷が確認されていた真空破壊ラインベローズより下部の損傷が拡大したか、新たな損傷が生じ、そこから冷却水が漏れることでPCV水位が真空破壊ラインベローズ以下に低下し、真空破壊ラインベローズが空気中に露出し、そこからPCV内空気が漏えいしPCV圧力が低下したと考えられます。核燃料デブリの環境への影響の最大の防波堤であるPCVおよび周辺機器の脆弱性が懸念されます。 (次ページに続く)



b 2月25日廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第87回)以降の推定

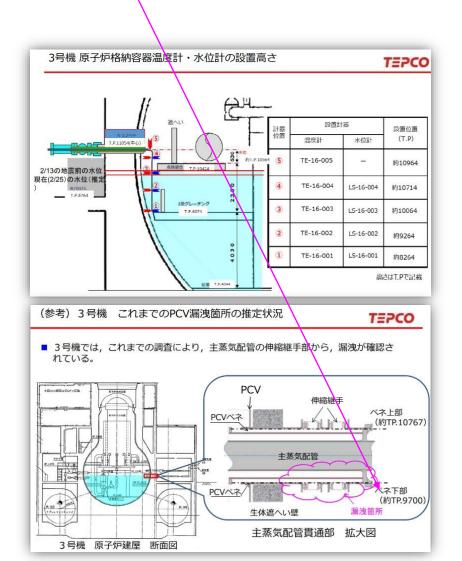
下部2図を含む標記会議資料において東京電力は、1号機原子炉格納容器(以下、PCV)の水位の低下および圧力の低下の状況と原因について、前ページの筆者の推定とほぼ同じ推定をしています。27日現在、温度計T2付近まで水位は下がり続けているようです。





下部2図を含む標記会議資料において東京電力は、3号機PCVの水位低下の原因については、主蒸気配管の伸縮継手部からの漏えいが従来から確認されていたことにとどめています。しかし、3月1日現在、水位は主蒸気配管が通っている貫通部下部を過ぎて低下しています。

<u>損傷の拡大(推定)と水位の低下に戻る</u>



3号機PCV水位の変化(東京電力日報デー			
タから筆者が計算)			
日付	水位(底	前日との	地震前と
口儿	部から)	水位差	の水位差
単位	mm	mm	mm
地震前の水	6,380		
位	0,300		
2021/2/19	5,579	-801	-801
2021/2/20	5,570	-9	-810
2021/2/21	5,549	-21	-831
2021/2/22	5,549	0	-831
2021/2/23	5,529	-20	-851
2021/2/24	5,520	-9	-860
2021/2/25	5,509	-11	-871
2021/2/26	5,518	9	-862
2021/2/27	5,499	-19	-881
2021/2/28	5,500	1	-880
2021/3/1	5,519	19	-861

2 日極 DOV 小 と 本本 雨 土 口 却 ゴ

③ 1・3号機原子炉格納容器の水位

3号機については、2021年4月2日『福島第一原子力発電所の状況について(日報)』によると、プラントパラメータに異常がなく、原子炉格納容器(以下、PCV)水位も、2021年2月13日以前の水位約 6.4 m から 90 cm 減で安定していることから、4月2日、監視強化から通常の監視に戻したということです。

1号機は、『1,3号機原子炉格納容器(PCV)の水位低下について(続報2)』によると、3月22日、水位が水位計L2 (T.P.+5,664 mm)を下回ったため、核燃料デブリ冷却用注水量を 3.0 m³/h→4.0 m³/hとし、23日の『同(続報4)』によると、水位は水位計 L2 上に復し、26日の『同(続報6)』によると注水量を 3.0 m³/hに戻しています。また1号機では接点式の水位計しか設置しておらず、連続的に水位データを追えませんが、4月の水位は温度計T2(T.P.+5,964 mm)水位計L2 (T.P.+5,664 mm)との間にあるようです。

また3号機については、4月5日から4月22日の期間、原子炉注水停止に伴いPCVの水位がどの程度まで低下するのか影響を確認し、さらに今後の燃料デブリ取り出し関連作業に向けた知見拡充を図るため、3号機の原子炉注水設備において、原子炉注水を一時的に停止する試験(3号機原子炉注水停止試験)を実施しました。

詳しくは次ページをご覧ください。

さらに1号機では、2021年度、地震があった際のリスクを低減するため、水位を低下させる計画が発表されました。

※ この1号機の水位低下計画についてのレポートは、今後の核燃料デブリの取り出し準備の一環と思われますので、「核 燃料デブリの取り出し準備2021年4月レポート」173ページ~「(3) 原子炉格納容器(以下、PCV)内部状態の変更」内の176ペ ージ~「b 1号機 原子炉格納容器水位低下計画について」に移しましたので、そちらをご覧ください。

(次ページに続く)

④ 1号機 原子炉格納容器の水位の経過について (2021年5月の経過)

	TP標高(mm)	PCV底から高さ
		(cm)
水位計L3	6,264	152
温度計T2	5,964	122
水位計L2	5,664	92

1号機の原子炉格納容器(以下、PCV)水位は、「福島原子力事故に関する定期更新 2021年(日報)」によりますと、5月1日から6日までは、温度計T2(T.P.+5,964 mm)と水位計L2(T.P.+5,664 mm)の間にありましたが、7日には水位計L2(T.P.+5,664 mm)を下回り、注水量が約3.0 m³/hから約4.0 m³/hへと増量されました。この結果11日、水位は温度計T2(T.P.+5,964 mm)超に復し、注水量は約3.0 m³/hへ戻されています。この不安定な水位を受け、10日に計画されていたPCV注水量変更計画が延期されています。

18日には総注水量約3.0 m³/hのうち、炉心スプレイ系と給水系が半々だったのが給水系一本での約3.0 m³/hに変更されました。理由は不明です。

21日になると水位は再び温度計T2(T.P.+5,964 mm)付近となり、さらに24日には温度計T2(T.P.+5,964 mm)を下回り、30日には、水位計L2(T.P.+5,664 mm)も下回ったため、31日に注水量を約3.0 m³/hから約4.0 m³/hへと増量。6月1日に水位計温度計T2(T.P.+5,964 mm)超まで復すという挙動を繰り返しています。

なお2月13日地震の前のPCV底部からの水位は約175 cm、水位計L2(T.P.+5,664 mm)のPCV底部からの水位は約92 cmです。 (2021年6月の経過)

上記の注水量の増量により、6月1日、水位は再び温度計T2(T.P.+5,964 mm)超に復し、6月3日以降、水位計L3(T.P.+6,264 mm)付近にあるようです。

また、接点式の水位計であるL2(T.P.+5,664 mm)については、6月1日、水位がT.P.+5,964 mm超であるにもかかわらず、接点ON (水没)とOFF(非水没表示)を繰り返している状態ということであり、信頼性に疑問が生じています。

出典: 2021年5月30日東京電力資料「1,3号機原子炉格納容器 (PCV) の水位低下について (続報13) 」 一原子力発電所 1号機および3号 https://www.tepco.co.jp/press/mail/2021/1612077_9004.html

2021年6月1日東京電力資料「福島第機原子炉格納容器における水位低下について(続報)」

⑤ 2021年2月13日地震による1・3号機原子炉格納容器の

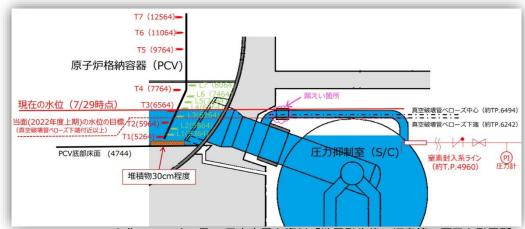
損傷の拡大(推定)と水位の低下について

2021年2月13日深夜、福島県沖を震源とする地震が発生しました。福島第一原子力発電所では、現行基準地震動(水平方向) 600 Galに対して6号機で235.1 Galの揺れでした。

従来から原子炉格納容器(以下、PCV)の損傷が推定されていた1,3号機においては、地震前の冷却注水量3.0 m³/hにより、1 号機ではPCV底部より約175 cm、3号機では約638 cmの水位が保たれていました。しかし2月19日以降水位の低下が続き、3 号機では4月1日、約548 cmまで約90 cm低下したところで安定しました(前々ページ既報)。

1号機は、一時は約92 cmまで水位が低下しましたが、冷却注水量を3.0 m³/hと4.0 m³/hとの間で調節、試行錯誤するとともに、連続して水位を測定できる圧力計を追加設置し、6月7日に冷却注水量を3.5 m³/hとすることで約152 cmで安定を得ました。

これらのことから、3号機では、これまでに損傷が確認されていた主蒸気配管の伸縮継手部より下部に新たな損傷が発生 1号機では、これまでに損傷が確認されていた真空破壊ラインベローズの損傷規模が 0.5 m³/h程度拡大したと推定されます (下図)。



https://www.meti.go.ip/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2021/07/92-3-6-2.pdf

出典: 2021年2月15日東京電力資料「地震発生後の福島第一原子力発電所の状況について」 https://www.tepco.co.jp/decommission/information/newsrelease/reference/pdf/2021/1h/rf 20210215 1.pdf 2016年1月21日東京電力資料「福島第一原子力発電所検討用地震動・津波に対する建屋検討結果」 https://web.archive.org/web/20170119041544/https://www.nsr.go.jp/data/000137503.pdf 2021年7月29日東京電力資料「1号機 原子炉格納容器における水位安定の状況について」

⑥ a 2号機TE-2-3-69Rの謎

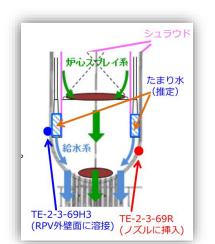
筆者は日課として、東京電力のホームページから福島第一原子力発電所の<u>プラント関連パラメータアーカイブ</u>というページを開き、その日のパラメータのデータを前日のそれと比較してみています。

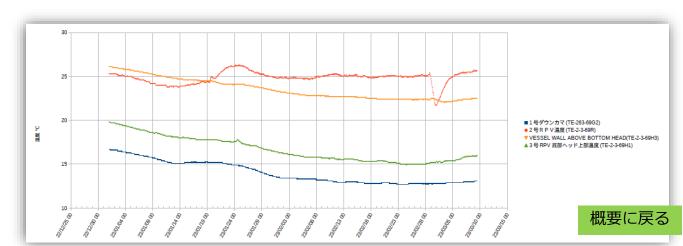
その日課の中で以前から不思議に思っていたことがありますが、自信をもって解釈も説明もできないため、これまでレポートもしてきませんでした。今回、分からないことは分からないこととして、事実を事実としてレポートしておくことにします。

それは2号機原子炉圧力容器(以下、RPV)の底部ヘッド上部に2014年に新設されたTE-2-3-69Rという温度計(下左図参照)があります。その温度計のデータが、同じ2号機RPV底部ヘッド上部にある温度計TE-2-3-69H3(下左図参照)や、1・3号機のほぼ同じ位置にある温度計のデータと時々(月に1,2回ぐらい)違う動きをすることです。TE-2-3-69R以外の温度計データは毎日おおよそ原子炉冷却用の注水温度と同期してなだらかな変化をしています、ところがTE-2-3-69Rの温度計データは時々それらと同期せず、小さいながらも明らかにTE-2-3-69R以外の温度計データの変化より大きな変化を示すことがあるのです。

次ページの3つの表をご覧ください。上が2024年2月1日のRPV底部温度データ、真ん中が2月5日のデータ、下が2月13日のデータです。赤い楕円で囲ったのが2号機TE-2-3-69Rのデータ、オレンジ色の楕円内がTE-2-3-69H3という2号機のもう一つの温度計データ、青の楕円内が1号機のほぼ同じ位置の温度計データ、緑の楕円内が3号機のほぼ同じ位置の温度計データです。

下右のグラフは2023年初頭の2か月少しの期間のTE-2-3-69R データ(赤)、TE-2-3-69H3 のデータ(オレンジ)、1号機のほぼ同じ位置の温度計データ(青)、3号機のほぼ同じ位置の温度計データ(緑)です。明らかにTE-2-3-69Rのデータが他のデータと異なる動きを示していることがお分かりいただけると思います。 (次ページに続く)





この違いが、東京電力が下記出典で言う、TE-2-3-69Rの他の温度計との設置位置の違いによるものか、他の温度計の事故の影響による指示値の不確かさによるものか現時点では確かめようはありませんが、2号機TE-2-3-69Rの近くに、活動量が時折変動する何らかの熱源があることが推定されます。

福島第一原子力発電所 プラント関連パラメータ

2024 東京電力ホール

2024年2月1日 11:00現在

京電力ホール 福島第一廃り

	1号機	2号機	3号機
	VESSEL BOTTOM HEAD		
	(TE-263-69L1) : 15.8 ℃	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD	スカートジャンクション上部温度
医スたても命の	原子炉 SKIRT JOINT 上部	(TE-2-3-69H3) : (25.4 °C)	(TE-2-3-69F1): 17.4 °C
原子炉圧力容器 底部温度	(TE-263-69H1) : 12.9 ℃	RPV温度	RPV底部ヘッド上部温度
尼印加及	VESSEL DOWN COMMER	(TE-2-3-69R) : (28.8 °C)	(TE-2-3-69H1) : (17.6 ℃)
	(TE-263-69G2) : (15.1 °C)		

福島第一原子力発電所 プラント関連パラメータ

2024

2024年2月5日 11:00現在

東京電力ホール福島第一廃り

	1号機	2号機	3号機
原子炉圧力容器 底部温度	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1): 15.7 ℃ 原子炉 SKIRT JOINT 上部 (TE-263-69H1): 12.9 ℃ VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2): 15.1 ℃	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3): 25.3 °C	スカートジャンクション上部温度 (TE-2-3-69F1): 17.3 ℃ RPV底部ヘッド上部温度 (TE-2-3-69H1): 17.6 ℃
福宁集 压			2004

福島第一原子力発電所 プラント関連パラメータ

(TE-263-69G2):

14.8 °C

2024

2024年2月13日 11:00現在

東京電力ホール福島第一廃り

2号機 3号機 1号機 VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1) : 15.3 °C VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD スカートジャンクション上部温度 (TE-2-3-69H3) : 25.4 ℃ 17.3 ℃ 原子炉 SKIRT JOINT 上部 (TE-2-3-69F1): 原子炉圧力容器 (TE-263-69H1) : 12.7 °C RPV温度 RPV底部ヘッド上部温度 底部温度 26.3 ℃ 17.3 °C VESSEL DOWN COMMER (TE-2-3-69R): (TE-2-3-69H1):

> 出典: 2019年8月27日東京電力資料「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果と今後の試験計画について」 https://www.da.nsr.go.jp/file/NR000127243/000283111.pdf

炉心シュラウド

⑥ b 2号機TE-2-3-69Rの謎の原因についての一つの推定

2号機原子炉圧力容器(以下、RPV)底部に設置された温度計TE-2-3-69Rは、旧TE-2-3-69Rの指示値の挙動が不審であったことから、2012年10月、SLC差圧検出配管に新しい温度計が設置され(新)TE-2-3-69Rとされています。

この(新)TE-2-3-69R指示値の挙動の謎について、東京電力は下記出典1の6ページにおいて、以下のようにその要因を推定しています。

- ① TE-2-3-69H3とTE-2-3-69Rの設置位置の違いにより、RPV内でTE-2-3-69Rの方が燃料デブリに近い可能性。
- ② 2号機のシュラウドは概ね健全であり、TE-2-3-69H3の内側には、たまり水があると推定。たまり水の影響により、当該箇所の温度変化が緩やかになっている可能性。
- ③ TE-2-3-69H3などの既設の温度計は、事故の影響により絶縁が低下しており、指示値の不確かさが大きい可能性※2。(指示値の

不確かさは最大20℃程度と評価)

つまり東京電力は、TE-2-3-69H3温度計の性能が低下しており、かつ設置位置の内側にたまり水もあると推定されその指示値は不確かである。TE-2-3-69Rの方が核燃料デブリに近くその影響を受けている可能性が高いと言いたいのだと思います。

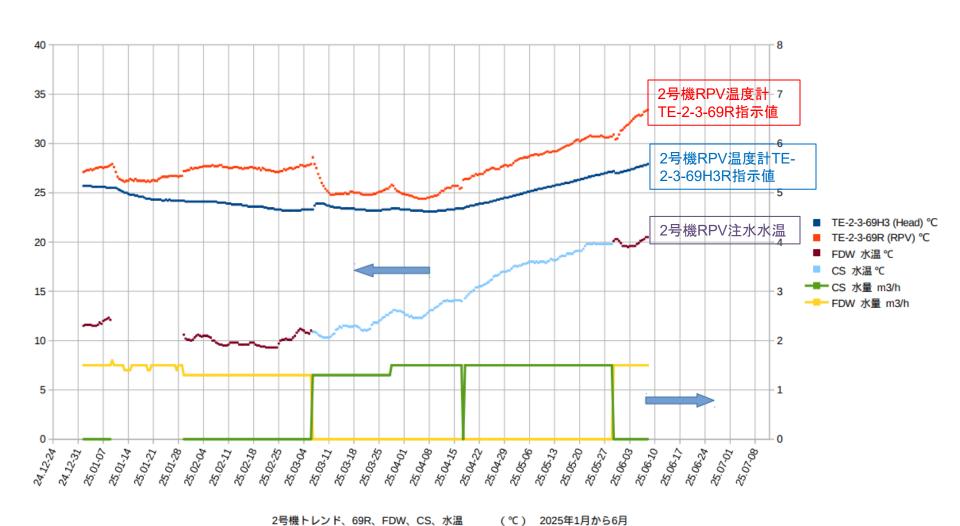
しかし、前々ページ左下の2号機RPVのポンチ絵および右引用図をご覧ください。TE-2-3-69H3がRPVの外壁に取り付けられているのに対し、TE-2-3-69Rは、RPV内部のSLC差圧検出配管に設置されており、冷却用注水とくに給水系(FDW系)注水を被る位置にあるようです。

そこで、<u>東京電力のホームページプラントデータサイト</u>から2号機の1時間毎のデータを取り出し、読者の お一人に、2025年初頭から6月初旬にかけてのTE-2-3-69R温度計指示値、TE-2-3-69H3温度計指示値、 FDW系注水水温およびCS系注水水温をグラフ化していただいたものが**次ページ**のグラフです。

筆者には、TE-2-3-69R温度計指示値のトレンド(赤のグラフ)は、FDW系注水水温およびCS系注水水温(両端が紫色、中央が水色のグラフ)にほぼ同期しているように見える、つまりTE-2-3-69H3温度計指示値の挙動は注水水温の影響が大きいと思われるのですが、読者の皆さんはいかがお考えでしょうか。

出典: 2019年8月27日東京電力資料「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果と今後の試験計画について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/08/3-5-2.pdf
2019年8月29日東京電力資料「2号機燃料デブリ冷却状況の確認試験の結果と今後の試験計画について」
https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/08/3-5-2.pdf

2020年10月20日日東京電力資料「2号機原子炉注水停止試験結果」



概要に戻る

⑦1号機原子炉格納容器水位低下方法変更の(筆者にとっての)謎

1号機では、2024年2月29日に見送りとされた、原子炉格納容器(以下、PCV)内部調査(気中部調査)を3月14日に実施することに伴い、下記の通り1号機の原子炉注水を停止しました。

調査開始前 3月14日9:52 (3.8 m³/h→0 m³/h)、調査終了後 3月14日12:10 (0 m³/h→3.8 m³/h)。関連パラメータには異常がなかったとのことです。

また1号機では、耐震性向上に向けてPCVの水位を、現在の圧力抑制室(以下、S/C)底部から約8.5 m(T.P.6600)からS/Cの中央部付近(S/C底部から約4 m、T.P.2134)まで、原子炉注水の設定流量を±0.3 m³/hの範囲で調整しながら、約9か月かけて、段階的に低下させる計画が、2月29日東京電力資料「1号機原子炉格納容器の水位低下について」

https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2024/02/02/3-5-2.pdf

で明らかにされています。そして、この計画に沿って、3月26日(3.8 m³/h→3.4 m³/h)と原子炉注水量が変更されています。

(筆者にとっての謎はここからです)

しかし1号機では、S/Cに繋がっているCUW(筆者注:重大事故時に圧力容器を除熱することにより間接的にPCVを除熱する代替補機冷却系)配管を経由したS/Cからの取水により、PCVの水位の低下を図る計画が進行していました。

『核燃料デブリの取り出し準備2024年2月レポート』

 $\underline{\text{https://1fwatcher.files.wordpress.com/2024/03/202402-05-debris.pdf}}$

の298ページ~305ページをご覧ください。

2023年12月21日の第121回廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議までは、1号機PCVの水位低下はCUWを経由した S/C からの取水により行われることになっており、1年以上にわたって準備作業が行われていました。

筆者は、2024年2月の『原子炉の状態レポート』

https://1fwatcher.files.wordpress.com/2024/03/202402-01-gennshiro-02.pdf

4ページの主な取り組みと状況で2024年2月29日1号機水位低下計画をレポートした際、水位低下く方法の変更>を見逃していました。

現在のところ、東京電力廃炉カンパニー、原子力規制委員会、廃炉等推進機構等の<方法の変更の理由>を記述した資料を探していますが、見つけられていません。

今後、<方法の変更の理由>を明らかにできた場合は『核燃料デブリの取り出し準備レポート』で報告します。

出典: : 2024年3月14日東京電力「福島第一原子力発電所の状況について(日報)」

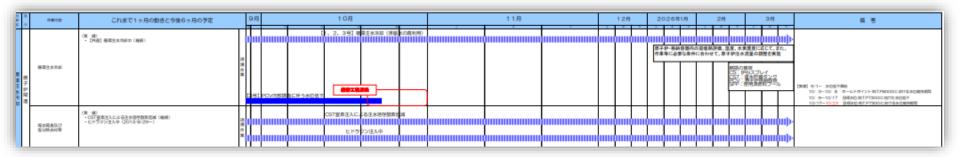
概要に戻る

(7) 循環注水冷却スケジュール

(更新)

東京電力は、原子炉注水設備に関する信頼性向上などを目的として、循環注水冷却ラインについて様々な改修を加えていま す。改修工事実施時においては、通常炉心スプレイ系(CS系)注水ライン・給水系(FDW系)注水ラインの2系統で行っている原 子炉循環注水冷却の一方を止めることもあります。

個々の停止実績および予定については、下の循環注水スケジュール表をご覧ください。



7 原子炉格納容器ガス管理設備

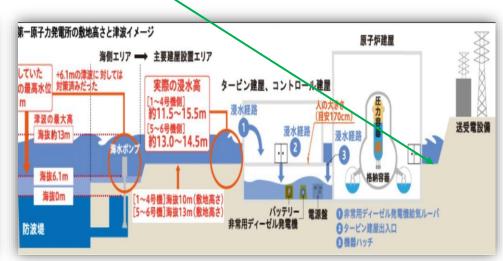
(1) 窒素ガス分離装置A及びBの取替及び原子炉圧力容器窒素封入ライン二重化 (特定原子力施設に係る実施計画変更認可申請)

原子炉格納容器内窒素封入設備は、水素爆発を予防するために、原子炉圧力容器内及び原子炉格納容器内に 窒素を封入することで不活性雰囲気を維持することを目的として、専用のディーゼル発電機を備えない窒素ガス分 離装置A・B2台を事故直後1号機近傍の10 m盤に設置・運用し、2013年には専用のディーゼル発電機を備えた C を高台に新設・運用しています。

東京電力は2017年10月6日、原子力規制委員会に対し、津波時等の信頼性向上のため、A·BをCと同様の高台に移設し、かつそれぞれに専用ディーゼル発電機を設置するという変更認可を申請しました。

(現在の原子炉格納容器内窒素封入設備配置位置)





(2) 福島第一原子力発電所2号機原子炉格納容器内圧力の減圧試験の実施について

イチエフの1~3号機の格納容器(PCV)は、窒素ガスの注入とガス管理設備による排気のバランスにより大気圧より高い圧力(PCV内の気圧)を維持し、水素濃度の上昇を抑制してきました。

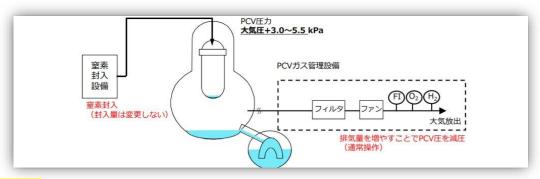
とくにメルトダウン後に1・3号機のように水素爆発を起こしてしまっていない2号機については、1号機(大気圧+1.15 kPa)、3号機(大気圧+1.15 kPa)より高い大気圧+3.0 kPa~5.5 kPaで運用してきました。

一方、今後、格納容器からの放射性物質の放出リスクを低減させ、また格納容器内部調査時における格納容器内外の遮断(バウンダリ)開放作業等の作業性を向上させるために、格納容器圧力を下げていく必要性があります。

現在、2号機でも水素濃度上昇のリスクは低くなっており、東京電力は、1 kPa減圧した場合でも水素濃度上昇量は 0.1 %程度と低く、実施計画制限2.5 %(水素濃度管理値:1.5 %)に至るおそれはないと推定しています。 このため、2018年7月から約半年間の予定で、減圧試験を実施し、その結果プラントパラメータやダスト濃度に有意な 変動は確認されませんでした。

本試験の結果を踏まえ、2018年12月1日よりPCVの設定圧力を大気圧+2 kPa程度を中心に、0 kPa~ 5.5 kPaを運用

範囲とし本運用しています。



2号機 原子炉格納容器(PCV)の減圧機能確認に戻る

出典: 2018年6月28日第55回廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議資料「福島第一原子力発電所2号機原子炉格納容器内圧力の減圧試験の実施について」

http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/07/3-5-2.pdf 2018年12月27日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第61回) 資料

「福島第一原子力発電所2号機原子炉格納容器圧力の減圧試験(STEP2)の結果について」

http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/13/3-5-2.pdf

(3) 1号機格納容器内部調査のためのアクセスルート構築のためのX-2貫通部外側の 孔あけ作業における、放射性ダスト放出リスク低減のための減圧操作について

東京電力は、2019年度上期に実施が予定されている1号機格納容器内部調査の、アクセスルート構築に際して実施する孔あけ加工機(アブレシブウォータージェット: AWJ)による作業中のダスト放出リスクをさらに低減することを目的とし、1号機の原子炉格納容器(PCV)圧力(PCV内の気圧)を大気圧と同等程度を目標に減圧する操作を実施し、その結果と今後の取り扱いについて以下の明朝体部分(文中のゴシック体は筆者による補遺)の通り公表しました。

操作実績

- •操作日時:2019年4月4日(木),11日(木)
- •対象号機:1号機
- ・PCVガス管理設備排気流量:4月 4日 約20 m³/h → 約24 m³/h
- 4月11日 約23 m³/h → 約26 m³/h
- PCV圧力 操作前:約0.7 kPa → 4月15日現在:約0.0kPa

(次ページに続く)

4月4,11日,1号機PCV(**原子炉格納容器**)ガス管理設備排気流量を増加させることにより,1号機PCVの減圧を実施した結果,大気圧と同等程度までPCV圧力(**PCV内の気圧**)を減圧(約0.0-約0.1 kPa)できることを確認した(減圧操作後,監視パラメータである酸素濃度・水素濃度に異常なし)。

一方、4月11日の操作以降、複数のPCV内温度計で大気圧の上昇に応じた温度上昇を確認(約0.1-約0.3 $^{\circ}$ C/hで上昇が確認されたものが1本。その他は0.1 $^{\circ}$ C/h未満の微小な上昇)過去にも類似事象は確認されているが、その際の温度上昇率(約0.6-約2.0 $^{\circ}$ C/h)に比べ、今回の上昇率は小さい。

減圧操作の手順は「PCV内温度が全体的に上昇傾向が継続する場合は、排気流量を減少させる」としていたが、大気圧の変動に対する温度計指示の上昇が落ち着く傾向が見られることから、当面は現状の減圧状態を維持し、温度の監視を継続することとする。但し、念のため下記の判断基準を追加し、そのいずれかを逸脱した場合は、ガス管理設備の排気流量をPCV温度の上昇が確認されなかった4月11日の操作前(約23-約24 m³/h)を目安に減少させる等の対応をとる。

温度計指示值 50℃以下

温度上昇率 1.0℃/h以下

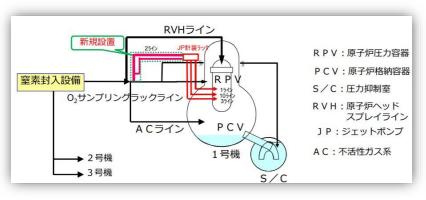
なお、排気流量を減少させる場合には、今回得られた減圧操作に関する知見を踏まえ、PCV温度の監視を行った上で、 圧力の調整を検討する。

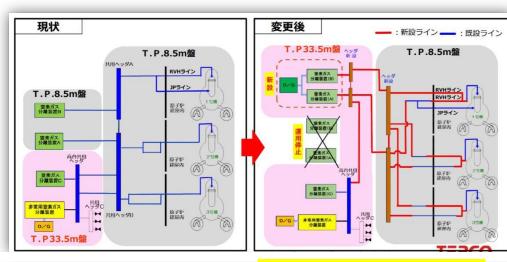
(4) 新規に設置したRVHラインを用いた窒素封入設備の通気試験

「原子炉格納容器ガス管理設備」ページでレポートした通り、窒素封入設備のうちA、Bは、震災直後にT.P.8.5m盤に設置した設備であるため、東京電力は、津波対策としてT.P.33.5m盤の高台へ移し、同時に、窒素ガス分離装置AおよびBを取替え(2019年3月現在、装置本体を収納したコンテナ、発電設備、電気計装品コンテナ等を設置済み)、並びに非常用電源を多重化するため専用ディーゼル発電機を新設します。

合わせて信頼性向上のため、1~3号機原子炉圧力容器(RPV)封入ラインを二重化します。新設装置への切り替えは、原子炉への窒素 封入に影響がないように既設装置を流用しながら実施することとしています。

2019年6月、1号機において、2系統の窒素封入ラインのうち、新たに設置したRVH ラインを用いた窒素封入設備の通気試験を実施しています。通気試験における新設RVHラインおよび既設JP ラインそれぞれの窒素封入量の変更量については出典3をご覧ください。





窒素ガス分離装置(B)のLCO逸脱に戻る

出典:2019年8月24日東京電力

「原子炉格納容器内窒素封入設備1~3号機原子炉圧力容器封入ライン二重化及び窒素ガス分離装置A, B取替工事について」 https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2019/3-5-5.pdf 2019年3月26日福島県「福島第一原子力発電所現地確認報告書」

https://web.archive.org/web/20191020185614/http://www.pref.fukushima.lg.jp/uploaded/attachment/330661.pdf 2019年6月東京電力「福島第一原子力発電所の状況について(日報)」 https://www.tepco.co.jp/press/report/2019/1515154 8985.html

(5) 1~3号機窒素封入設備他取替工事におけるインシデント

2020年2月27日の廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第75回)において、東京電力が提出した下記出典 資料「1~3号機窒素封入設備他取替工事について」を開いたところ、5ページに

工事期間中に発生した不適合事象※の対策として、系統全ての弁について銘板の照合およびラインの識別表の取付を実施した。

という記述があったため、このことも含め、この工事計画についてレポートします。

東京電力は、窒素封入設備について、信頼性向上対策として原子炉圧力容器(RPV)窒素封入ラインの二重化工事を実施しました。

ところが、2019年8月、2号機の既設RPV封入ラインから新設RPV封入ラインへの切替を実施中、原子炉格納容器 (PCV)内への窒素封入が停止しました。

原因は、操作対象弁の弁銘板に取付間違いがあり(次ページ画像参照)、弁操作により窒素封入ラインが閉塞されたためでした。

その後、弁状態を復旧し、窒素封入が再開されました。

(次ページに続く)

2019年8月のトラブル

このときのトラブルは、2個の弁の表示が入替わっていて違う弁を閉じてしまったものです。

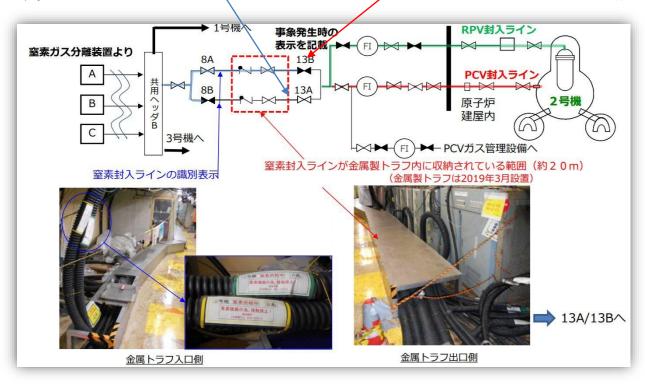
下図の下のラインの13Aと表示された弁(本来は13B)を閉めようとしたが、上のラインの「13B」と表示されていた弁を閉めてしまったため、原子炉格納容器(PCV)内への窒素封入が停止してしまいました。

弁銘板の取付間違いの原因について、東京電力は、

取り付け時期が震災当初であり、ラインや弁の敷設状況が識別するには、高線量環境化で確認する時間が取れ難く、 ラインが輻輳している状況であったため、間違って取り付けた

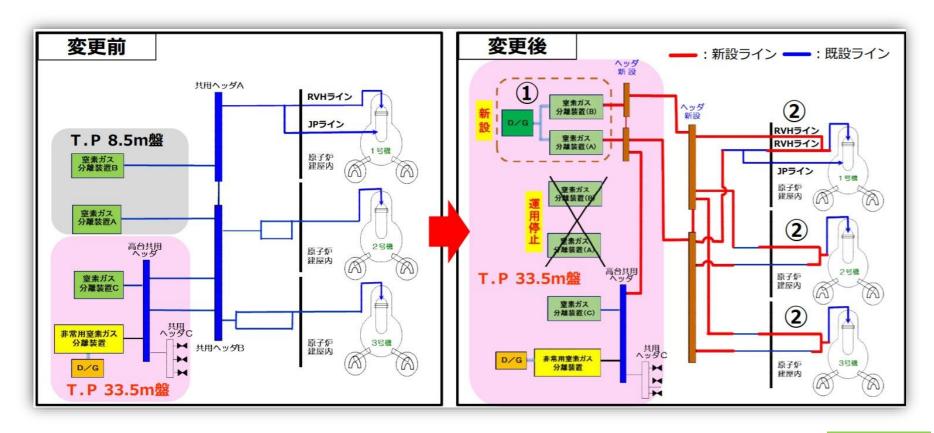
と推測しています。

(次ページに続く)



その後、当該弁13A/Bの弁銘板の間違いは修正されました。

東京電力は、2020年2月現在、原子炉圧力容器(RPV)窒素封入ラインは二重化され、既に実施されているT.P 33.5 m盤での 窒素ガス分離装置A及びBの取替並びに専用ディーゼル発電機の新設、免震重要棟からの遠隔起動化と併せ、「現在、窒素封入設備は信頼性向上工事が完了し、安定運転を継続中」としています。



(6) 窒素封入設備の通気試験に伴う、1号機の窒素封入量変更

東京電力は、2019年12月20日に予定し延期されていた、窒素封入設備の通気試験に伴う、1号機の窒素封入量変更については、以下のとおり実施したと発表しました。各ラインの概要は下図をご参照ください。

[1号機窒素封入量変更実績]

(試験開始 1月30日午前10時12分)

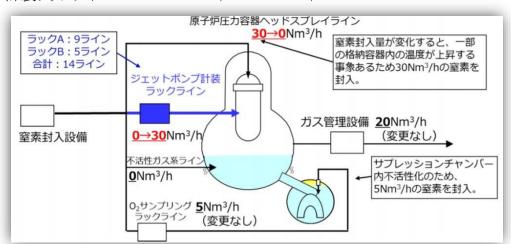
原子炉圧力容器ヘッドスプレイライン:15 Nm³/h → 30~15 Nm³/h

ジェットポンプ計装ラックライン :15 Nm³/h \rightarrow 0~15 Nm³/h

(試験終了 1月30日午後1時50分)

原子炉圧力容器ヘッドスプレイライン:30~15 Nm³/h → 15 Nm³/h

ジェットポンプ計装ラックライン : $0\sim15 \text{ Nm}^3/\text{h} \rightarrow 15 \text{ Nm}^3/\text{h}$



出典: 2020年1月30日 東京電力ホームページ「福島第一原子力発電所の状況について(日報)」

(7) a 窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について

東京電力によると、窒素ガス分離装置B 参照 に関し、下記のようなLCO(実施計画に定められた運転上の制限)逸脱が生じたとのことです。(下線は筆者)

4月24日、窒素ガス分離装置の運転をB/CからA/Cへ切替を実施したところ、停止した窒素ガス分離装置Bについて、 免震棟集中監視室の監視画面において③出口流量の指示値が減少しないことを確認した。その後の調査において、 現場操作盤で警報(4月21日2:14発報)が発生していることを当直員が確認。また、その他の関連パラメータを確認した ところ、4月21日以降窒素ガス分離装置Bの①窒素濃度及び③出口流量の指示値に通常の変動がなく一定となって いることを確認した。

当直長は、上記のことから、実施計画で要求される事項(「封入する窒素の濃度が99 %以上であることを毎日1回確認する」)を行うことができていなかったとし、4月24日13:40に「運転上の制限逸脱」を判断した。

なお、窒素ガス分離装置Bの窒素供給の停止を現場の ③出口流量の指示値(0 Nm³/h)で確認、またA/C運転時のパラメータ(窒素濃度,出口流量等)に異常がないことを確認し、当直長は「運転上の制限逸脱からの復帰」を同時刻13:40に判断した。

4月21日以降、PCV(筆者注:原子炉格納容器)内の水素濃度等の監視パラメータに異常は確認されていない。

窒素ガス分離装置Bの状態について、東京電力は、窒素ガス分離装置B本体のパッケージ内部に黒色の粉が広範囲に飛散し堆積しており、この黒色の粉は、装置内の活性炭槽または吸着槽に充填していた活性炭が細粒化されサイレンサから排気されたもので(装置内の他の部分に漏えいの跡がない)、これが、パッケージ内部に設置しているコントローラに流入し、コントローラが故障したことで、「電源異常」の発報に至った可能性があるとしています。

出典: 2020年4月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第77回) 資料 「窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について」

そして今後の対応として、下記の事項を挙げています。

運転継続中の窒素ガス分離装置A/Cについて、以下のとおり監視強化を実施(4月24日より実施中)

- (1)現場運転状況確認
 - ・現場巡視点検を1回以上/日にて実施
 - 運転状態、現場盤での警報発生の有無および、装置本体内部の異常の有無を確認
- (2)免震棟集中監視室パラメータ確認
 - ・運転状況のパラメータのトレンドグラフを監視装置に常時表示し確認を実施
 - ・運転状況の傾向変化についても確認

(表示させるトレンドグラフは、指示値の変動が確認できるように表示スパンを拡大化)

確認対象パラメータは、窒素封入圧力、窒素封入流量、窒素ガス発生装置出口流量および窒素/酸素濃度

設備

窒素ガス分離装置B

構外に搬出し、損傷原因の調査及び点検を行う予定。なお、復旧については、設備の状態を確認したうえで検討。

窒素ガス分離装置A

B号機と同一製品であり、同様な事象が発生する可能性も否定出来ないことから、応急対策を検討中(サイレンサの排気口の屋外化等)。また、運転中のA号機に異常は確認されていないが、C号機のみでも1~3号機の窒素封入量の十分な確保が可能であり、安定的に窒素供給できることから待機号機とする。

※C号機が停止した場合、速やかにA号機を起動する。PCV内の水素濃度の制限に到達するまで時間的余裕があり、PCVへの窒素封入機能に影響はない。

(次ページに続く)

出典: 2020年4月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第77回) 資料 「窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について」

監視警報

現場警報が免震棟集中監視室に発報されなかったことについては、免震棟集中監視室でも検知できるように見直しを検討中。

この運転上の制限逸脱事象で気になることは、4月21日に窒素ガス分離装置B現場操作盤で警報が発生しており、また4月21日以降、窒素ガス分離装置Bの①窒素濃度及び③出口流量の指示値に通常の変動がなく一定となっていたにもかかわらず、窒素ガス分離装置(B)またはそのコントローラの異常が認知されたのが4月24日だということです。

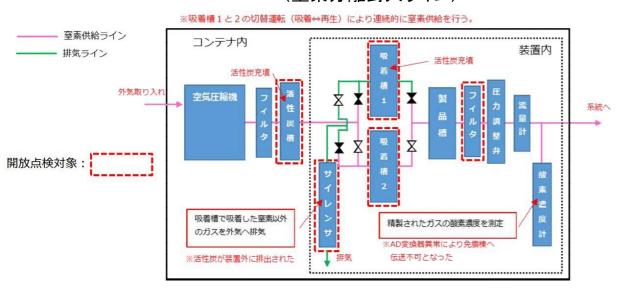
東京電力は、今後の対応において、警報の認知については「現場巡視点検を1回以上/日にて実施」とし、パラメータの異常の認知については、免震棟集中監視室において「運転状況のパラメータのトレンドグラフを監視装置に常時表示し確認を実施」としているわけですが、逆に言うと、これまで警報の発生やパラメータの状態が常時モニターされているわけではなかったということになります。

窒素ガス分離装置のT.P.33.5 m盤の高台へ移転、および分離装置A及びBの取替えは2019年のことであり、このときに上記のような対応がとれなかったものかと思われます。 (次ページに続く)

出典: 2020年4月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第77回) 資料 「窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について」

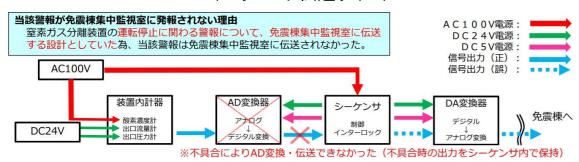
b 窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について(続報)

(窒素分離封入ライン)



(次ページに続く)

(パラメータ伝送ライン)



出典: 2020年5月28日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第78回) 資料 「窒素ガス分離装置(B)指示不良に関する不具合の原因と対策について

(窒素ガス分離装置 (B) 指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について (続報))」

概要に戻る

東京電力の発表による、4月21日~4月24日に窒素ガス分離装置(B)に関連して起きた現象は以下の通りです。

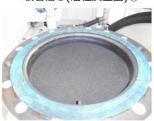
- 1、4月21日以降、窒素ガス分離装置(B)の①窒素濃度及び③出口流量の指示値に通常の変動がなく一定となっていた。
- 2、AD変換器の不具合発生と同時に「FX3U-4AD電源異常」警報が(4月21日2:14発報)が発生していた。
- 3、AD変換器のDC24V電源ランプが消灯していた。
- 4、窒素ガス分離装置(B)本体のパッケージ内部に黒色の粉が飛散し堆積していた。
- 5、装置内の流路を構成する配管・機器の継手部に漏えいの痕跡がなかった。
- 6、AD変換器内のヒューズが開放していた。
- 7、AD変換器上面のスリット部に黒色の粉が堆積されていた。
- 8、吸着槽1の活性炭が減少・細粒化していた。
- 9、出口フィルタの外側に活性炭が付着、内側には付着していなかった。

(次ページに続く)

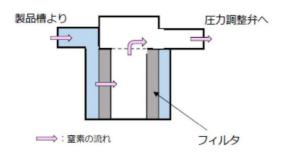




吸着槽1(活性炭上面)②



吸着槽2(活性炭上面)



フィルタ イメージ図

出典: 2020年5月28日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第78回) 資料 「窒素ガス分離装置(B)指示不良に関する不具合の原因と対策について

「窒素ガス分離装置(B)指示不良に関する不具合の原因と対策について (窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について(続報))」

概要に戻る

そして以上の現象から、事象の原因を以下のように推定しています。

- ① 当該装置の吸着槽1内に充填されていた活性炭が細粒化し、吸着槽の下流側にある装置内のサイレンサから排出されて、当該装置内に活性炭が飛散した。
- ② 飛散した活性炭が当該装置内のAD変換器のスリットから内部に混入したことにより、回路が短絡したことでヒューズが開放し、回路への電源供給が絶たれたため、AD変換の機能が喪失した。AD変換器の不具合により、計器からの信号を変換・伝送できず、不具合発生時の信号がシーケンサに保持された状態となったため、免震棟集中監視室に伝送される指示値が一定になったと考えられる。
- ③ また、AD変換器の不具合による現場警報が免震棟に発報されない設計であったことから、当直員は機器の異常を検知することができなかった。

さらに、窒素分離封入ラインへの影響を以下のように推定しています。

- (1)確認された活性炭はフィルタにより捕集され、フィルタより下流には流入していないことから、窒素封入系統への影響はなかったと考えられる。
- (2)再現性試験において、装置内酸素濃度計の指示値「0.0%」(窒素濃度100.0%)が確認されたことから、不具合が確認された4月21日から24日の運転期間において、原子炉格納容器へ封入する窒素濃度は99%以上を満足していた状態であり、原子炉格納容器内の不活性雰囲気の維持機能は確保されていたと考えられる。

出典: 2020年5月28日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第78回) 資料 「窒素ガス分離装置(B)指示不良に関する不具合の原因と対策について(窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について(続報))」

c 窒素ガス分離装置(B)指示不良に伴う運転上の制限逸脱及び復帰について (続報2)

2020年7月、東京電力は、これまでレポートしてきた不具合を生じた窒素ガス分離装置(B) 参照 について、下記の点検と対策を実施したことから、窒素ガス分離装置(B)の運転を7月13日再開したと発表しました。(次ページに画像掲載)

	原因	対策	状況
吸着槽の活性 炭流出	吸着槽1内に充填されていた活性炭が細粒化し、装置内のサイレンサから排出されて、当該装置内に活性炭が飛散した。	活性炭の細粒化が起きないよう吸着槽の緊密化を行う。 ⇒活性炭の充填高さが変わらなくなるまで、活性炭の充填高さの確認と補充を繰り返し実施する。	窒素ガス分離装置(B)について実施済
活性炭の混入 による制御装 置の不具合	飛散した活性炭が当該装置内の制御 装置内部に混入したことにより、制 御装置の機能が喪失した(回路短絡 による電源供給喪失)。 ↓ 制御装置の不具合により、計器から の信号を変換・伝送できず、不具合 発生時の信号が保持された状態とな り、免震棟監視室に伝送される指示 値が一定になった。	活性炭細粒化の可能性を完全には否定できないことから、サイレンサの排気を窒素ガス分離装置の外部に排出できるよう改造を行う。 (A号機についてもB号機と同一製品であることから同様な対策を実施する)	 ・窒素ガス分離装置(B)について実施済 ・同型機である窒素ガス分離装置(A)はB号機運転開始後、実施予定(C号機は設計が異なり、屋外に排気される)
現場警報が免 震棟に発報さ れなかった	制御装置の不具合による現場警報が 免震棟に発報されない設計であった ことから、当直員は機器の異常を検 知することができなかった。 (窒素ガス分離装置の警報のうち、運 転停止に関わるものについて、免震棟 集中監視室に伝送する設計としてい た)	今回の事象を踏まえ窒素ス分離装置の 現場警報について、免震棟監視室に発 報されるよう改造を行う。	 ・窒素ガス分離装置(B)について実施済 ・窒素ガス分離装置(A/C)はB号機運転開始後、実施予定.

- 不具合のあった制御装置について交換を実施。
- 不具合が確認された制御装置以外について、異常は確認されていないが飛散した活性炭の影響が懸念されることから、 点検や部品の交換等を実施済。

出典: 2020年7月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第80回) 資料「窒素ガス分離装置(B)の運転再開について」 https://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2020/07/3-5-3.pdf

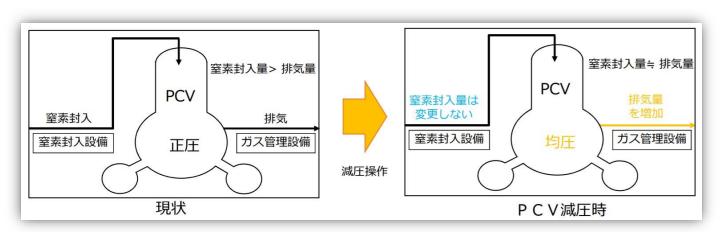


(8) a 2号機原子炉格納容器(PCV)の減圧機能確認の実施について

東京電力は2020年7月2日、2021年に予定している2号機での核燃料デブリの試験的取り出し(PCV内部調査)に向け、PCV外への放射性ダストの漏出抑制を目的として、PCVを減圧することを検討していることを発表しました。

東京電力は、イチエフの1~3号機原子炉において、PCV内の減圧により外部への放射性物質の放出リスクを低減させ、また PCV内部調査時におけるPCV内外の遮断(バウンダリ)開放作業等の作業性を向上させるために、2018年7月からの減圧試験 を経て、12月1日より、PCVの設定圧力を大気圧+2 kPa程度を中心に、0 kPa~ 5.5 kPaを運用範囲として運用してきました。 参照 ちなみに2020年7月1日の原子炉格納容器圧力は、1号機0.16 kPa g、2号機2.55 kPa g、3号機0.41 kPa gとなっています。 今回は、2020年7月6日~10日に、現状値から大気との均圧まで減圧することを目標として、既設ガス管理設備のフィルタを介した排気量を増加させることで、減圧機能の確認をするということです。

東京電力は、2012年以降、PCV圧力低下と共に一定期間水素濃度の上昇・下降がみられたこと、低気圧通過等によりPCVが 負圧となった場合の酸素濃度の上昇評価、2018年度にPCV圧力の調整を約4.25 kPaから約2 kPaに変更した際は、水素濃度 等の監視パラメータに有意な変動は確認されていないことなどに留意しつつ減圧計画を進めるようです。



出典: 2020年7月2日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第79回) 資料「2号機原子炉格納容器(PCV)の減圧機能確認の実施について」

b 2号機原子炉格納容器(PCV)の減圧機能確認の結果について

2020年7月30日、東京電力は、2号機原子炉格納容器の減圧機能確認(前ページ参照)について、7/6~7/8に機能確認を実施し、7/9に復旧。減圧機能確認中、下表の監視パラメータに異常がないことを確認したと発表しました。

監視	監視頻度				
パラメータ	通常時	監視 確認時	監視目的	機能確認試験継続の判断基準	
窒素封入量		5時間 毎時	・ガス管理設備の運転状態変化に 伴う、系統・機器の異常がない	・通常の変動範囲(±1Nm³/h程度)で あること(封入量の異常検知)	
排気流量			ことを確認	・通常の変動範囲(±2Nm³/h程度)で あること(排気流量の異常検知)	
PCV圧力	6時間		・PCV圧力の過度な変動等が生じ ないことを確認	・±5.5kPaであること	
水素濃度※			毎時 ・PC	・PCVの不活性状態維持(可燃限	・警報設定値(0.6%)
酸素濃度			界未満に抑えること)	・3.5%以下であること	
ダスト濃度			・PCV圧力の変化に伴う排気に有 意な変動が生じないことを確認。	・警報設定値(2.0×10 ⁻³ Bq/cm ³)	
大気圧	毎時		・PCV圧力変動の参考として監視。	・なし	

[※]運転上の制限に関わる監視項目として、水素濃度(PCV内 2.5%未満、ガス管理設備出口を1%未満で管理)があり、減圧によるPCV内部状況の変化は小さく、影響は限定的と想定。

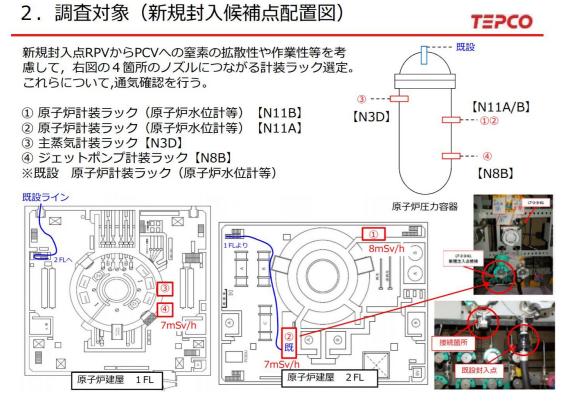
出典:2020年7月30日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第80回) 資料 「2号機 原子炉格納容器(PCV)の減圧機能確認の結果について」

(9) 2号機新設原子炉圧力容器(RPV)窒素封入ライン通気確認について

東京電力は、2号機原子炉圧力容器窒素封入点は、単一構成となっているため、窒素封入ラインの信頼性向上としてRPV窒素封入ラインの追加設置を計画しています。

この計画に向けて、2020年8月31日~9月4日にかけて、窒素封入の通気性・保守性等を考慮した追加設置ラインの選定のため、新規封入点の候補となるライン(4ライン)の通気確認を行います。

なお、通気確認は既設のRPV窒素封入量及び原子炉格納容器(PCV)ガス管理設備排気流量は変化させずに実施するそうです。



出典:2020年8月27日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第81回) 資料 [2号機新設RPV窒素封入ライン通気確認について]

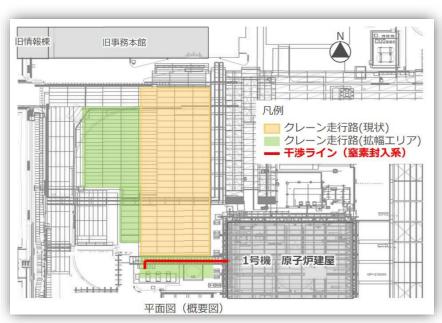
(10) 1号機原子炉格納容器窒素封入ライン(不活性ガス系)撤去について

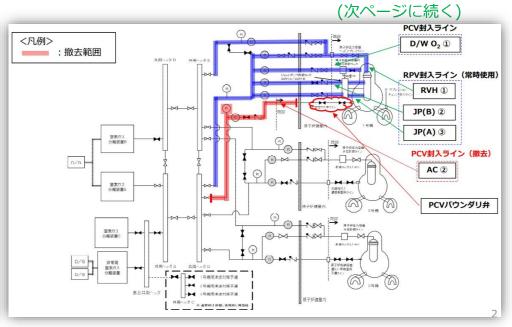
1号機原子炉建屋は、現行ロードマップでは2027年に開始される予定の使用済み核燃料プールからの使用済み核燃料の取り出しについて、2019年12月、ダスト飛散対策の信頼性向上の観点から2023年中に大型建屋カバーを再設置する工法に変更しています。

東京電力は、大型カバー設置に向けて、使用する大型クレーンの走行路の拡幅(ヤード整備)を計画し、この拡幅の妨げになる 1号機原子炉格納容器窒素封入ライン(不活性ガス系)を撤去する計画を発表しました(下左図参照)。

今回撤去するのは、予備封入ラインの一つである不活性ガス系封入ライン(AC系)ですが、原子炉格納容器への窒素封入機能は、他のラインにより維持されます(下右図参照)。

配管切断および閉止作業は準備も含め、2020年11月17日~27日に行われる計画です。





出典:2020年11月26日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第84回)資料 「福島第一原子力発電所1号機原子炉格納容器窒素封入ライン(不活性ガス系)撤去について」 G.L

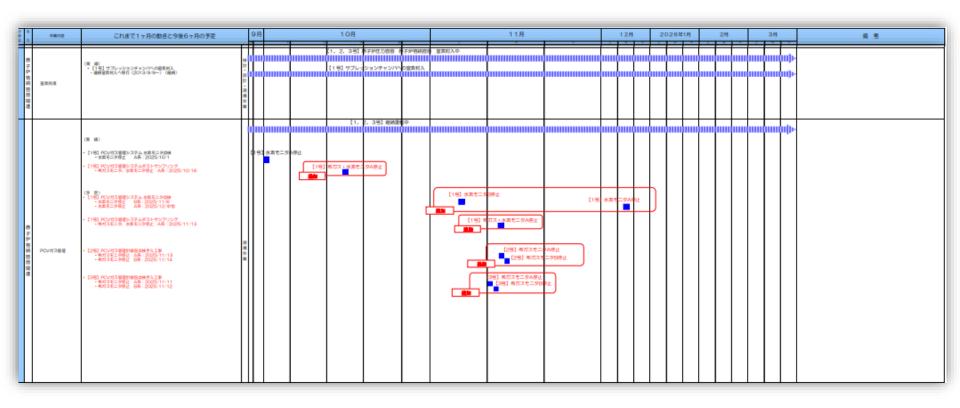


リスク	対応
弁のバウンダリ機能喪失 ・ PCVからの逆流 (PCV圧力の低下) ・ 水素の滞留	配管内圧の確認 ▶ 撤去対象ラインの空きフランジに仮設圧力計を取付け、配管内の圧力を確認した。N2封入時の圧力(11.3kPa)が確認されたことから弁のバウンダリ機能は正常。PCVからの逆流はなく、配管内に水素の滞留はないと推定。 ※配管内圧確認時のPCV圧力:約0.10kPa ▶ 念のため、配管内圧開放後、配管切断前に小口径の穴を開けて水素濃度を測定してから切断作業を開始する。
ダストの拡散	 配管内包気体の汚染確認 ♪ 配管内に残圧があることから、切り離し前に空きフランジにフィルタを取付けた仮設ラインを設け、フィルタを通して圧抜きを実施する。また、フィルタの線量を測定し、汚染の有無を確認する。(合わせて水素濃度・PCV圧力の挙動も確認する) 配管切断時ダスト拡散対策 ♪ 仮設ハウス及び局所排風機・フィルタを設置し、環境へのダスト拡散防止対策を実施する。

出典:2020年11月26日 廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議(第84回)資料「福島第一原子力発電所1号機原子炉格納容器窒素封入ライン(不活性ガス系)撤去について」

(11) 原子力格納容器ガス管理設備スケジュール

(更新)



8 東京電力が発表してきた原子炉の状態を表すデータの信頼性について(1)

3号機の温度計ケーブルに溶断が見つかっています。

2017年11月の「核燃料デブリの取り出し準備」レポート88・89ページでレポートしたとおり、3号機格納容器内部調査により、これまで3号機原子炉圧力容器底部の温度を測っていたとされていた温度計12本(このうち3本は「実施計画」において運転上の制限からの逸脱を監視するために用いられていた)のケーブルが溶断していたことが明らかになり、11月30日、東京電力はこれらの温度計を故障と判断し、原子力規制委員会にもその旨報告しました。

しかしこれらの温度計は11月まで故障とはされておらず、原子力規制委員会に11月に提出した温度計の信頼性評価の報告書においても、「監視に使用可」と評価されていました(下記出典3の9ページ、TE-2-3-69L1からL3の3本)。

また、東京電力のホームページ上の「プラント関連パラメータ(水位・圧力・温度など)」においても11月29日分までは、これらの温度計で測定したとされる温度が原子炉圧力容器底部の温度として公表されていました。

出典: 1F-Watcher「月例レポート 2017年11月燃料デブリの取り出し準備」

https://1fwatcher.files.wordpress.com/2017/12/201711-05-debris4.pdf

2017年11月30日東京電力資料

「福島第一原子力発電所3号機原子炉格納容器 (PCV) 内部調査における一部の原子炉圧力容器 (RPV) 温度計ケーブル欠損について」 http://www.tepco.co.jp/nu/fukushima-np/handouts/2017/images2/handouts 171130 03-j.pdf

2017年12月1日東京電力 原子力規制委員会提出資料

「福島第一原子力発電所第1号機、第2号機及び第3号機の原子炉内温度計並びに原子炉格納容器内温度計の信頼性評価について (平成29年12月提 出し

http://www.tepco.co.jp/press/release/2017/pdf2/171201j0201.pdf

2017年11月1日東京電力 原子力規制委員会提出資料

「福島第一原子力発電所第1号機、第2号機及び第3号機の原子炉内温度計並びに原子炉格納容器内温度計の信頼性評価について (平成29年11月提 出」

http://www.tepco.co.jp/press/release/2017/pdf2/171101j0201.pdf

東京電力ホームページ「プラント関連パラメータ(水位・圧力・温度など)」

http://www.tepco.co.jp/nu/fukushima-np/f1/pla/index-j.html

東京電力が発表してきた原子炉の状態を表すデータの信頼性について(2)

このことについて、12月18日の東京電力原子力定例記者会見において、木元原子力立地本部長代理は、目視できない原子炉内の温度計の健全性を確認する方法は、現在のところ、温度計に直流電気を流しその抵抗値を測定する(故障していれば抵抗値は無限大になる)方法しかないが、今回故障と判断した12本の温度計について12月13日に改めて測定したところでも、抵抗値は前回測定した値と同等の値を示していた。現在はこれらの温度計が示すデータが何を表しているかについてそれ以上の知見はないと語っています(出典の動画の26分過ぎから36分過ぎまで)。

原子炉の状態そのものについては、木元氏が語る通り、他の温度計・ガス管理システム等、他のパラメーターから、冷温停止状態にあることは間違いないところではあると思われます。

しかし、これまで毎月、信頼性を確認したとし、公表してきたデータが、東京電力自身が今回故障していたと 判断した温度計で測定したデータであったことは、東京電力が公表してきたデータの信頼性を損なうもので す。

温度計のケーブルの溶断という事実と、それにもかかわらずデータが採れてしまっていることの機序を明らかにするとともに、温度計の信頼性を確認する方法を再検討し、データの信頼性を回復することが東京電力に求められます。

出典: 2017年12月18日原子力定例記者会見

9 原子炉建屋から新たに放出された放射性物質量の評価についての考察

東京電力は、2018年10月25日、第59回廃炉・汚染水対策チーム会合/事務局会議において提出した下記出典資料 「廃炉・汚染水対策の概要」

の

4ページ「2. 原子炉建屋からの放射性物質の放出」

において、

1~4 号機原子炉建屋から新たに放出される放射性物質による、敷地境界における空気中放射性物質濃度は、Cs-134 約 1.4×10⁻¹¹ベクレル/cm³及び Cs-137 約 1.1×10⁻¹⁰ベクレル/cm³と評価。放出された放射性物質による敷地境界上の被ばく線量は 0.0011 mSv/年未満と評価。(筆者注:評価値は【放出量=放射性物質濃度×排気風量】を基本とする評価式に各種データ、パラメータを代入して計算した推定値)

と発表しました。

9月の敷地境界における空気中放射性物質濃度と敷地境界上の被ばく線量の評価値について、8月の評価値からの増加を見てみましょう。

 $(8月) \rightarrow (9月)$

Cs-134(単位ベクレル/cm³) 5.4×10⁻¹² → 1.4×10⁻¹¹

Cs-137(単位ベクレル/cm³) 3.1×10⁻¹¹ → 1.1×10⁻¹⁰

被ばく線量 0.00045 mSv/年未満 → 0.0011 mSv/年未満

そして、このことについて、

·2018 年 9 月の評価上の放出量は、放出管理の目標値(筆者注:1 mSv/y)を十分下回ったが、前月と比較すると増加。

・これは2号機原子炉建屋オペフロ残置物撤去作業に伴い、オペフロ内の空気中放射性物質濃度が上昇したことで、評価上の放出量が増加したもの

と解説し、さらに

- ・(筆者注:評価のための式は)過小評価となることを避けるため、建屋内の空気中の放射性物質濃度ならびに排 気風量に保守的な条件を仮定して評価していることから、実際の放出量は評価値より小さくなる。
- ・また、当該作業中の2号機原子炉建屋開口部近傍(西側構台)のダストモニタならびにモニタリングポストには有意な変動はなく、周辺への影響はない。
- ・今後、放出量評価を実際の値に近づけるため、建屋からの排気風量評価値を低減する対策として、10 月中に原子炉建屋の開口部の一つである二重扉をシート養生し、開口部面積を低減する。

また、対策実施済の西側前室、ブローアウトパネルの隙間の開口部面積についても見直した上で評価を行う。

と説明を加えています。

なお、この記述は、同回の会議だけに提出された資料

「1~4号機原子炉建屋からの追加的放出量評価結果 2018年9月分(放出量評価の補足)」

http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/11/3-6-4.pdfをまとめたもののようです。

ここでは、前ページでの東京電力の説明のうち、

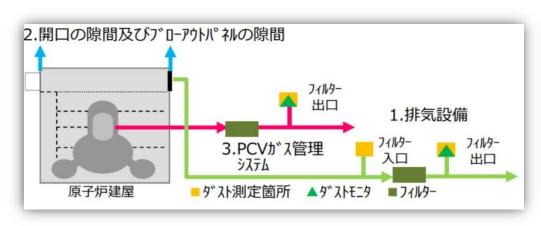
・(補注:評価のための式は)過小評価となることを避けるため、建屋内の空気中の放射性物質濃度ならびに排気 風量に保守的な条件を仮定して評価していることから、実際の放出量は評価値より小さくなる。

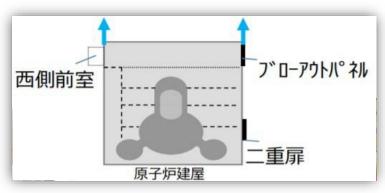
・今後、放出量評価を実際の値に近づけるため、建屋からの排気風量評価値を低減する対策として、10 月中に原子炉建屋の開口部の一つである二重扉をシート養生し、開口部面積を低減する。

また、対策実施済の西側前室、ブローアウトパネルの隙間の開口部面積についても見直した上で評価を行う。

という部分の、開口部面積を低減することによって評価放出量が減少するかどうかということについて、東京電力が発表した8~10月の2号機オペレーティングフロア作業時の放射性ダスト濃度と原子炉建屋の開口の隙間及びブローアウトハペルの隙間(下図参照⇒2019年1月17日に福島第一廃炉カンパニーの社員の方に確認したところ、下図のブルーの上向きの矢印は、左側が西側前室の開口の隙間からの放出を、右側が元のブローアウトパネル部からのフィルターを備えた排気設備への放出を示しているそうです)の評価放出量のデータを検討します。

まずこれらの数値をプロットした次ページのグラフをご覧ください。



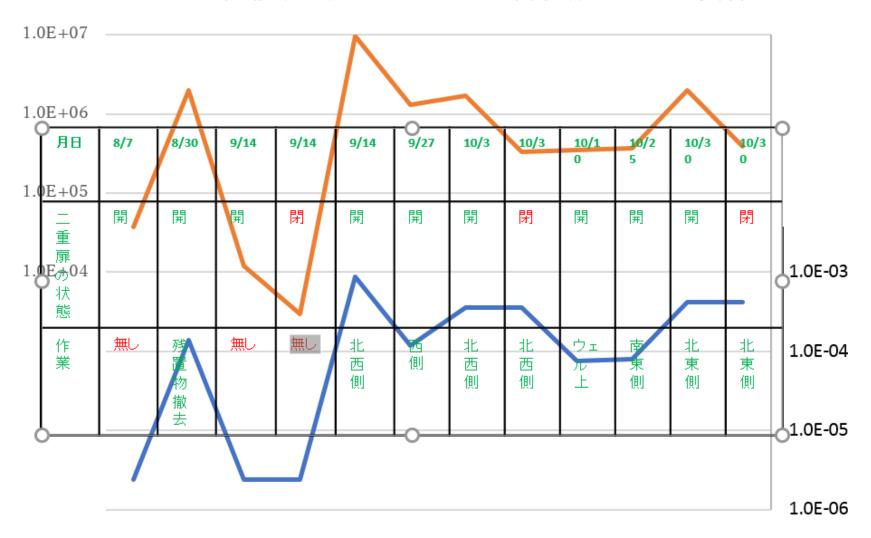


原子炉建屋からの追加的放出量の評価結果(2018年8月)

http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/10/3-6-3.pdf 原子炉建屋からの追加的放出量の評価結果(2018年9月)

http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/11/3-6-3.pdf 1~4号機原子炉建屋からの 追加的放出量評価結果 2018年10月評価分 (詳細データ) http://www.meti.go.jp/earthquake/nuclear/decommissioning/committee/osensuitaisakuteam/2018/12/3-6-3-2.pdf

ダスト測定値、パラメーターおよび評価放出量との関係



評価放出量

グラフの青い折れ線は測定されたダスト濃度、オレンジ色の折れ線は評価放出量です。

重ね合わせた3段12列の表は上から、ダスト濃度が測定された日時、開口部である二重扉(前々ページの下右図をご覧ください)の開閉状態、オペレーティングフロア上での作業の有無です。

この問題では、

左から3列目(9/14、二重扉は開いている、作業はなかった)と4列目(9/14、二重扉は閉じている、作業はなかった)、7列目(10/3、二重扉は開いている、北西側作業)と8列目(10/3、二重扉は閉じている、北西側作業)、11列目(10/30、二重扉は閉じている、北東側作業)をご覧ください。

いずれも、測定されたダスト濃度は変わらないにもかかわらず、二重扉を閉めることで評価放出量は減少しています。前々ページに示した東京電力の説明、開口部面積を低減することによって評価放出量が減少するということは確かなようです。

なお、2018年10月のレポート以来考察してきた、2号機オペレーティングフロア上での残置物撤去作業にともなう敷地境界における空気中放射性物質濃度と敷地境界上の被ばく線量の評価値の上昇についての、東京電力の「<mark>評価上の放出量が増加した」という表現の妥当性については、「使用済み核燃料プール対策レポート」で考察しています。</mark>

10 東京電力が発表したイチェフ内のインシデント・事故情報

(更新)

2025年10月5日	福島県沖を震源とする地震について
------------	------------------

2025年10月7日 福島県沖を震源とする地震について

2025年10月7日 福島県沖を震源とする地震について(福島第一原子力発電所関連)(続報)

2025年10月9日 大型廃棄物保管庫における負傷者発生について

2025年10月9日 大型廃棄物保管庫における負傷者発生について(続報)

2025年10月14日 発電所構内大型廃棄物保管庫における負傷者発生について(続報2)

2025年10月14日 (不適合の公表グレード II 以上)フロン管理台帳に記載されていないスポットクーラーの発見(発見日10月7日)

2025年10月17日 <u>窒素ガス分離装置(C)コンプレッサー電源ケーブルー部溶断について</u>

2025年10月17日 窒素ガス分離装置(C)コンプレッサー電源ケーブルー部溶断について【続報】

2025年10月17日 (日報)構内研修棟西における窒素ガス分離装置(C)コンプレッサー電源ケーブルの一部断線の発見

2025年10月22日 (不適合の公表グレードⅡ以上)排ガス洗浄装置不具合の原因調査における焦げ跡の発見(発見日10月15日)

11 ① イチエフに関する報道 【廃炉作業】

(更新)

今月の中区分:なし

2025.10.01 共同通信 原発内調査のドローン公開 デブリ本格採取へ情報収集

2025.10.04 共同通信 原子炉格納容器調査へ準備加速 福島第1原発3号機デブリ採取

2025.10.30 共同通信 放射線量の測定器検査で不正 福島営業所、業者が証明書偽造

(次ページからイチエフ事故の後始末)

(更新)

今月の中区分:避難者/検証・伝承・記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除・規制緩和 /旧・現避難指示区域・浜通り・相双地方・福島県の出来事/未分類

<避難者> 2025.10.30 福島民報 ニュースポーツで交流 福島県大熊町からの避難町民と町在住者 いわき市で旧交温める <検証・伝承・記録> 2025.10.05 福島民報 油絵で震災の記憶継承へ 福島県双葉町の伝承館に展示 名古屋市の画家伊藤さん <福島県内の除染土の県外処理処分> 2025.10.14 共同通信 福島除染土、中央9省庁に搬入 環境相「大きな意義がある」 2025.10.23 共同通信 除染土処分は「政府一丸で」石原環境相、福島県知事と面会 <避難指示解除・規制緩和> 2025.10.31 福島民報 福島県双葉町の特定帰還居住区域 3行政区の一部、11月4日午前9時に立ち入り規制緩和 概要に戻る 住宅対象は初

11月4日立ち入り緩和 福島県双葉町の特定居住区域一部 帰還準備の利便性向上 2025.10.04 福島民報

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

.....

<旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事>

(大熊町)

2025.10.01 福島民報 町担う人材育てる 福島県大熊町と会津大が連携協定 新産業を創出するための活動も

2025.10.08 福島民友新聞 大熊町、一団地整備着手 西大和久地区、30年度完了見通し

2025.10.09 福島民友新聞 <u>ギネスに挑戦!キウイを一斉にスプーンで食べよう 大熊で11月1日企画</u>

2025.10.09 福島民報 若い視点で町を問う 福島県大熊町で15年ぶりの子ども議会 学び舎ゆめの森の児童が登壇

2025.10.12 中國新聞 福島県大熊町で被災建物を考える集い 広島の被爆2世、保存の重要性強調

(双葉町)

2025.10.05 福島民報 東京大と伝承館による共同研究フォーラム 学生が「被災地の産業や教育」テーマに研究成果を

発表 福島県双葉町

2025.10.09 福島民友新聞 中間貯蔵施設でクマの親子3頭目撃、双葉

2025.10.10 福島民報 東北大の学生ら復興の歩みに理解「BOSAI人材育成プログラム」のワークショップ 福島県双

<u>葉町の伝承館</u>

2025.10.16 福島民報 福島県新地町〜双葉町を自転車で巡る インフルエンサーけんたさん、参加者と浜通りサイクル

<u>ルート満喫</u>

2025.10.26 福島民友新聞 被災地見つめ学び深く 中高生参加、福島学力レッジ始まる

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

<旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事>

(富岡町)

2025.10.16 福島民友新聞 原発事故で休校…富岡高校歌、校舎前で歌い継ぎ10年 19日に節目盛り上げ

2025.10.23 福島民友新聞 サイクリスト憩いの場所に 富岡で25日開店、新たな自転車文化育む

2025.10.23 福島民報 <u>自転車で復興に追い風 福島県富岡町に専門店、25日開店 浜通りのNCR見据え複合拠点に</u>

(浪江町)

2025.10.01 福島民友新聞 「エフレイの町」推進 浪江町復興計画、環境整備や人材育成

2025.10.14 福島民報 復興の歩みに理解を深める N高グループ生徒等が被災地見学 福島県浪江町と双葉町

2025.10.08 福島民報 海水浴場再開の一歩に 18日「浪江浜まつり」 海産物の販売、力士と交流など 福島県浪江

町の請戸海岸

2025.10.13 福島民報 浜の素晴らしさ発信 13日まで 道の駅なみえ フェス、初の地元開催 福島県浪江町

2025.10.17 福島民報 福島県浪江町「請戸もの」魅力発信へ アイデアレシピコンテスト初開催 応募期間は31日まで

2025.10.19 福島民報 <u>海沿いの魅力を体感 福島・浪江で浜まつり 地元出身力士との交流などでにぎわう</u>

(次ページに続く)

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

<旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事>

(浪江町 続き)

2025.10.27 福島民報 <u>奉仕活動推進誓う RI第2530地区大会最終日 福島県浪江町</u>

2025.10.27 福島民報 「武扇会」50周年祝う 福島県浪江町に活動する民舞踊 絆や交流、強める場に

2025.10.31 福島民報 児童生徒が鋭い質問 福島県浪江町でこども議会 若い視点で町の未来を考える

(南相馬市)

2025.10.04 福島民友新聞 「聖地」で豪快波乗り 南相馬・北泉海岸、全国からサーファー集結

2025.10.04 福島民報 復興支援のサーフィンイベント、福島県南相馬市の北泉海岸で開幕 5日まで

2025.10.05 福島民報 炊き出しに涙、福島県南相馬市の男性探す どんどん焼き提供の工藤社長(山形市)

2025.10.06 福島民報 舞踊で古里に活気を 11日に福島県南相馬市でおだか秋まつり 15年ぶり芸能発表復活

2025.10.10 福島民報 小高のコメ×浪江のナシ 復興醸す一杯へ 限定酒を発売 ハッコウバ(福島県南相馬市)、あ

ぶくま信金

2025.10.12 福島民報 音楽ライブで震災と原発事故からの復興後押し 25日に「騎馬武者ロックフェス」 福島県南相

<u>馬市</u>

2025.10.21 福島民報 小高駅を季節の飾りで彩る 千葉の佐川さんと伊成さんに感謝状 長年の活動たたえる 福島

県南相馬市

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

......

<旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事>

.....

(南相馬市 続き)

2025.10.24 福島民報

ハムやソーセージなど特価販売 25日まで工場直売会 福島県南相馬市の福相食品工業

(飯舘村)

無し

(川俣町)

無し

(葛尾村)

無し

(田村市)

無し

(川内村)

2025.10.12 福島民報

復興の歩み味わう「ふたばワールド」福島県川内村 「ふたば西鏡鍋」振る舞い 伍代夏子さん

<u>らライブ</u>

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

<旧・現避難指示区域・浜通り・相双地方・福島県の出来事>

(楢葉町)

2025.10.16 福島民報 福島県楢葉町のサツマイモ、笑顔で収穫 浜通りの高校生ら 町とマルトのプロジェクトで栽培

6次化商品に活用

2025.10.24 共同通信 <u>今季初漁に婚姻色のサケ 福島県楢葉町、木戸川</u>

(浜通り・相双地方)

2025.10.23 福島民報 震災で延期を乗り越え…「双葉地区被害者支援ネットワーク」設立 行政相談や医療提供 福島

<u>県双葉地区</u>

2025.10.01 福島民報 【変革者たれ ふたば未来学園創立10周年】② 実践的な学び ふたば未来学園高創立10周

<u>年</u>

2025.10.01 福島民報 福島県の広野火発1~4号機撤去方針 広大跡地の有効活用を 産業創出、次世代エネルギー

開発…

2025.10.03 福島民報 <u>避難所の食事を健康的でおいしく「発酵防災食ワークショップ」始まる 福島県いわき市</u>

2025.10.05 福島民報 福島県いわき市で合宿 東京大自転車部 地域住民と交流 震災からの復興やまちづくりに理解

<u>深める</u>

2025.10.19 福島民報 震災後、全国巡回したフラガールが再結集 福島・ハワイアンズでOG公演

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

<旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事>

(福島県)

2025.10.04 東京新聞 「核の脅威」伝えるイチョウの苗木、広島から福島へ 育てた樹木医「生きる希望与えてくれる」

2025.10.05 福島民友新聞 バド・パリ五輪代表の大堀彩さんたたえる みんゆう県民大賞表彰式

2025.10.05 福島民報 台湾の視察訪問団、福島市長を表敬訪問 市産品の魅力や震災からの復興、防災対策に理解

<u>深める</u>

2025.10.08 福島民報 <u>休日のひととき家族で楽しんで 12日「あおぞらてらこや」 多彩な遊具、路面に絵描き… 福島</u>

<u>県会津若松市</u>

2025.10.09 共同通信 放射性物質対策費を検証へ、福島 シイタケ営農再開指標に

2025.10.26 福島民報 高校生の知見が郡山に集う 福島県初の全国産業教育フェア 震災と原発事故の復興担う産業

人材育成へ 26日まで

2025.10.26 福島民報 振動でシイタケ収量増 福島大(福島市)の高梨准教授ら特許取得 成長促進、害虫対策も ブ

ランドカ強化へ

2025.10.29 福島民報 大野病院後継 患者の移動軽減 1階に外来や検査集約 福島県

2025.10.30 福島民報 韓国人インフルエンサーのチョングンホさん SNSで福島県の観光資源を発信 会津地方や中通

<u>り巡る</u>

(次ページに未分類)

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和 /旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

.....

<未分類>

2025.10.02 東奥日報 <u>弘前の中学生が福島県の復興を学んで討議</u>

2025.10.08 共同通信 北川さん、トリチウム除去研究も 福島第1原発処理水に含有

2025.10.11 東京新聞 福島第1原発事故、近づく15年…岩波友紀さんが移住し撮り続けた被災地 「見えづらくなった不

条理」感じて

2025.10.12 福島民報 大阪・関西万博 13日に閉幕 復興、魅力伝わったか 福島県と「新たな接点」

2025.10.12 北國新聞 国民・玉木代表「安保、原発の一致不可欠」 七尾で街宣、野党連立に懐疑的

2025.10.15 北海道新聞 原発事故被災者を支援 南富良野で18日チャリティウォーク

2025.10.18 福島民報 食物連鎖でのヒラメ蓄積ほぼなし 原子力機構、トリチウム量推計

2025.10.19 新潟日報 "福島第1原発事故後に支援活動、亡き同志二人の「命懸けの事業」を記録…新潟大・内藤眞名

誉教授「再稼働考える材料に」原子力深考"

2025.10.19 福島民報 福島での3年支えに 生きる活力届ける 映画初主演 俳優 松谷鷹也さん(学法福島高野球部

<u>出身)</u>

2025.10.23 下野新聞 原発事故の除染土、スキー場跡地に集約へ 那須町

2025.10.25 共同通信 「廃炉と地域との共生進めて」 赤沢経産相が福島原発視察

2025.10.25 福島民友新聞 経産相、廃炉に責任強調 福島県訪問し知事と会談、「現場主義を徹底」

(更新)

今月の中区分:避難者/検証·伝承·記録/福島県内の除染土の県外処理処分/避難指示解除·規制緩和/旧·現避難指示区域·浜通り·相双地方·福島県の出来事/未分類

く未分類 続き>

.....

2025.10.26 福島民報 福島県復興に強い決意 赤沢経産相が就任後初来県 知事と会談

2025.10.29 福島民友新聞 中国と韓国、福島県産品「不安」9割 東大とエフレイ調査

2025.10.29 福島民報 東大大学院 復興研究に学位授与 エフレイと協力、人材育成へ

(次ページから原子力発電、核施設をめぐる動き)

11 ③ イチエフに関する報道【原子力発電、核施設をめぐる動き】

(更新)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

く原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施

設•一時保管(地上保管)>

(高レベル放射性廃棄物の最終処分場立候補地)

(寿都町)

2025.10.17 北海道新聞 寿都町長選討論会、核ごみ調査移行で違い鮮明 現職「冷静に見守って」 新人「交付金依存体

質に」

2025.10.21 北海道新聞 寿都町長選23日告示 現新一騎打ちの公算大 核ごみ概要調査への移行争点

2025.10.23 共同通信 核のごみ、調査巡り論戦開始 北海道寿都町長選が告示

2025.10.23 北海道新聞 住民、声届ける機会 寿都町長選告示 概要調査移行是非や町政評価

2025.10.27 北海道新聞 寿都町長選28日投開票 概要調査への移行是非が争点

2025.10.27 北海道新聞 寿都の針路 最後の訴え 町長選28日投開票

2025.10.28 共同通信 核ごみ調査推進の現職が7選 北海道寿都町長選

(玄海町)

2025.10.02 西日本新聞 議長に宮崎氏選出 玄海町議会

2025.10.25 西日本新聞 [佐賀県]NUMO 文献収集終了 核のごみ最終処分場 玄海町で意見交換

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

.....

(使用済み核燃料の再処理)

2025.10.01	共同通信	再処理工場完成目標は維持 説明終了遅れで日本原燃
2025.10.02	共同通信	2026年度完成へ「国も総力」 武藤経産相、再処理工場を視察
2025.10.27	共同通信	作業員の鼻腔から放射性物質検出 六ケ所村の再処理工場

(中間貯蔵施設)

2025.10.27	東奥日報	むつ中間貯蔵 核燃料搬入始まる
2025.10.27	共同通信	中間貯蔵へ核燃料搬入作業 柏崎原発から2度目、青森
2025.10.27	新潟日報	東京電力、柏崎刈羽原発使用済み核燃料をむつ市(青森)の中間貯蔵施設へ2度目搬入
2025.10.27	東奥日報	中間貯蔵施設へ2度目の核燃料搬入作業
2025.10.28	共同通信	柏崎原発の使用済み燃料搬入 東電、青森の中間貯蔵施設
2025.10.29	共同通信	中間貯蔵施設に反対要請、山口 上関町長に周辺の議員連盟など

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

.....

<原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)>

(一時保管(地上保管))

2025.10.23 南日本新聞 川内原発に乾式貯蔵施設 九州電力、24日にも国へ申請 使用済み核燃料を一時保管、2029

年度運用開始めど

2025.10.24 南日本新聞 川内原発に乾式貯蔵施設を新設へ 九州電力が国に許可申請 敷地内に使用済み核燃料を空

冷保管 2029年度の運用開始目指す

2025.10.24 共同通信 川内原発に乾式貯蔵施設を新設 九電、29年度めどに運用

2025.10.25 南日本新聞 川内原発に乾式貯蔵施設新設を申請 九州電力が350億円かけて整備、2027年10月着工目指

す 使用済み核燃料の保管容量増やす

2025.10.25 南日本新聞 「使用済み核燃料が半永久的に保存されるのでは…」川内原発の乾式貯蔵施設計画に地元・

薩摩川内市から懸念の声上がる

2025.10.30 福井新聞 使用済み核燃料を一時保管…乾式貯蔵施設、福井県内2カ所目の設置許可 原子力規制委員

会 美浜原発敷地内

(次ページに柏崎刈羽原発再稼働問題)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題>

(柏崎刈羽原発) 新潟県柏崎市・刈羽村/東京電力/1号機:沸騰水型軽水炉(BWR)GE社設計Mark-2 定格出力110万kW 主契約者:東芝 運転開始1985年(停止中)/2号機:沸騰水型軽水炉(BWR)GE社設計Mark-2改 定格出力110万kW 主契約者:東芝 運転開始1990年(停止中)/3号機:沸騰水型軽水炉(BWR)GE社設計Mark-2改 定格出力110万kW 主契約者:東芝 運転開始1993年(停止中)/4号機:沸騰水型軽水炉(BWR)GE社設計Mark-2改 定格出力110万kW 主契約者:日立 1994年運転開始 (停止中)/5号機:沸騰水型軽水炉(BWR)GE社設計Mark-2改 定格出力110万kW 主契約者:日立 1994年運転開始 (停止中)/5号機:沸騰水型軽水炉(BWR)GE社設計Mark-2改 定格出力110万kW 主契約者:日立 運転開始1990年(停止中))/6号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR) 3社合同設計 定格出力135.6万kW 主契約者:東芝/日立/GE(運転開始1996年停止中)/7号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)] 3社合同設計 定格出力135.6万kW 主契約者:日立/東芝/GE運転開始1997年(停止中)

く(県民)調査>

2025.10.01 新潟日報 柏崎刈羽原発の再稼働巡り、県民6割「条件、現状整っていない」県の意識調査

2025.10.01 共同通信 【独自】柏崎原発「東電運転心配」69% 再稼働で県民調査中間報告

2025.10.01 新潟日報 柏崎刈羽原発の再稼働巡る県民意識調査「準備が出来次第公表」 花角知事、9月県議会で見

<u>通し示す</u>

2025.10.01 新潟日報 【柏崎原発再稼動どう思いますか?】「事故時に雪降ったらどう避難?」「地球温暖化の影響を考

えると…」気候変動への懸念も <新潟市江南区>亀田公園、JR亀田駅前で聞いてみた

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

<(県民)調査 続き>

2025.10.01 新潟日報 柏崎刈羽原発の再稼働、県民6割「条件が現状整っているとは思わない」県民意識調査の途中

経過公表【全質問と回答を掲載】

2025.10.02 新潟日報 「柏崎刈羽原発再稼働問題]県民意識調査中間報告「信ぴょう性に疑問」、地域の会から質問や

指摘相次ぐ

2025.10.02 共同通信 原発再稼働、意見分かれる 柏崎刈羽巡る新潟県民調査

2025.10.02 新潟日報 【柏崎原発再稼動どう思いますか?】「百害あって一利なしだっちゃ」「ピンとこねえな」…県民投

票望む声も 〈佐渡市〉島の住民、漁師らに聞いた

2025.10.07 新潟日報 "【柏崎原発再稼動どう思いますか?】地元の雇用創出で「恩恵ある」…一方「県全体が潤わない

と」より広い"還元"望む人もく阿賀野市>瓢湖、五頭温泉郷、出湯温泉で聞いた"

2025.10.07 新潟日報 「柏崎刈羽原発再稼働問題]県民意識調査で割れた替否、柏崎市の桜井雅浩市長「知事は難し

い判断余儀なくされる」

2025.10.15 新潟日報 "原子力深考【柏崎原発再稼働どう思いますか?】「孫のためにも安全な発電を「責任ある立場

の人が判断して」県民意識調査への反応は<聖籠町>県立聖籠緑地、新潟東港周辺で聞いた"

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

く(県民)調査 了>

2025.10.16 新潟日報 "【柏崎原発再稼働どう思いますか?】「安全強化したら受け入れる」、東京電力方針に「基金より、

お金で買えない安心を」<関川村>村役場や渡邉邸、道の駅関川周辺で聞いた"

2025.10.16 新潟日報 【独自】柏崎刈羽原発再稼動巡る県民意識調査、新潟県がネットでの追加調査を検討、自民党

県議から「人口比になっていない」との批判受け

2025.10.23 共同通信 柏崎原発再稼働で追加調査検討 新潟知事、結果踏まえ判断

2025.10.24 新潟日報 [柏崎刈羽原発再稼働問題]追加の県民意識調査、ネットで開始 30キロ圏内の住民対象、11月

<u>7日締め切り</u>

2025.10.23 新潟日報 「柏崎刈羽原発再稼働問題」花角英世知事が追加の県民意識調査の実施表明、30キロ圏内の

住民対象に 原発視察の意向も示す県庁などで県の原子力防災訓練も実施"

(次ページに花角知事、立地町村)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

く花角知事>

2025.10.06 新潟日報 花角英世知事、柏崎刈羽原発の再稼働の是非巡る判断は「避難道路整備の完了を条件とせ

ず」県議会で見解

2025.10.16 新潟日報 「柏崎刈羽原発再稼働問題]県民意識調査への回答は「判断迷っている人が半数以上いる」花

角知事が見解

2025.10.21 新潟日報 「柏崎刈羽原発再稼働問題]新潟県民の意思をどう確認…花角英世知事の「出口戦略」見えな

<u>いまま</u>

2025.10.30 新潟日報 【独自】花角英世知事が11月14日にも柏崎刈羽原発視察へ、30キロ圏内の市町村長と会談も調

整

<立地町村>

2025.10.03 新潟日報 柏崎市の桜井雅浩市長「赤点以下だ」原発再稼働巡る地元同意の範囲、国は明確に回答せず

エネ庁長官ら16日に県議会で説明

2025.10.07 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働巡る地元同意の範囲、新潟県も明確に回答せず 柏崎市が文書公表

(次ページに立地町村以外の県内自治体、新潟県)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

<立地町村以外の県内自治体>

2025.10.10 共同通信 原発の安全対策、財政支援を要望 柏崎刈羽の周辺自治体首長

2025.10.14 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働の是非「半径5~30キロ圏内の声聞いて」 UPZ議員研究会が花角知事に

<u>申し入れ</u>

2025.10.14 新潟日報 原子力防災へ国の財政支援を、柏崎刈羽原発UPZ圏内の7市町長が財務副大臣らに要望

<新潟県>

2025.10.01 新潟日報 [柏崎刈羽原発再稼働問題]エネルギー庁長官の県議会出席、各党会派受け入れの方向「十

分な説明」求める意見相次ぐ

2025.10.01 新潟日報 「柏崎刈羽原発再稼働問題]エネルギー庁長官の県議会出席、各党会派受け入れの方向「十

分な説明」求める意見相次ぐ

2025.10.02 新潟日報 [柏崎刈羽原発再稼働問題]エネルギー庁の村瀬佳史長官の県議会出席 10月16日開催案に

異論、各党会派会議まとまらず

2025.10.03 共同通信 新潟県議会、規制庁関係者を招致 柏崎刈羽原発の現状知るため

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

<新潟県 続き>

2025.10.15 新潟日報 [柏崎刈羽原発再稼働問題]廃炉計画や基金が焦点に…10月16日県議会にエネルギー庁長官、

東京電力社長が出席 一般傍聴受け付け、ネット中継も

2025.10.20 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働巡る県民意思…自民党は県議会での確認促し「知事の手法尊重」決議案

提出へ 反対会派は「我田引水」と批判

<国>

2025.10.03 新潟日報 費用は1000億円超規模の見込み、柏崎刈羽原発の重大事故時の避難道整備で県試算

2025.10.07 新潟日報 "【柏崎刈羽原発の避難道路整備費】新潟県「国負担、確約と認識」との考え初めて示す県議会

厚生環境委員会"

2025.10.10 新潟日報 "【独自】柏崎刈羽原発の避難道路整備、全額1千億円超を国負担で最終調整 体育館の気密化

や空調整備も10月16日にも表明へ

(次ページに東京電力)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

.....

<東京電カー一部廃炉検討>

2025.10.09 新潟日報 "東京電力が柏崎刈羽原発の一部廃炉検討表明へ 16日にも県議会で…再稼働が前提、1・2号

機が軸県に基金設置も提案へ"

2025.10.09 共同通信 【独自】柏崎原発、廃炉検討表明へ 6、7号機再稼働が前提

2025.10.09 新潟日報 柏崎刈羽原発巡る東京電力の方針、一部廃炉検討に県内で歓迎の声 基金設置は「再稼働同

意を得る手段か」

2025.10.18 新潟日報 柏崎刈羽原発1、2号機の廃炉検討、東京電力・小早川智明社長が理由を語る「1号機は最も古

い」…2号機は設備共用

2025.10.31 新潟日報 柏崎刈羽原発1・2号機廃炉検討に「一定の安心感」中原八一・新潟市長が評価 資金拠出「メ

<u>リットになりうる」</u>

<東京電カーその他>

2025.10.09 新潟日報 東京電力柏崎刈羽原発の運営改善へ6号機を視察 10月1日発足の会議体で議長務める元東

北電力の原発所長

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

<東京電カーその他>

2025.10.10 新潟日報 柏崎刈羽原発6号機の再稼働に向けた技術的準備、10月下旬にも終了 東京電力が見通し

2025.10.14 共同通信 「原発の安全妥協せぬ覚悟」強調 柏崎刈羽運営会議議長が活動方針

2025.10.14 新潟日報 東京電力が新設「柏崎刈羽原発運営会議」議長が経営陣に注文「目先の利益にとらわれない

で」

2025.10.16 新潟日報 東京電力が1千億円規模の資金拠出と1、2号機廃炉検討表明・・・社長が県議会で方針説明 柏

崎刈羽原発の再稼働見据え

2025.10.16 新潟日報 柏崎原発1、2号機廃炉へ 東電、再稼働巡り検討表明

2025.10.21 共同通信 東電、7号機核燃料取り出し開始 柏崎刈羽原発

2025.10.21 新潟日報 東京電力、装てんした柏崎刈羽原発7号機の核燃料取り出し開始 全国初のケース、テロ対策施

設完成間に合わず

2025.10.22 共同通信 柏崎刈羽原発で「安全決起大会」事故15件、職員の意識向上図る

2025.10.28 共同通信 柏崎原発6号機の技術的準備整う 再稼働の焦点は地元同意のみ

2025.10.28 新潟日報 柏崎刈羽原発6号機、再稼働に向け「技術的な準備は整った」東京電力が発表

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 続き>

/	#	<u>: ᠘</u>	、米石	_
`	不	刁	類	_

2025.10.03 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働問題、県民投票求めた市民団体が新組織 「議論深める場に」4日に設立

<u>集会</u>

2025.10.09 新潟日報 資源エネルギー庁長官の参考人招致の経緯説明不足を指摘 県議会に市民団体が説明を要望

2025.10.09 新潟日報 [柏崎刈羽原発再稼働問題]柏崎商議所「県議会で結論を」、花角英世知事と県議会議長に要望

畫

2025.10.09 新潟日報 柏崎原発の再稼働判断「県民投票が最もふさわしい」 反対派が集会、世話人の弁護士がこれま

<u>での活動説明</u>

2025.10.10 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働の是非巡り…県民への意思確認方法は「知事の意向を尊重」 自民党県

議団が決議案提出検討

2025.10.16 新潟日報 資源エネルギー庁長官の参考人招致の経緯、市民団体が県議会に再度説明求める「不明瞭

<u>な点残る」</u>

2025.10.16 新潟日報 柏崎刈羽原発の再稼働後押しへ、東京商工会議所が新潟県産品の物産展 パネル展示などで

安全対策PRも

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<柏崎刈羽原発再稼働問題 了>

<未分類 続き>

2025.10.17 新潟日報 <u>東電の狙いは?1000億円規模の拠出などに「カネで解決するのか」傍聴席から反発の声も[柏</u>

崎刈羽原発再稼働問題]

2025.10.17 共同通信 電事連会長、廃炉に一定の理解 柏崎刈羽「経営判断と思う」

2025.10.21 新潟日報 [柏崎刈羽原発再稼働問題]市民団体が独自の県民意識調査実施へ、11月初旬にも 再稼働の

是非など「本質的な部分を尋ねたい」

2025.10.21 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働巡る県民意思確認、市民団体が自民党県議団の「知事の手法尊重」決議

案に反対表明

2025.10.21 新潟日報 村上市の市民団体、柏崎刈羽原発の再稼働に反対する3633人分の署名簿を知事に提出

2025.10.21 新潟日報 酒蔵の酒米調達支援、柏崎刈羽原発の再稼働巡る決議を可決 新潟県議会9月定例会閉会

2025.10.23 新潟日報 福島第1原発事故への言及が最多の60人 公述人有志が柏崎刈羽原発再稼働巡る公聴会の意

見を独自集計

2025.10.24 新潟日報 柏崎刈羽原発再稼働に反対の刈羽村住民団体「容認姿勢を取り下げて」品田宏夫村長に再度

申し入れ

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再 処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原 発•核施設/未分類

<泊原発再稼働問題>

(泊原発) 北海道泊村/北海道電力/主契約者:三菱重工/加圧水型軽水炉(PWR)定格出力/1号機:定格出力57.9万kW運転開 始1989年(停止中)/2号機:定格出力57.9万kW運転開始1991年(停止中)/3号機:定格出力91.2万kW運転開始2009年プルサー マルル炉(停止中)

<道民意見・調査>

2025.10.07	北海道新聞	泊原発再稼働に不同意を 生活クラブ生協など3団体が知事に要請
2025.10.17	北海道新聞	泊再稼働に賛成52%、反対34% 賛成の6割「電気料金安く」 道民意識調査
2025.10.17	北海道新聞	【全公開】再稼働どう思う?電気料金は?北電泊原発の道民意識調査 結果を詳しく
2025.10.17	北海道新聞	「安全」「電気料金」に関心 背後には「諦め」? 泊原発再稼働本社意識調査、AIで分析
2025.10.18	北海道新聞	泊原発再稼働の地元同意 67%が範囲拡大求める 政府方針の「道と4町村」は14% 北海道民
<u>意識調査</u>		
2025.10.18	北海道新聞	泊事故時の避難計画「不十分」4割、「十分」3割 避難ルート寸断懸念 道民意識調査
2025.10.18	北海道新聞	泊原発再稼働 女性が厳しい目 反対が男性を13ポイント上回る 道民意識調査
2025.10.31	北海道新聞	電気料金値下げ「歓迎するがまだ先」 物価高、原発事故リスク…北海道民の胸中は複雑
		(次ページに続く)

「グハーンに祝く」

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<泊原発再稼働問題 続き>

<鈴木知事>

2025.10.18 北海道新聞 地元同意範囲 北海道は拡大に否定的 知事は「先行県の事例も参考」 泊原発再稼働

2025.10.31 北海道新聞 知事、北海道民の反応注視 北電社長と面会「丁寧な説明を」

<道民説明会>

2025.10.04 北海道新聞 泊再稼働「安全性高める」 北電が帯広で市民説明会

2025.10.14 北海道新聞 泊再稼働説明会後志以外は11月3日から北海道、初回は札幌で開催

2025.10.20 北海道新聞 泊再稼働、安全性に懸念 函館で北電説明会 住民から意見相次ぐ

2025.10.21 北海道新聞 泊原発の避難計画に住民懸念 北電、再稼働へ室蘭で説明会

2025.10.26 北海道新聞 北電、泊原発の説明会を終了 計30回で千人参加

<立地町村>

2025.10.04 北海道新聞 ヨウ素剤服用「伝え方工夫する」 岩内町が泊再稼働説明会

2025.10.24 北海道新聞 泊村議会、泊原発3号機の再稼働同意へ 31日に正式採択見通し

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<泊原発再稼働問題 続き>

北海道新聞

2025.10.30

<立地町村 続き> 2025.10.28 共同通信 泊原発再稼働に議会同意へ 2町村の特別委、陳情採択 泊原発再稼働 共和町議会・神恵内村議会も同意へ 特別委で陳情書を採択 2025.10.28 北海道新聞 2025.10.31 北海道新聞 泊村議会、原発再稼働に同意 北海道 北海道新聞 2025.10.31 泊村議会、原発3号機の再稼働に同意 陳情を正式採択 北海道新聞 泊再稼働「安全」訴え 北電、岩見沢で住民説明会 2025.10.17 <北海道> 2025.10.01 北海道新聞 泊再稼働巡り北海道電力幹部ら参考人招致へ 道議会連合審査会、11月後半にも 2025.10.03 北海道新聞 泊再稼働、北海道電力幹部ら参考人招致決定 道議会連合審査会、11月下旬 北海道新聞 北海道と道バス協会、広域避難で協定へ 泊原発事故時に備え 2025.10.22 北海道新聞 北海道とバス協会が協定 災害や原発事故時の避難者輸送に協力 2025.10.27 北海道新聞 2025.10.29 泊原発事故を想定 道が防災訓練 3号機審査正式合格後で初 320機関参加 自衛隊員運転のバスで住民避難 北海道泊原発周辺で防災訓練 2025.10.29 共同通信

泊原発事故想定 避難者への対応確認 札幌でも道原子力防災訓練

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<泊原発再稼働問題 了>

<北海道電力>

2025.10.17 北海道新聞 泊原発再稼働後の値下げ幅試算、31日にも発表 北海道電力・斎藤社長が会見

2025.10.29 北海道新聞 泊原発再稼働後の電気料金11%値下げ 北電調整、地元同意目指す

2025.10.29 北海道新聞 北電、泊再稼働後の電気料金 企業向け7%値下げで調整

2025.10.29 北海道新聞 <解説>道民の期待は「20%以上」 泊原発再稼働で電気料金11%値下げ 停止後5割値上げ

との溝深く

<未分類>

2025.10.16 北海道新聞 泊原発再稼働「なるべく早く」38.3% 6ポイント増 北海道内主要企業調査

(次ページから各地の原発・核施設)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設>

※仕様等は主としてwikipediaからの引用です

(**幌延深地層研究センター**) 北海道幌延町/管理運営者:日本原子力研究開発機構(JAEA)/地下350m以上の深さへの放射性 廃棄物の地層処分に関する研究を行う施設/設立:2001年

無し

(大間原発1号機) 青森県大間町/電源開発株式会社(J-POWER)/主契約者:日立GEニュークリアエナジー・東芝/改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)/定格出力138.3万kW/2008年着工/MOX燃料炉(建設中)

2025.10.08 東奥日報 大間原発緊急対策拠点候補に風間浦蛇浦地区

2025.10.10 共同通信 安全機能向上に「積極的」 大間原発調査の規制委員

2025.10.11 東奥日報 「審査遅れないよう努力」規制委・杉山委員が視察/大間原発

(東北電力東通原発) 青森県東通村/東北電力/主契約者:日立GEニュークリアエナジー・東芝/1号機:沸騰水型軽水炉 (BWR)定格出力110万kW運転開始2005年(停止中)/2号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力138.5万kW(計画)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(東京電力東通原発) 青森県東通村/青森県東通村/東京電力/主契約者:日立GEニュークリアエナジー・東芝/1号機:改良型 沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力138.5万kW運転開始2005年(建設中)/2号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力 138.5万kW(計画)

2025.10.24 東奥日報 東電、東通新オフィス完成 本社機能の一部移転

(六ケ所再処理工場) 青森県六ケ所村/所有者:日本原燃/核燃料の再処理工場/予定処理能力:ウラン800t/年/使用済燃料貯蔵容量:ウラン3000t(1993年着工、建設中)

無し

(六ケ所ウラン濃縮工場) 青森県六ケ所村/所有者:日本原燃/ウラン238からの遠心分離法によるウラン235x濃縮/(1992年操業開始)

2025.10.07 共同通信 原発燃料のウラン搬入、青森 11年ぶり、日本原燃濃縮工場

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(リサイクル燃料備蓄センター) 青森県むつ市/所有者:リサイクル燃料貯蔵株式会社/使用済み核燃料の中間貯蔵施設/貯蔵量(最終):5000t/2010年着工(2024年受け入れ開始)

無し

(女川原発) 宮城県女川町・石巻市/東京電力/主契約者:日立GEニュークリア・エナジー・三菱重工/1号機:BWR Mark-1定格出力52.4万kW運転開始1984年(廃止)/2号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力82.5万kW(稼働中)/3号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力82.5万kW運転開始(停止中)

2025.10.17 共同通信 <u>女川原発2号機26年末に停止へ テロ対策施設の完成遅れのため</u>

2025.10.23 共同通信 「制御棒」1本、手動挿入できず 女川原発2号機で不具合

(東海第2原発1号機) 茨城県東海村/日本原子力発電(日本原電)/主契約者: GE·日立製作所·清水建設/沸騰水型軽水炉(BWR)/定格出力110万kW/1978年運転開始(停止中)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(東海再処理施設) 茨城県東海村/日本原子力研究開発機構/核燃料の再処理工場/原子燃料公社東海精錬所として1959年開所(2006年再処理業務終了)

無し

(浜岡原発) 静岡県御前崎市/中部電力/1号機:沸騰水型軽水炉(BWR-4)Mark-1 定格出力54万kW 主契約者: 運転開始 1976年(2009年廃炉決定)/2号機:沸騰水型軽水炉(BWR-4)Mark-1 定格出力84万kW 主契約者: 運転開始1978年(2009年廃炉決定)/3号機:沸騰水型軽水炉(BWR-5改良標準型)Mark-1改 定格出力110万kW 主契約者: 運転開始1987年(停止中)/4号機:沸騰水型軽水炉(BWR-5改良標準型)Mark-1改 定格出力113.71万kW 主契約者: 1993年運転開始(停止中)/5号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR) 定格出力138万kW 運 主契約者: 転開始2005年(停止中)/6号機:改良型沸騰水型軽水炉(ABWR) 定格出力140万kW級 主契約者: (計画)

2025.10.08 静岡新聞 浜岡原発1号機 原子炉解体に着手 2号機に続き国内2例目

(志賀原発) 石川県志賀町/北陸電力/主契約者:日立GE/1号機沸騰型軽水炉(BWR)定格出力54万kW[運転開始1993年(停止中)/2号機BWR Mark-1改定格出力135.8万kW運転開始2006年(停止中)

概要に戻る

2025.10.15 共同通信

志賀原発、11年間点検不備 放射性廃棄物運搬で、石川

(次ページに続く)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(島根原発) 島根県松江市/中国電力/1号機(廃止)/2号機沸騰型軽水炉(BWR)定格出力82.0万kW運転開始1989年(稼働中)/3号機改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力137.3万kW(建設中)

2025.10.08中國新聞中国電力、島根原発に新燃料搬入2025.10.15中國新聞中国電力、島根原発1号機の定検終了

2025.10.17 中國新聞 中国電力、島根原発2号機新燃料の受け取り検査公開

2025.10.18 日本海新聞 新核燃料の検査を公開 中電、島根原発2号機

2025.10.20 共同通信 島根原発で燃料転倒し変形 必要な固定せず、被ばくなし

2025.10.20 中國新聞 島根原発2号機で作業員がけが、新燃料が転倒

2025.10.27 中國新聞 島根2号機差し止め訴訟、8年ぶりに弁論

2025.10.29 共同通信 島根原発3号機で県安全会議 中国電力、津波対策など説明

(敦賀原発) 福井県敦賀市/日本原子力発電(日本原電)/1号沸騰型軽水炉(BWR)定格出力35.7万kW運転開始1970年(廃止)/2号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力116万kW運転開始1987年(停止中)/3号機改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力)定格出力153.8万kW(計画)

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(もんじゅ) 福井県敦賀市/日本原子力研究開発機構/高速増殖炉(ナトリウム冷却高速炉)研究用原子炉/着工:1983年/運転開始:1991年/運転停止::2010年/廃止決定::2016年(廃炉作業中)

無し

(ふげん) 福井県敦賀市/日本原子力研究開発機構/新型転換炉/着工:1970年/運転開始:1978年/運転終了::2003年(廃炉作業中)

無し

(美浜原発) 福井県美浜町/関西電力/1号機運加圧水型軽水炉(PWR)定格出力34万kW運転開始1970年(廃止)/2号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力50万kW運転開始1972年(廃止)/3号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力)定格出力82.6万kW運転開始1976年(稼働中)

2025.10.09 中日新聞 関電高浜、美浜原発の運転延長巡る訴訟の控訴審始まる 名古屋高裁

2025.10.09 共同通信 原発延長取り消し控訴審、名古屋 高浜など3基、国側は争う

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(美浜原発 続き)

2025.10.17 中日新聞 美浜原発で事故想定、防災訓練の概要発表 6730人参加、民間遊覧船を活用し多様な避難検

<u>証</u>

2025.10.24 共同通信 美浜原発、空気弁閉まらず 関電、環境影響なし

(高浜原発) 福井県高浜町/関西電力/1号機運加圧水型軽水炉(PWR)定格出力82.6万kW運転開始1974年(稼働中)/2号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力82.6万kW運転開始1975年(稼働中)/3号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力)定格出力87.0万kW運転開始1985年(稼働中)/4号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力)87.0万kW運転開始1985年(稼働中)

2025.10.16 共同通信 関電、高浜4号機の原子炉起動 定期検査で損傷見つかり運転遅れ

2025.10.28 福井新聞 日本維新の会の藤田文武共同代表、高浜原発を視察し何を語ったか

(大飯原発) 福井県おおい町/関西電力/1号機運加圧水型軽水炉(PWR)定格出力117.5万kW運転開始1979年(廃止)/2号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力117.5万kW運転開始1979年(廃止)/3号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力118万kW運転開始1991年(稼働中)/4号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力118万kW運転開始1993年(稼働中)

無し

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 続き>

(島根原発) 島根県松江市/中国電力/1号機(廃止)/2号機沸騰型軽水炉(BWR)定格出力82.0万kW運転開始1989年(稼働中)/3号機改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力137.3万kW(建設中)

2025.10.10 中國新聞 島根原発2号機の安全性 県が市民団体に説明

(上関原発) 山口県上関町/中国電力/(計画)

2025.10.30 中國新聞 上関原発訴訟で口頭弁論、判決は2025年度中に

(上関中間貯蔵施設) 山口県上関町/中国電力/(計画)

無し

(伊方原発) 愛媛県伊方町/四国電力/1号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力56.6万kW運転開始1977年(廃止)/2号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力56.6万kW運転開始1982年(廃止)/3号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力89.0万kW運転開始1994年(稼働中)

2025.10.03 愛媛新聞 伊方原発3号機、11日から定期検査 原子炉格納容器の機密性テストなど

2025.10.03 共同通信 伊方原発3号機、11日から定検 通常運転再開は来年1月

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<各地の原発・核施設 了>

(玄海原発) 佐賀県玄海町/九州電力/1·2号機(廃止)/3号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力118.0万kW運転開始1994年(稼働中)/4号機加圧水型軽水炉(PWR)定格出力118.0万kW(稼働中)

2025.10.02 長崎新聞 長崎県が5日に原子力防災訓練…松浦など4市と合同、避難経路の被災も想定

2025.10.05 共同通信 原発事故訓練で外国人避難 居住増加受け、佐賀・玄海

2025.10.06 西日本新聞 【動画】佐賀·玄海町と唐津、伊万里市で原子力防災訓練 避難者情報にQRコード導入、外国人

<u>初参加</u>

2025.10.09 共同通信 【独自】三つの光、玄海原発原子炉接近か 推定飛行ルート判明、正体は不明

2025.10.10 西日本新聞 玄海原発「三つの光」問題、九電が唐津市議会で説明 投光器配備やドローン検知装置導入へ

2025.10.17 共同通信 <u>玄海原発4号機11月営業運転へ</u> 定期検査中の弁不具合で遅れ

(川内原発) 鹿児島県川内市/九州電力/1号機運加圧水型軽水炉(PWR)定格出力89万kW運転開始1984年(稼働中)/2号機加圧水型軽水炉(PWR)運転開始1985年(稼働中)/3号機改良型沸騰水型軽水炉(ABWR)定格出力159万kW(計画)

無し

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

<未分類>

2025.10.01	共同通信	ロシア占拠の原発「危機的」 大統領、非常用電源も停止
2025.10.01	新潟日報	<u>廃炉作業の難しさ、現場で実感…原子力学ぶ新潟大大学院生ら、福島第1原発など視察</u>
2025.10.02	共同通信	チョルノービリ原発で停電 ロシア軍、近隣都市を無人機攻撃
2025.10.03	共同通信	<u>ロシア占拠原発は「制御下」 プーチン氏、対抗措置示唆</u>
2025.10.05	共同通信	世界の核被害者40人広島に結集 米、韓、マーシャル諸島からも
2025.10.05	中國新聞	世界核被害者フォーラム、広島市中区で開幕が被害の実態を証言
2025.10.07	共同通信	電源喪失の原発付近で砲撃 ロシア占拠、南部ザポリージャ
2025.10.08	共同通信	ロシア南部原発に無人機攻撃か 冷却塔に衝突、異常なし
2025.10.08	共同通信	原子力規制委、手数料また未徴収 審査5件で237万円
2025.10.10	共同通信	国内ガス生産能力60%喪失 ロシア攻撃でウクライナ、報道
2025.10.11	共同通信	国民・玉木氏「立民と組めない」 首相指名、野党一本化巡り
2025.10.12	下野新聞	未来描く「もし」
2025.10.14	新潟日報	"原発の「寿命」はどう決まる?福島第1原発事故の発生後に政府が「40年ルール」規定も…現在

は事実上上限なく原子力深考"

2025.10.14 新潟日報 "原発の「寿命」はどう決まる?福島第1原発事故の発生後に政府が「40年ルール」規定も…現在

は事実上上限なく原子力深考"

今月の中区分:原子力発電のバックエンド(高レベル放射性廃棄物の最終処分場・使用済み核燃料の再処理・中間貯蔵施設・一時保管(地上保管)/柏崎刈羽原発再稼働問題/泊原発再稼働問題/各地の原発・核施設/未分類

く未分類 了>

2025.10.14	日本海新聞	福島の復興身近に、生徒考える 米子松蔭高で復興庁事務次官が出前授業
2025.10.18	共同通信	外部電源復旧へ送電線の修理開始 ロシア占拠のザポリージャ原発
2025.10.22	共同通信	期限延長、追加説明を要求原発テロ対策施設で規制委
2025.10.23	共同通信	ウクライナ南部原発、電源復旧 ロシアが占拠、1カ月ぶり
2025.10.24	共同通信	警察庁、航空機との識別訓練要請 電力会社の原発ドローン対策強化
2025.10.26	新潟日報	原発事故などへ備えを…外山産業グループ(三条市)が核シェルター販売開始 実物展示で普
<u>及図る</u>		
2025.10.28	共同通信	米グーグル、再稼働原発から電力 AI事業で膨らむ需要に対応
2025.10.29	共同通信	農相、復興前進へ「責任貫徹」 福島訪問、知事と会談
2025.10.30	共同通信	IAEAのグロッシ氏、立候補へ 国連事務総長選、グテレス氏後任
2025.10.30	共同通信	首相、習国家主席と31日会談 「互恵関係」推進が焦点
2025.10.31	北海道新聞	原発再稼働後の電気料金値下げ、各社で判断分かれる