

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	検査実績 （保全タスク）	検査間隔 (保全タスク)	検査方法 (保全タスク)	部品取替履歴	面露上の 影響
452	電源設備 計測用変圧器	全面腐食 2-②大気に接する部位	計測用変圧器	取付ボルト	可	点検時の目視点検ににより、腐食の検知が可能(必要に応じ補修、取替を実施)。	時間基準保全 10Y	VT	24回定期(INST-1A-TR)	無	■
453	電源設備 計測用変圧器	全面腐食 2-②大気に接する部位	計測用変圧器	埋込金物(大気接触部)	可	点検時の目視点検により、腐食の検知が可能(必要に応じ補修を実施)。	時間基準保全 10Y	VT	24回定期(INST-2A-TR)	無	■
454	ポンプ ターボポンプ 及び往復ポンプ	全面腐食 2-②大気に接する部位	①残留熱除去海水系ポンプ ②残留熱除去系ポンプ ③高圧心式熱式ドレイン系ポンプ ④給水炉冷却材清浄化系循環ポンプ ⑤原子炉冷却材清浄化系循環ポンプ ⑥ターボポンプ動原子炉給水ポンプ ⑦原子炉冷却材清浄化系循環ポンプ ⑧ほう水注入系ポンプ	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 5Y 5Y 5Y 5Y 5Y 5Y 5Y 5Y	①26M 2/130M 3/130M 4/10Y 5/10Y 6/10Y 7/65M 8/10Y	①25回定期(FRRS-PMP-A) ②22回定期(RHR-PMP-C001B) ③23回定期(IPCS-PMP-C001) ④25回定期(HD-PMP-C) ⑤25回定期(CLW-PMP-C001A) ⑥25回定期(TDRP-PMP-A) ⑦25回定期(SLC-PMP-C001A) ⑧25回定期(NZSUPP-HEX-RE50)	無	◎
455	熱交換器 U管式熱交換器	全面腐食 2-②大気に接する部位	①ほう水注入系貯蔵タンク ②活性炭ベット ③活性炭再結合器 ④原子炉冷却材フィルタ器 ⑤残留熱除去海水系ポンプ出口 ストレーナ	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 5Y 5Y 5Y 5Y 5Y	④10Y 5/10Y 6/10Y 7/10Y 8/10Y	④24回定期(FDW+HEX-1A) ⑤23回定期(FHR+HEX-B001B) ⑥25回定期(OG+HEX-A) ⑦25回定期(OG+HEX-E) ⑧25回定期(NZSUPP-HEX-RE50)	無	◎
456	容器 その他容器	全面腐食 2-②大気に接する部位	①ほう水注入系貯蔵タンク ②活性炭ベット ③活性炭再結合器 ④原子炉冷却材フィルタ器 ⑤残留熱除去海水系ポンプ出口 ストレーナ	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 5Y 5Y 5Y 5Y 5Y	①10Y 2/10Y 3/10Y 4/10Y 5/13M	①24回定期(SLC-VSL-A001) ②25回定期(OG+VSL-CHARCOAL) ③25回定期(OG+HEX-C) ④25回定期(CLW-FIT-1A) ⑤25回定期(3-12-01)	無	◎
457	配管 ステンレス鋼 配管系／ 低合金鋼 配管系	全面腐食 2-②大気に接する部位	共通	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 10Y	VT	25回定期	無	◎
458	ケーブル ケーブルレイ イ、電線管	全面腐食 2-②大気に接する部位	①高圧タービン ②低圧タービン ③原子炉給水ポンプ駆動用蒸気 ④原子炉隔離時冷却系タービン	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 5Y 5Y 5Y 5Y	①20Y 2/10Y 3/10Y 4/10Y	①23回定期(TBN-MAIN-HP) ②23回定期(TBN-MAIN-LP-A) ③24回定期(TBN-DRFP-C002) ④25回定期(TBN-RCIC-C002)	無	◎
459	タービン 高圧タービン 他一式	全面腐食 2-②大気に接する部位	RHRポンプ吐出圧力計測装置他 一式	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 10Y	VT	25回定期(H13-P925)	無	◎
460	計測装置 操作制御盤	全面腐食 2-②大気に接する部位	①RHRポンプ吐出圧力計測装置他 一式	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	巡査 時間基準保全 10Y	VT	25回定期(H13-P921)	無	◎
461	計測装置	全面腐食 2-②大気に接する部位	②常用ガス再循環系排風機	基礎ボルト	可	巡査又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	時間基準保全 7BM, 状態基準保全 ★2M	DT VT ★振動診断及 び潤滑油分析	25回定期(HVAC-E2-13A)	無	◎
462	空調設備 ファン	全面腐食									

一：評価対象から除外  
■：振動答特性上「軽微若しくは構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 漏透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定期

東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

- 振動応答特性上又は構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外
- ◎ 耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

檢查方法凡例 VT：目視點檢 UT：超音波探傷檢查 DT：寸法測定 UM：超音波厚度測定 PPT：漫透探傷試驗 RT：放射線透過試驗 ECT：渦流探傷試驗 TDR測定：時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 W:週  
Y<sub>C</sub>:通常時定検 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
469	機械設備	基礎ボルト	全面腐食	機器付基礎ボルト直上部、後打ち ダニカルアンカ直上部及びコンクリート埋設部並びに後打ちチミカルアンカ直上部	基礎ボルト直上 可	遅滞又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。			10Y	VT	25回定期(FCS-HEX-1A) 無	◎	
470	電源設備	コントローラー センタ地一式	全面腐食	2-②大気に接する部分	・480V非常用MCC ・非常用ディーゼル発電設備 原子炉保護系NGセット	基礎ボルト	可	遅滞又は機器の点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	10Y	VT	無	無	◎
471	容器	原子炉格納 容器本体	全面腐食	2-③煙道環境 (直接目標が困難な部位)	サンドウッジョン 部(鋼板、リジ カーダ)	可	サンドウッジョン部等は定期的に砂を除去して点検を実施しないため代替評価を行つ。過去に実施した外側からの肉厚測定結果を踏まえた評価を行う。	AR	VT(代替評 価) DT	25回定期(PCV-A) 特別点検実施	無	■	
472	ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-④潤滑油環 境	④給水加熱器ドレンポンプ ⑤原子炉冷却材淨化系循環ポン プ ⑥ターボン駆動原子炉給水ポン プ ⑦原子炉隔壁時冷却系ポンプ	輪受箱	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	4.65M 5.52M 6.39M 7.65M	VT	④⑤回定期(HD-PMP-C001A) ⑥⑦回定期(TDRFP-PMP-B) ⑦2回定期(RCIC-PMP-C001)	無	-
473	ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-④潤滑油環 境	①制御排氣動水ポンプ ③電動機駆動原子炉給水ポンプ	増速機ケーシング	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	1.65M 2.65M 3.65M	VT	④⑤回定期(GRD-PMP-C001A) ⑥⑦回定期(GUW+PMP-C001A) ⑦2回定期(TDRFP-PMP-B)	無	-
474	ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-④潤滑油環 境	②高圧復水ポンプ ③電動機駆動原子炉給水ポンプ	軸受用潤滑油 ユニット	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	1.65M 2.65M 3.65M	VT	①②③回定期(GRD-PMP-C001A) ④⑤回定期(HCP+PMP-B) ⑥⑦回定期(MDRFP-PMP-B)	無	-
475	ポンプ	往復ポンプ	全面腐食	2-④潤滑油環 境	ほう熱水注入系 ポンプ	クランク軸	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	130M	VT	19回定期(SLC-PMP-C001A)	無	-

■ 振動応答特性上「軽微若しくは構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎: 計画安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UMA: 超音波走査測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
1c: 通常時定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
476 ポンプ	往復ポンプ	全面腐食	2-④潤滑油環	ほう酸水注入系 ポンプ	クランクケース、 潤滑油ユニット ポンプ、潤滑 油ユニット供 給管及び潤滑油 ユニットストレー ナ	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 130M	VT	19回定檢(SLC-PMP-C001A)	無	—	
477 ポンプ	往復ポンプ	全面腐食	2-④潤滑油環	ほう酸水注入系 ポンプ	减速機齒車	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 130M	VT	19回定檢(SLC-PMP-C001A)	無	—	
478 ポンプモータ	高圧ポンプモータ	全面腐食	2-④潤滑油環	高圧炉心スプレイ系ポンプモータ	伝熱管	可	分解点検時の目視点検にて腐食の有無を確認及び漏えい試験にて健全性を確認(必要に応じて補修を実施)。	時間基準保全 65M	VT 漏えい試験	①25回定檢(RHR-S(A) MO)	無	—	
479 タービン	高圧タービン	全面腐食	2-④潤滑油環	高圧タービン	油切り、輪盤台 (内面)、船受ボ ルト、ベースブ レート	可	開放点検時の目視点検において、腐食の検知が可能(必 要に応じ補修塗装を実施)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-MAIN-HP)	無	—	
480 タービン	低圧タービン	全面腐食	2-④潤滑油環	低圧タービン	油切り、輪盤台 (内面)、船受ボ ルト、ベースブ レート	可	開放点検時の目視点検において、腐食の検知が可能(必 要に応じ補修塗装を実施)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-MAIN-LP-A)	無	—	
481 タービン	原子炉給水 ポンプ駆動タ ービン	全面腐食	2-④潤滑油環	タービン	油切り、輪盤台 (内面)、船受ボ ルト、ベースブ レート	可	分解点検時の目視点検において各部位の腐食の検知 が可能。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-TDRFP-A)	有り回定檢(TBN-TDRFP-A, B : 一 式取替)	—	
482 タービン	制御装置及 び保安装置	全面腐食	2-④潤滑油環	タービン高压制御油ポンプ吐出側フィルタ	ケーシング、フィ ルタ	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 26M(開放)	VT	①23回定檢(EHC-PMP-EHC-A)	無	—	
483 タービン	非常用系 タービン設備	全面腐食	2-④潤滑油環	①主油ポンプ ②油冷却器 ③油タンク、油配管	ケーシング、 タンク、配管	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 ①36M ②65M ③365M	VT	①23回定檢(TBN-RGIC-PMP-C002) ②23回定檢(TBN-RCIC-C002) ③23回定檢(TBN-RCIC-C002)	無	—	

■ 振動応答特性又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎: 腐食安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UM: 超音波さき測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
484 タービン	非常用系 ターピン設備	全面腐食	2-④潤滑油環 境	主油ポンプ	主軸、從軸	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可能。	時間基準保全	65M	VT	23回定檢 (TB-N-RCIC-C002)	無
485 機械設備	ディーゼル機 関 ディーゼル機 関付属設備	全面腐食	2-④潤滑油環 境	潤滑油系及び 燃料油系機器	潤滑油系及び 燃料油系機器	可	分解点検時に目標点検により、腐食の検知が可能。新規に設置した燃料油貯蔵タンク及び燃料油系機器についても上記同様に管理し、健全性を確認する。	時間基準保全	65M	VT	①25回定檢(DGLO-PMP-2C-A⑥) ②25回定檢(DG-ZD-DGLO-HEX-1) ③25回定檢(DG-VSL-2C-DGLO-1) ④25回定檢(DG-VSL-HPCS-DGLO-2) ⑤無 ⑥25回定檢(DG-ZD-DGLO-FLT-3A) ⑦巡視 ⑧設備設 置後設定 ⑨設備設 置後設定 ⑩IM ⑪130M ⑫巡視点 検手頭書に に基づく	無
486 機械設備	制御用压缩 空気系設備	全面腐食	2-④潤滑油環 境	空気圧縮機	コネクティング ロッド、クラランク 軸、クラランク スベッド、クロス ビーン、クランク ビード、クランク ビード、油ホース	可	開放点検時の目標点検にて、腐食の検知が可能。 (必要に応じ補修差装)	時間基準保全	13M	VT	25回定檢(UA-CMP-A)	無
487 容器	その他容器	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	①ほう酸水注入系貯蔵タンク ②SLC用アキュムレータ、③格納容 器圧力遮がし装置フルダ装置(S A)	錫板、銅板等	可	分解点検時に目標点検を行うことにより腐食の検知が可能。	時間基準保全	2130M 直後設定	VT	①点検実績なし(SLC-VSL-A001) ②19回定檢 (SLC-VSL-A003A) ③無	無
488 容器	その他容器	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	スカラム、排水水容器	錫板、銅板	可	内厚測定実施! 健全性を確認。	時間基準保全	10Y	内厚測定	9.6回定檢(C19-0001A)	無
489 配管	ステンレス鋼 配管系	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	ほう酸水注入系(五ほう酸ナトリウ ム水部)	钢管	可	機器の試運転や定期試験時に系統の全体の漏洩確認を 実施しており、配管の腐食の検知は可能。	定期試験	1M 時間基準保全 130M	漏えい試験	18回定檢	無
490 扉	仕切扉	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	ほう酸水注入系ボンブ出口扉 弁箱(内部)、弁 ふた(内部)、弁 体、弁座、弁棒	可	分解点検時に目標点検を行うことにより腐食の検知が可能。	時間基準保全	130M	VT	22回定檢(C41-F003A)	無	

■ 評価対象から除外  
■ 振動応答特性による構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検、UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波反射法測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 漫透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
TC: 通常時定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	部位	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
491弁	王形弁	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	ほう酸水注入系貯蔵タンク出口弁 弁箱(弁座一体型)(内面)、弁 ふた(内面)、弁 体、弁棒	分解点検時の目視点検にて腐食の検知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	可	分解点検時の目視点検にて腐食の検知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	23回定期(C41-F001A)	無	—	—
492弁	逆止弁	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	SLCポンプ出口逆止弁 弁箱(弁座一体型)(内面)、弁 ふた(内面)、弁 体、スプリング	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 130M	VT	22回定期(C41-F033A)	無	—	—
493弁	安全弁	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	SLCポンプ送し弁 弁箱(内面)、弁 体、ノズルシート	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 52M	VT	25回定期(C41-F029A)	無	—	—
494弁	爆破弁	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	ほう酸水注入系 弁箱(内面)	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 26M	VT	25回定期(C41-F044A)	無	—	—
495空調設備	空調機 冷凍機	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	残留熱除去系ポンプ室空調機 水室(内面)、管 板(内面)、冷却 コイル	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 39M	VT	25回定期(HVAC-AH2-5)	有 平成13~15年度 (HVAC-AH2-他:空調機一式取 替)	—	—
496空調設備	冷凍機	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	冷水ポンプ ライナリング	分解点検時の目視点検のよし腐食の検知が可能。	可	分解点検時の目視点検のよし腐食の検知が可能。	時間基準保全 130M	VT	25回定期(HVAC-PMP-F2-3)	無	—	—
497機械設備	ディーゼル機 開閉装置	全面腐食	2-⑤内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	冷却水系懸吊冷却水ポンプ ケーシングリリンク	分解点検時の目視点検により、腐食の検知が可能。	可	分解点検時の目視点検により、腐食の検知が可能。	時間基準保全 52M	VT	25回定期(DGOW-PMP-2Cw)	無	—	—

—: 評価対象から除外  
■: 振動応答性上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出  
◎: 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UMA: 超音波走査測定  
PT: 濃透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滝流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
○: 通常時定期 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
498 配管	炭素鋼配管系	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	不活性ガス系、ドライウェル冷却系 配管	機器の分解点検に合わせ、配管内面の目視点検を行っており、腐食の検知が可能。	可	機器の分解点検に合わせ、配管内面の目視点検を行っており、腐食の検知が可能。	時間基準保全 機器点検	VT	無	無	—	—
499 ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	②残留熱除去系ポンプ ③高压炉心スフレイ系ポンプ	シール水クーラ	可	胴、伝熱管の目視点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 機器点検	②130M ③130M	VT	2/22回定檢 (RHR-PMP-C002B) 3/23回定檢 (HPCS-PMP-C001)	取替計画有 25回定檢不適合 (RHR-PMP- 002B)他類似ポンプは水平展開で 取替予定	■
500 ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	②残留熱除去系ポンプ ③高压炉心スフレイ系ポンプ	ケーシング、コラムバイブ、ドリベリ	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能(必要に応じて補修、取替を実施)。	時間基準保全 機器点検	②130M	VT	2/22回定檢 (RHR-PMP-C002B)	無	■
501 ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	②残留熱除去系ポンプ ③高压炉心スフレイ系ポンプ	ケーシング、ディベリ	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能(必要に応じて補修又は取替を実施)。	時間基準保全 機器点検	②130M	VT	3/23回定檢 (HPCS-PMP-C001)	無	■
502 ポンプ	ターボポンプ	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	②残留熱除去系ポンプ ③高压炉心スフレイ系ポンプ ④給水加熱器トレーパンプ	ハセル	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能(必要に応じて補修又は取替を実施)。	時間基準保全 機器点検	②130M ④65M	VT	2/22回定檢 (RHR-PMP-C002B) 3/23回定檢 (HPCS-PMP-C001) 4/25回定檢 (HD-PMP-C)	無	■
503 ポンプ	往復ポンプ	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	ほう酸水注入系 ポンプ	フランジ、ケーシングカバー、吸込側及びリート抑えの接液部	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。また、腐食の検知を確認。	時間基準保全 機器点検	130M	VT DT	1/9回定檢 (SLC-PMD-C001A)	無	■
504 熱交換器	U字管式熱交換器	全面腐食	2-5内包流体: 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等 蒸気系、海水系等	③グランド蒸気蒸発器、 ④給水加熱器、 ⑤残留熱除去系熱交換器、 ⑥排ガス吸水器、 ⑦蒸素水貯蔵蒸発器 ⑧蒸素水貯蔵蒸発器 ⑨のみ、胴(内面)を除く	水室(内面)、胴(内面)、リレータンク(内面)、アーチホール蓋(内面)、水室(内面)、バーナー(内面)、上蓋(内面)、仕切板	可	開放点検において、水室(内面)等の点検を行うことにより腐食の検知が可能。また給水加熱器(胴)、残留熱除去系熱交換器(胴)、排ガス吸水器(胴)は肉厚測定を定量的な評価が可能。	時間基準保全 機器点検	3/52M 4/11TR, 6HTR~ 5/38M 7/52M 8/1C	VT DT	3/23回定檢 (SS-HEX-EVAP) 4/25回定檢 (FW-HEX-IC) 7/25回定檢 (RHR-HEX-B001A) 8/24回定檢 (OG-HEX-E) 8/25回定檢 (N2SUPP-HEX-RE50)	有 ④19回定檢 ④41TR A~C:一式取替 ④25回定檢 ④6HTR A~C:一式取替 ④6HTR A~C:一式取替	■

—:評価対象から除外  
■:振動対応特性又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波透かし測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 ECT:漏流探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定  
Y:通常 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象 保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位 劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
505	熱交換器 U字管式熱 交換器	全面腐食	①原子炉冷却材浄化系再生熱交換器 ②原子炉冷却材浄化系非再生熱交換器 ③クーラント加熱器 ④給水加熱器 ⑤残留熱除去系熱交換器 ⑥排ガス復水器 ⑦排ガス除湿器 ⑧空素ガス貯蔵設備蒸発器	水室(外面), 管板(外面), 鋼板(外面), 水室(外側), ドレンタップ(外側), マンホール蓋(外面), 上蓋(外面)	開放点検の際に保湿度を取り外すことにより, 水室(外面)等の塗膜の健全性を確認することにより, 食の検知が可能。	時間基準保全 ①130M ②130M ③130M ④130M ⑤130M ⑥130M ⑦130M ⑧130M	①17回定檢 (CUW+HEX-B001A) ②24回定檢 (CUW+HEX-B002A) ③23回定檢 (SSS HEX-EVAP) ④25回定檢 (FDW+HEX-E1C) ⑤25回定檢 (FRH+HEX-B001A) ⑥24回定檢 (LOG+HEX-E) ⑦24回定檢 (NSUPP+HEX-RE50)	①17回定檢 (CUW+HEX-B001A) ②24回定檢 (CUW+HEX-B002A) ③23回定檢 (SSS HEX-EVAP) ④25回定檢 (FDW+HEX-E1C) ⑤25回定檢 (FRH+HEX-B001A) ⑥24回定檢 (LOG+HEX-E) ⑦24回定檢 (NSUPP+HEX-RE50)	■	
506	容器 容器	原子炉格納 容器本体	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	原子炉格納容器 サブレーンボン・ エンジンボルト (水中部)	可 可	可視可能な範囲については、塗膜の健全性を確認(開放点検にて補修塗装(水中塗装))。 必要に応じて肉厚測定を実施し、健全性を確認する。	時間基準保全 ①130M ②10Y	①2回定檢 (PCV-A) ②25回定檢 (PCV-A)	無
507	容器 容器	原子炉格納 容器本体	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	底部コンクリート マット(下部) フレート	可	可視可能な範囲については、塗膜の健全性を確認(開放点検にて補修塗装(水中塗装))。 必要に応じて肉厚測定を実施し、健全性を確認する。	時間基準保全 130M	VT DT	■
508	容器 容器	その他容器	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	①温分分離器 ②原子炉冷却材 淨化系フィルタ貯槽器 鋼板、銅板等	可	分解点検時に目視点検を行うことにより塗膜の健全性を確認(必要に応じて補修塗装)。	時間基準保全 ①13M ②51c	①25回定檢 (MS-O-TM-NOISEPA-1A) ②23回定檢 (CUW+FLT-1A)	無
509	配管 放散鋼配管 系	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	①原子炉補機冷却系、残留熱除 去海水系 ②残留熱除去海水系	配管及びクローザージョイント (略称 CRJ)	可	目視点検で塗膜の状況を、内面は目視点検(遮隔倉む)に よりライчикの能らみ・き裂を、CRJは目視点検及びド ンホール検査を行うことにより、腐食の検知が可能。	時間基準保全 VT CRJ:全数 5回定檢	配管:全数 CRJ:全数 VT:ビンホー ル検査 25回定檢	有 配管ライчик仕様変更 CRJのスピコッパハイワライニッシュのたび
510	弁 仕切弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	残留熱除去系熱交換器海水出口 弁箱(内部)、弁 体	可	分解点検時の目視点検にて腐食の検知が可能(必要に応 じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 156M	VT	①7回定檢 (E1-F015A)	無

一:評価対象から除外  
■:振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波さ測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 ECT:漏流探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定  
TC:通常時定檢 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
511 井	仕切弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	非常用ディーゼル発電機海水系 出口隔壁弁	弁箱(内部)、弁 ふた(内部)、弁 体、弁座	可	分解点検時の目視点検及び面露検査において健全性を確認(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	16回定檢(3-13V30)	無	■	
512 井	玉形弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	非常用ディーゼル発電機エンジン エアーライズ海水入口弁	弁箱(内部)、弁 ふた(内部)、弁 体	可	分解点検時の目視点検にてラインギング状態の健全性を確認(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	25回定檢(3-13V3)	有	■	
513 井	玉形弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	低圧炉心スプレイ系ポンプ室空調 海水出口弁	弁箱(半組一体 型)、弁ふた (型)、ジョイント ナット、弁棒	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様状が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	25回定檢(3-12V30)	有	■	
514 井	逆止弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	非常用ディーゼル発電機海水系 出口逆止弁	弁箱(内部)、底 ふた(内部)、弁 体、弁棒	可	分解点検時の目視点検にてラインギング状態の健全性を確認(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	25回定檢(3-13V24)	有	■	
515 井	バタフライ弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	DGSW非常用放出ライン隔壁弁 RH/R熱交換器管路安全弁	弁箱(内部)、底 ふた(内部)、弁 体	可	分解点検時の目視点検にてラインギング状態の健全性を確認(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	24回定檢(7-13V92)	無	■	
516 井	安全弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	①高圧炉心スプレイ系主入弁 ②P04安全弁、③ヒーク安全弁、④RH/R熱交換器管路安全弁	弁箱	ノズルシート	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の様状が可能。	時間基準保全 130M ⑨IM 2/130M 7/39M	VT	①20回定檢(E22-FR004) ②18回定檢(6-6V31) ⑦24回定檢(3-12V3001A)	無	■
517 井	安全弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	ヒータ1安全弁	ノズルシート	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の様状が可能。	時間基準保全 130M	VT	18回定檢(6-6V31)	無	■	
518 タービン	原子炉給水ポンプ駆動 用蒸気ターピン	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	タービン	隔壁固定キー、 ボルト、隔壁	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の様状が可能。	時間基準保全 26M	VT	20回定檢(TBN-TDRFP-A)	有	■	
519 タービン	主要弁	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	クロロアラウンド管通し弁	弁箱(内部)、万 力ド	可	開放点検時の目視点検において、腐食の様状が可能。 (必要に応じ補修塗装を実施)	時間基準保全 65M	VT	21回定檢(RV-1)	無	■	
520 タービン	非常用系 ターピン設備	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	①パロメトリックコンデンサ、②真 空タンク、③真空ポンプ、④海水ポン プ、⑤海水配管、⑥蒸気系配管	ケーシン 羽根車	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の様状が可能。	時間基準保全 165M 2/65M 3/65M 5/65M	VT	①23回定檢(RCIC-HEX-C002) ②23回定期点検(RCIC-HEX-C002) ③23回定期点検(RCIC-PMP-VAC) ④3回定期点検(RCIC-PMP-COND) ⑤23回定期点検(TBN-HCIC-C002)	無	■	
521 タービン	非常用系 ターピン設備	全面腐食	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	①真空ポンプ ②海水ポンプ	羽根車	可	開放点検時の目視点検を行うことにより腐食の様状が可能。	時間基準保全 165M 2/65M	VT	①23回定檢(RCIC-PMP-VAC) ②23回定期点検(RCIC-PMP-COND)	無	■	
522 機械設備	ディーゼル機 関	全面腐食 関本体	2~5内包流体: 蒸気系、純水系、海水系等	非常用ディーゼル機関(2C, 2D号 機)	空氣冷却器水 室	可	開放点検時の目視点検によるラインギング部の剥離及び腐 食の様状が可能(必要によりラインギング等の補修を実 施)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(DG-2D-DGAE-HEX-1A)	無	■	

一 評価対象から除外  
■ 振動応答特性上「軽微若しくは構造・強度上「無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検、UT: 超音波探傷検査 DT: 対応測定 UMA: 超音波モニタ測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
1c: 通常時定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
523 機械設備 開閉機 ディーゼル機 開閉閥設備	2-⑤ 内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	2-⑤ 内包流体: ①潤滑油系潤滑油冷却器 ②冷却水系清水冷却器	水室	可	開放点検時の目標点検によるリライニングの実績状況等の 様知りが可能(必要に応じ補修を実施)。	時間基準保全 ①2BM ②2BM	VT	①25回定檢 (OG-2D-DGLO+HEX-1) ②25回定檢 (OG-2D-DGCW+HEX-1)	無	■	
524 機械設備 開閉機 ディーゼル機 開閉閥設備	2-⑤ 内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	モータ(低圧、全 閉型)固定子コ ア及び回転子コ ア	可	分解点検時の目標点検にて腐食の有無を確認(必要に応じ して補修を実施)。	時間基準保全 設備設置後設 定	設備設置後設 定	無	■			
525 機械設備 開閉機 ディーゼル機 開閉閥設備	2-⑤ 内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	モータ(低圧、全 閉型)固定子コ ア及び回転子コ ア	可	塗膜の健全性を確認(必要に応じて補修塗装)。	時間基準保全 設備設置後設 定	設備設置後設 定	無	■			
526 機械設備 補助ボイラ 設備	2-⑤ 内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	汽水鍋、水槽、 火炉、管、安全 弁、バーナ	可	開放点検時の目標点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 1Y	VT	25回定檢 (HS-OTM-BOILER-2A)	無	■		
527 電源設備 直流水源設 備	2-⑤ 内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	2B	極板	可	点検時に活動部電流量の測定を実施し、健全性を確認 (必要に応じて取替を実施)。	時間基準保全 1Y	浮動充電電 圧測定、電圧 測定(全セル)、 温度測定(全 セル)	H21年度 取替 (CS—MSE) (125V DC 2A BATTERY)	■		
528 热交換器 U字管式熱 交換器	2-⑤ 内包流体: 蒸気系、純水 系、海水系等	残留熱除去系熱交換器 胴(内面)	可	開放点検において、水室(内面)等の点検を行うにどにによ り腐食の検知が可能(また給水ヒート交換器、残留熱除 去系熱交換器(胴)、排ガス復水器(胴)は肉厚測定を定期 的な評価が可能)。	時間基準保全 39M	VT DT	25回定檢 (RHR-HEX-B001A)	無	◎		
529 配管 炭素鋼配管 系	2-⑥ 内包流体: 防錆剤入り純 水	配管	可	機器の分解点検に合わせ、配管内面の目視点検を行って おり、腐食の検知は可能。	時間基準保全 時	VT	無	—			

一：評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UMA: 超音波走査測定  
PT: 濃透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滝流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
TC: 通常時定檢

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
530 手	仕切弁	全面腐食	2-⑥内包流体: 防錆剤入り純水	ドライウェル内機器原子炉補機冷 却水廻り弁	弁箱(内面)、弁 ふた(内面)、弁 体、弁座	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の様知が可 能。	時間基準保全 130M	VT	24回定檢(2-9V30)	無	—	
531 機械設備	ディーゼル機 関付属設備	全面腐食	2-⑥内包流体: 防錆剤入り純水	①冷却水系樹脂冷却水ポンプ ② 清水冷却器(側) ③清水膨張タン ク、④冷却水系配管及び弁	冷却水系機器	可	分解点検時の目視点検により、腐食の様知が可能。	①52M ②28M ③漏損点 検手順書に 基づく	巡視 時間基準保全	①25回定檢 (DGCW-PMP-2C④) ②25回定檢 (DG-2D-DGCW+HE-X-1) ③無	無	—	
532 機械設備	制御用压缩 空気系設備	全面腐食	2-⑥内包流体: 防錆剤入り純水	①原子炉給水ポンプ駆動用蒸氣 タービン系 ②給水加熱器ドレン系、原子炉系 配管及びオリ フィス	伝熱管	可	開放点検時の目視点検にて、腐食の様知が可能 (必要に応じ補修塗装)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢 (IA-HEX-16-2A)	無	—	
533 配管	①ステンレス 鋼管系 ②低合金鋼 配管系	①②腐食(淡漬 性)、 ②-7配管の場 合	①原子炉給水ポンプ駆動用蒸氣 タービン系 ②給水加熱器ドレン系、原子炉系 配管及びオリ フィス	①原子炉系 ②給水加熱器ドレン系、原子炉系 配管	配管及 びオリ フィス	可	配管漏肉マニュアルに従い、減肉プログラムにて点検計画 を立案し配管厚さ測定、余寿命評価し、減肉管理してい る。	漏肉プログ ラムによる JSME	漏えい試験	漏肉プログ ラムによる JSME	漏えい試験	■ (第25回定檢にて第5抽査配管取替 工事名計画面)H23年5 月 完成発効第77号)	
534 配管	炭素鋼配管 系	腐食(流れ加 速型腐食)	2-7配管の場 合	タービン主蒸気系	配管	可	配管漏肉マニュアルに従い、減肉プログラムにて点検計画 を立案し配管厚さ測定、余寿命評価し、減肉管理してい る。	漏肉プログ ラムによる JSME	漏えい試験	漏肉プログ ラムによる JSME	漏えい試験	■ 24回定檢	
535 配管	①炭素鋼配 管系 ②低合金鋼 配管系	①②腐食(流れ 性)、 2-7配管の場 合	①原子炉系蒸気部、純水部)、復 水系、給水系、給水加熱器系、 原子炉系給水加熱器系 (2)給水加熱器ドレン系、原子炉系 蒸気部、純水部)	復 水系、 原子炉系給水加熱器系 (2)給水加熱器ドレン系、原子炉系 蒸気部、純水部)	配管及 びオリ フィス	可	配管漏肉マニュアルに従い、減肉プログラムにて点検計画 を立案し配管厚さ測定、余寿命評価し、減肉管理してい る。	漏肉プログ ラムによる JSME	漏えい試験	漏肉プログ ラムによる JSME	漏えい試験	有 ・X-Lオーバー配管 ・HPCPヘント配管	■ 25回定期 検査
536 容器	原子炉圧力 容器	腐食(全面腐 食、隙間腐食、 孔食)	2-⑧配管以外 の場合	主フランジ及び フレンジのシ ール	原子炉圧力容器	可	主フランジの手入れを行なうと同時にフランジ面の目視点検 を行い、フレンジの腐食の様知が可能。	時間基準保全 13M	VT	25回定檢 (RPV-C-01)	無	—	

—:評価対象から除外  
■:振動応答特性上又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波透通試験 PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 EC1:漏探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
537	機械設備	廃棄物処理 設備	腐食(孔食)	2~⑧配管以外 の場合	①沸騰発生・発泡中和スラッジ系 装置(液体中和タンク), ②液体濃縮器蒸発缶, ③液体濃縮器復水器, ④液体濃縮器加熱器, ⑤液体濃縮器循環ポンプ(スラッシュ) ⑥機器ドレン系除油器 ⑦クラウドスラッシュ濃縮器循環ポンプ ⑧減容固化系設備 ⑨ミストセパレータ, ⑩デミクタ, ⑪溶解ポンプ	上板、側面(上部 及び下部)を含む 内筒、ケーシング 管、主軸、伝熱 管、下部鋼 室。	可	開放点検時の目視点検により、漏食の検知が可 能。また、漏えい検査により健全性を確認。	巡視 時間基準保全 状態基準保全	①25回定期検(RWHICN-VSL-A600A) ②25回定期検(RW-HEX-B1600A) ③25回定期検(RW-HEX-B1600A) ④23回定期検(RW-PMP-C600A) ⑤25回定期検(RW-PMP-C600A) ⑥23回定期検(NR21-1-HEX-D101) ⑦23回定期検(NR21-FLT-D103) ⑧23回定期検(NR21-PMP-C104) ⑨23回定期検(NR23-VSL-A102) ⑩23回定期検(NR23-OIM-D101) ⑪23回定期検(NR23-FLT-D101) ⑫23回定期検(NR23-PMP-C101)	1.4Yc 2.3Yc 3.1Yc 4.4Yc 5.2Yc 6.7Yc 7.0Yc 8.7Yc 9.4Y 10.7Yc 11.5Yc 13.4Yc	VT	無	
538	ポンプ	ターボポンプ	腐食(キャビ テーション)	2~⑧配管以外 の場合	①残留除油海水系ポンプ ②残留除油系ポンプ ③高圧炉心系ポンプ ④給水加熱器トレースポンプ ⑤原子炉冷却材循環ポン ⑥タービン駆動原水炉心水ポンプ ⑦原子炉隔離時冷却系ポンプ ⑧制御供給原水ポンプ ⑨高圧復水ポンプ ⑩電動機駆動原子炉給水ポンプ	羽根車	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 時間基準保全	①25回定期検(RHRS-PMP-A) ②22回定期検(RHPC-PMP-C001B) ③23回定期検(RHPC-PMP-C001) ④25回定期検(HD-PMP-C) ⑤25回定期検(CLW-PMP-C001A) ⑥25回定期検(TDRFP-PMP-B) ⑦22回定期検(TRCIC-PMP-C001A) ⑧25回定期検(CRD-PMP-C001A) ⑨25回定期検(HPCP-PMP-C) ⑩23回定期検(MDRFP-PMP-B)	2.130M 2.130M 4.65M 5.52M 6.39M 7.65M 8.65M 9.65M	VT	無	
539	ポンプ	原子炉再循 環ポンプ	腐食(キャビ テーション)	2~⑧配管以外 の場合	原子炉再循環ポンプ	羽根車	可	分解点検時の目視点検及び主軸と羽根車の溶接部箇所 非破壊検査(PT)することにより腐食の検知が可能。	時間基準保全 時間基準保全	24回定期検(PLR-PMP-C001A)	130M	VT PT	無	
540	熱交換器	U字管式熱 交換器	腐食(波浪衝撃 エロージョン)	2~⑧配管以外 の場合	⑤原子炉冷却净化吸込弁、⑦罐 留熱除沫系熱交換器海水出口流 量調整弁	伝熱管外表面	可	開放点検において伝熱管の通過深幅検査(ECT)を行うことにより、定量的な評価が可能であり、管穴の焼肉状況が 把握可能。	時間基準保全 時間基準保全	有、19回定期 4HTR A~C、一式取替, 6HTR A~C、一式取替	130M	ECT	25回定期検(FDW-HEX-5A)	無
541	弁	玉形弁	腐食(エロー ジョン)	2~⑧配管以外 の場合	⑤原子炉冷却净化吸込弁、⑦罐 留熱除沫系熱交換器海水出口流 量調整弁	弁体、弁座	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全	④19回定期 4HTR A~C、一式取替, 6HTR A~C、一式取替	156M	VT	5/2回定期検(G33-F102) 7/25回定期検(B35-F067A)	無
542	タービン	主要弁	エロージョン	2~⑧配管以外 の場合	①主窓止弁 ⑤クロスアラウンド逃し弁	弁体及び弁座 のシート部	可	分解点検時の目視点検及び浸透深幅検査により腐食の 検知が可能。	時間基準保全 時間基準保全	①24回定期検(MSV-1) ②1回定期検(RV-1)	139M 165M	VT	有 5/21回定期検(G33-F102)	無

■評価対象から除外  
■振動応答特性上「軽微若しくは構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
■耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UMT: 超音波走査測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 W: 週  
1c: 通常時定期 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位 劣化傾向 監視	劣化管理の考え方 分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可能。	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
543	タービン 非常用系 タービン設備	腐食(キャビ テーション)	2-⑧配管以外 の場合	淡水ポンプ	羽根車 可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可能。	時間基準保全 65M	VT 23回定檢(RC10-PMP-COND)	無		-
544	空調設備 冷凍機	腐食(キャビ テーション)	2-⑧配管以外 の場合	冷水ポンプ	羽根車 可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 130M	VT 25回定檢(HVAC-PMP-P2-3)	無		-
545	機械設備 冷却機 開閉装置	腐食(キャビ テーション)	2-⑧配管以外 の場合	非常用ディーゼル機関(2C, 2D号 機)	燃料噴射ポンブ ケーシング	分解点検時の目視点検により、腐食の検知が可能。	時間基準保全 130M	VT 25回定檢(DGU-2C)	無		-
546	機械設備 冷却機 開閉装置	腐食(キャビ テーション)	2-⑧配管以外 の場合	冷却水機付系冷却水ポンプ	ポンプ 可	分解点検時の目視点検により、腐食の検知が可能。	時間基準保全 52M	VT 25回定檢(DGCW-PMP-2Cw)	無		-
547	機械設備 補助ボイラ 設備	腐食(キャビ テーション)	2-⑧配管以外 の場合	①給水ポンプ、②脱気器給水ポン 羽根車	可	開放点検時の目視点検により腐食の検知が可能。	時間基準保全 ①2Y 状態基準保全 ②AR P61-506A P61-505A	VT 25回定檢(HB-PMP-P61-506A) 25回定檢(HB-PMP-P61-505A)	無		-
548	容器	その他容器 内面の腐食(流 れ加速型腐食)	内面の腐食(流 れ加速型腐食) の場合	湿分分離器 板等	可	分解点検時の目視点検及び肉厚測定により、健全性を確 認。	時間基準保全 13M	VT 肉厚測定 25回定檢(MS-OTIM-NOISEPA-1A)	無		-
549	弁	主蒸気開栓 腐食(流れ加 速型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	主蒸気隔離弁 シート	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 52M	VT 25回定檢(B22-F022A)	無		-
550	タービン 非常用系 タービン設備	腐食(流れ加 速型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	原子炉隔壁維持冷却系タービン 主軸、翼、ケー シング	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可 能。	時間基準保全 65M	VT 23回定檢(TBN-RCIC-C002)	無		-

■ 振動応答特性又は構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎: 計画安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

■ 検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UMA: 超音波ささ測定  
PT: 濃透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
TC: 通常時定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
551 タービン	非常用系 タービン設備	腐食(流れ加速 型腐食)	2~8配管以外 の場合	②蒸気止め弁、③蒸気加減弁	分解点検時の目視点検において各部位の腐食の検知が可能。	可	分解点検時の目視点検において、腐食の検知が可能(必要に応じ補修、取替)、新設機器、常設高圧代替水系ターピンのベースフレートを上記同様管理し、健全性を確認する。	時間基準保全 2.65M [3.65M]	VT	2回定檢(E51-C002) [3回定檢(GOVERNING VALVE)]	無	—	—
552 タービン	非常用系 タービン設備	腐食(流れ加速 型腐食)	2~8配管以外 の場合	①蒸気止め弁、②蒸気加減弁、 ③常設高圧代替水系ターピン、及 び付属装置(SA)	弁(弁体、弁箱、 弁ふた)、弁棒、 弁	可	分解点検時の目視点検において、腐食の検知が可能(必要に応じ補修、取替)、新設機器、常設高圧代替水系ターピンのベースフレートを上記同様管理し、健全性を確認する。	時間基準保全 2.65M [3.65M]	①②VT ③設備設置後 設定期間	1回定檢(E51-C002) [2回定檢(GOVERNING VALVE)]	無	—	—
553 機械設備 処理系付属 設備	气体廃棄物 処理系付属 設備	腐食(流れ加速 型腐食)	2~8配管以外 の場合	蒸気式空気抽出器	水室	可	開放点検時の目視点検により、腐食の検知が可能。	時間基準保全 26M	VT	2回定檢(SJAE-OTM-MAIN EJECT- A@)	無	—	—
554 ポンプ	ターボポンプ	腐食(子食・隙 間腐食)	2~8配管以外 の場合	残留熱除去海水ポンプ	主軸、中间軸 子、油依革、 ケーンクリン グ、軸受箱、デ ベリ、コラムハ イブ、ケーン グ、取付ボルト	可	主軸他各種成部品の目視点検にて腐食の検知が可能(必要に応じ補修又は取替)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(RHRS-PMP-A~D)	■	有回定檢 (RHRS-PMP-A~D)	—
555 ポンプ	往復ポンプ	腐食(隙間腐 食)	2~8配管以外 の場合	ほう水注入系 ポンプ	フランジヤ	可	分解点検時の目視点検により腐食の検知が可能(必要に応じて補修、取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	19回定檢(SLC-PMP-C001A)	無	■	—
556 熱交換器	U字管式熱 交換器	腐食(局部(孔 食)腐食)	2~8配管以外 の場合	残留熱除去系熱交換器	水室(内面)、管 板(内面)	可	開放点検において、管板面の目視点検を行うことにより、腐食の検知が可能。	時間基準保全 30M	VT	25回定檢(RHR-HX-B001A)	無	■	—
557 容器	その他容器	腐食(子食・隙 間腐食)	2~8配管以外 の場合	残熱除去海水ポンプ出口スト レーナ	本体、フランジカ バー及びエレメ ント	可	分解点検時の目視点検を行うことにより腐食の検知が可能(定期的に防食塗装を実施)。	時間基準保全 13M	VT	25回定檢(3-12-D1)	無	■	—
558 弁	仕切弁	腐食(子食・隙 間腐食)	2~8配管以外 の場合	残留熱除去系熱交換器海水系 弁	弁シート(シート) 弁シート	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 156M	VT	17回定檢(E1-F015A)	無	■	—
559 弁	仕切弁	腐食(子食・隙 間腐食)	2~8配管以外 の場合	非常用ディーゼル発電機海水系 弁棒	可	分解点検時の目視点検及び隙間検査において健全性を確認(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	16回定檢(3-13V30)	無	■	—	

—評価対象から除外  
■振動応答特性上「軽微若しくは構造・強度上「無視」できる事象として評価対象から除外  
◎耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波透かし測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 EC1:漏流探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定  
Y:年 M:月 C:定期 D:日 ISI:供用期間中検査  
TC:通常時定検

検査間隔見例 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 W:週  
■:振動応答特性上「軽微若しくは構造・強度上「無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
560 弁	玉形弁		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	残留熱除去系熱交換器海水出口 流量調整弁	弁箱、弁ふた、 弁体、弁座、弁 棒	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 39M	VT	25回定檢(E12-F06BB)	25回定檢 キヤビテーションによる弁棒折損に 伴う一式交換(E12-F06BB)	■
561 弁	玉形弁		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	非常用デイーゼル発電機エンジン エアーラ海水入口弁	弁棒	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	25回定檢(3-13V3)	有 25回定檢(3-13V3)	■
562 弁	泄止弁		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	残留熱除去海水系ポンプ逆止弁	弁箱、弁ふた、 アーム、弁棒	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 26M	VT	24回定檢(3-12V3)	無	■
563 弁	泄止弁		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	浸水防護施設(SA)	弁箱、弁体ガイド 基礎ボルト	可	巡視又は機器の点検時に目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修塗装)。	時間基準保全 後設定	設備設置後設 定	設備設置後設 定	無	■
564 弁	バタフライ弁		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	DGSW非常用放出ライン隔壁弁	弁棒	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修)。	時間基準保全 130M	VT	24回定檢(7-13V92)	無	■
565 弁	安全弁		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	RHR熱交換器管側安全弁	弁体ノズル +シール	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修)。	時間基準保全 39M	VT	24回定檢(3-12V001A)	無	■
566 計測装置	計測装置		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	液位計測装置(SA)	水位検出器、檢 出器ガイド、サ ポート、ベース ボルト及び基礎 ボルト	可	巡視又は機器の点検時に目視点検を行ことにより塗膜 の健全性を確認(必要に応じ補修塗装)。	時間基準保全 後設定	設備設置後設 定	設備設置後設 定	無	■
567 機械設備	制御棒駆動 機構		腐食(孔食・隙間腐食)	2-⑧配管以外 の場合	制御棒駆動機構	ピストンチュ ーピング、インピッ クスチューブ	可	シーリングについて、分解点検の目視点検により、室 内処理方法の健全性を確認。また、ピストンチューピ ング、インピックスチューブは、目視点検により腐食 の様知が可能(必要に応じ取替)。	時間基準保全 9.1M	VT	25回定檢(B12-D008-0219)	有 25回定檢	■
568 機械設備	廃棄物処理 設備		腐食(孔食)	2-⑧配管以外 の場合	①濃縮溶液ポンプ ②濃縮液ポンプ ③クラッドストリーラー濃縮器地水器 ④燃焼器ドレン系統設備の配管 ⑤乾燥機 ⑥減容固化系設備の配管*及び弁 *隙間腐食等を考慮する配管	上板(間)下鍵 及び下鍵を含 む)、主軸、伝熱 管、管板、配 室、下部鋼、配 管及び弁	可	開放点検時の目視点検により、洞内及び管内腐食の様知が可 能。また、漏えい検査により健全性を確認。	時間基準保全 状態基準保全 無	①2回 ②巡査点 に 保全 基づく ③(3.6)V ④巡査点 に 保全 基づく ⑤3回 ⑥巡査点 に 保全 基づく	①25回定檢(R/W-PMP-C700A) ②無 ③25回定檢(NR21+HEX-D104) ④無 ⑤25回定檢(NR23+HEX-D001) ⑥無	VT	■
569 機械設備	廃棄物処理 設備		腐食(孔食)	2-⑧配管以外 の場合	①減容固化系設備水分計計器 ②造粒機 ③ローナメル ④ヘレツ トドンハ トドンハ	主軸、本体鋼、 ケーン グ、ホック、蓋 及び鋼	可	分解点検の目視点検により、腐食の様知が可能。	時間基準保全 13Yc 2.5Yc 3.6Yc 4.6Yc	VT	①25回定檢(NR23-OTW-D002) ②25回定檢(NR23-OTW-D003) ③25回定檢(NR23-VSL-D004) ④21回定檢(NR23-VSL-D005)	無	■

■：評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全性上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見附 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対寸測定 UM: 超音波さ測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC: 滲流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 W: 週  
T: 通常時 D: 日 IS: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
570弁	玉形弁	腐食(工口一 ジョン)	2-⑧配管以外 の場合	底压炉心スプレイ系ポンプ室空調 海水出口弁	弁体	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M 91M(A系) 7Y(B系)	VT 25回定檢(3-1V30)	有 25回定檢(3-1V30)	■
571弁		原子炉再循環ポンプ室制御弁 蒸気タービン	2-⑧配管以外 の場合	原子炉再循環ポンプ室制御弁 海水出口弁	弁箱、ボルト(弁体／ 弁持一体型)	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M 91M(A系) 7Y(B系)	VT 21回定檢(B35-F06DA)	無	■
572タービン		原子炉再循環ポンプ室制御 蒸気タービン	2-⑧配管	タービン	ラビングナッ キン	可	分解点検時の目視点検にてエロージョンの様知が可能。	時間基準保全 26M	VT 22回定檢(TBN-TDRFP-A)	有 21回定檢(TBN-TDRFP-A; B: 式取替)	■
573タービン		原子炉再循環ポンプ室制御 蒸気タービン	2-⑧配管以外 の場合	高圧蒸気止め弁、 低圧蒸気止め弁	弁体(主弁・副 弁)、弁座の シート部	可	分解点検時の目視点検においてエロージョンの様知が可能。	時間基準保全 26M	VT 25回定檢(TBN-TDRFP-A)	有 24回定檢(TBN-TDRFP-A; B: 式取替)	■
574タービン		原子炉再循環ポンプ室制御 蒸気タービン	2-⑧配管以外 の場合	高圧蒸気加減弁、低圧蒸気加減 弁	弁体(主弁・副 弁)、弁座 シート部	可	分解点検時の目視点検にてエロージョンの様知が可能。	時間基準保全 26M	VT 24回定檢(TBN-TDRFP-A)	有 23回定檢(TBN-TDRFP-A; B: 式取替)	■
575タービン	主要弁	エロージョン	2-⑧配管以外 の場合	①加減弁 ②中間塞止加減弁、 ③タービンハイパス弁	弁体及び弁座 のシート部	可	分解点検時の目視点検においてエロージョンの様知が可能。	時間基準保全 65M 139M 239M 326M	VT 1④24回定檢(CV1⑥) 2④23回定檢(GV-1) 3④24回定檢(BPv-1)	無	■
576ポンプ	ターボポンプ	腐食(流れ加速度 型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	給水加熱器ドレンポンプ	羽根車、ケーシ ング、コラムバー 及びデリベリ	可	分解点検時の目視点検にてより腐食の様知が可能(必要に応じ補修、取替を実施)。	時間基準保全 65M	VT 25回定檢(HD-PMP-C)	無	■
577熱交換器	U字管式熱 交換器	腐食(流れ加速度 型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	③グランド蒸気蒸発器 ④第1給水加熱器	管支持板、鋼 内面、ドレタ ンク(内面)、マ ンホール蓋(内 面)	可	管支持板、鋼の 内面は目視点検、肉厚測定を行うことによ り、腐食の様知が可能。1.2終点が加熱器の胸については、 肉厚測定により定量的な評価が可能。	時間基準保全 ④1HTR: 2HTR-39M 3⑤2M ④1HTR: 2HTR-39M	DT VT ③④23回定檢(SS+HEX-EVAP) ④⑤25回定檢(FDW+HEX-1C)	無	■
578熱交換器	U字管式熱 交換器	腐食(流れ加速度 型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	給水加熱器	水室(内面)、管 板(内面)	可	機器の開放点検時(水室(内面)等)の確認を行なうことによ り、腐食の様知が可能。	時間基準保全 6HTR-52M 2HTR-39M 1HTR-52M 5HTR-39M	VT 25回定檢 (FDW+HEX-1C)	有 ④⑤19回定檢 ④⑤21R A~C:一式取替 ④⑤22R A~C:一式取替 ⑥⑤23回定檢 ⑥⑤24回定檢 A-B一式取替	■
579弁	仕切弁	腐食(流れ加速度 型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	①原子炉給水止め弁 ③原子炉 隔離時冷却系内側隔離弁、 主 蒸気隔壁弁第3弁	弁箱、弁ふた、 弁体、弁座	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応 じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 ①130M 37Y ⑨130M	VT ①②3回定檢(B22-F011A) ③②5回定檢(E51-F063) ⑨②4回定檢(B22-F098C)	無	■

○: 評価対象から除外  
■: 振動応答特性による経年劣化事象として評価対象から除外  
◎: 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
TC: 通常時定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
580弁	玉形弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	①残留熱除去系熱交換器パイパス弁、②原子炉隔離時冷却系蒸気供給弁	弁箱(弁座一体型(ヨーク型含む))、弁体	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 ①130M ②156M	VT	①21回定檢(EI2-F048A) ②25回定檢(EI1-F045)	無	■	
581弁	逆止弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	原子炉給水逆止弁	弁箱、弁ふた、弁体、弁座	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(B22-F010B)	無	■	
582弁	逆止弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	MSIV-LCS共通ベント逆止弁	弁箱、弁ふた、アーム	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 130M	VT	20回定檢(E32-F008A)	無	■	
583弁	主蒸気隔離弁 し安全弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合		弁箱(内面)、弁ふた(内面)、弁座	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 52M	VT	25回定檢(B22-F022A)	無	■	
584弁	主蒸気隔離弁 し安全弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合		弁箱(内面)、弁体、ノバルシート	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 13M	VT	25回定檢(B22-F013A)	無	■	
585弁	制御弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	①中央制御室換気系AH2-9出口 温度制御弁、②タービンガランド蒸気ボルト、③原子炉隔離時冷却系蒸気弁、④原子炉隔離時冷却系潤滑油クーラー冷却水圧力調整弁、⑤所内蒸気系SAL入口圧力制御弁	弁箱及び弁ふた	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 ①120M ②22M ③52M ④65M	VT	①12回定檢(TCV-T41-F084A) ②22回定檢(ESFV-1) ③52回定檢(EI1-F015) ④63回定檢(PCV-T-119)	有 ①25回定檢(TCV-T41-F084A) ②3回定檢(PCV-T-119)	■	
586タービン	高圧タービン	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	高圧タービン	車室(内面)、バッキンケーンヘッド、翼、噴口	可	開放点検時、各部位の目視点検にて腐食の様知が可能(必要に応じ補修又は取替を実施)。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-MAIN-HP)	無	■	
587タービン	高圧タービン	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	高圧タービン	隔壁板締付ボルト、隔壁板、車輪	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の様知が可能。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-MAIN-HP)	無	■	
588タービン	低圧タービン	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	低圧タービン	外部車室(内面)、内部車室、噴口、隔壁板、噴口、隔壁板	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能、漏肉進行状況を確認。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-MAIN-LP-A)	有 内部車室(B-16回定期検、A-C-17回定期検)	■	
589タービン	低圧タービン	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	低圧タービン	内部ケーシング、ケーシング、隔壁板付ボルト、車輪	可	分解点検時の目視点検にて腐食の様知が可能、漏肉進行状況を確認。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-MAIN-LP-A)	無	■	
590タービン	原子炉給水ポンプ駆動用蒸気ターピン	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	ターピン、高圧蒸気止め弁、高圧蒸気加減弁、低圧蒸気止め弁、低圧蒸気加減弁	車室(内面)、バッキンハーゼンヘッド、翼、噴口、高圧ノズルホックス、車輪、弁箱、弁ふた(内面)、弁棒、リコロッド	可	分解点検時の目視点検にて腐食及び漏肉の様知が可能。	時間基準保全 26M	VT	25回定檢(TBN-TDRFP-A)	有 17回定期検(TBN-TDRFP-A、B-1回定期検)	■	

一 評価対象から除外  
■ 振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎ 質量安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検、UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UMA: 超音波さく測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

■: 必要時 M: 月 C: 定檢 W: 週  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 W: 週  
ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
591 タービン	原子炉給水ポンプ駆動装置(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	腐食(流れ加速度型腐食)	①高压蒸気止め弁、高压蒸気加減弁、低压蒸気止め弁、低压蒸気加減弁	弁体(主弁・副弁)、弁座	可	分解点検時に目視点検を行うことにより腐食の検知が可能。	時間基準保全 26M	VT	23回定檢(TBN-TDRFP-A)	有回取替(式取替)	■	
592 タービン	主要弁	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	①主遮止弁、②加減弁、③中間塞弁、④ターピンバイパス弁、⑤クロスオーバンド迷弁	弁箱及び弁ふた(内面)、弁体、弁棒、弁座、弁盤、フック、ランプ、スチップバー、スタンダード	可	分解点検時の目視点検にて各部の腐食、減肉の検知が可能。	時間基準保全 ①39M ③39M ④28M ⑤65M	VT	1回定檢(MSV-1) 2回目定檢(CV-⑥) 3回目定檢(CIV-1) 4回目定檢(BPV-1) 5回目定檢(RV-1)	MSV-1:次回取替計画(不適合対策)	■	
593 機械設備	気体廃棄物処理系(流れ型腐食)	2~⑧配管以外の場合	腐食(流れ加速度型腐食)	蒸気式空気抽出器	放氣管	可	開放点検時の目標点検にて、腐食の検知が可能。また、肉厚測定の実施により健全性を確認。	時間基準保全 26M	VT	24回定檢(SJAE-OTM-MAIN EJECT-無)	無	■	
594 機械設備	気体廃棄物処理系(流れ型腐食)	2~⑧配管以外の場合	腐食(流れ加速度型腐食)	蒸気式空気抽出器	抽気室、排ガス入管	可	開放点検時の目標点検にて、腐食の検知が可能。	時間基準保全 26M	VT	24回定檢(SJAE-OTM-MAIN EJECT-無)	無	■	
595 機械設備	気体廃棄物処理系(流れ型腐食)	2~⑧配管以外の場合	腐食(流れ加速度型腐食)	蒸気式空気抽出器	管支持板及び鋼	可	開放点検時の目標点検にて、腐食の検知が可能。また、肉厚測定の実施により健全性を確認。	時間基準保全 26M(開放点検)	VT	24回定檢(SJAE-OTM-MAIN EJECT-無)	無	■	
596 機械設備	補助ボイラ	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	①ボイラ本体(汽水開、管)、②蒸気ため、③蒸気系配管及び蒸気系配管等	可	開放点検時の目標点検により、腐食の検知が可能(必要に応じ取替実施)。	時間基準保全 ①1Y ②1Y	VT	1回定檢(HS-OIM-BOILER-2A) 2回定檢(HB-VSL-P-61-507) 3回定檢(HB-1A)	無	■		
597 热交換器	U字管式热交換器	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	①給水加熱器	管支持板	可	開放点検において伝熱管の過流探傷検査(ECT)を行うことにより、定量的な評価が可能であり、管穴の減肉状況が把握可能。	時間基準保全 130M	ECT	19回定檢(FDW-HE-X-5A) 4回TR A~C:一式取替、6回TR A~C:一式取替	○		
598 热交換器	U字管式热交換器	腐食(流れ加速度型腐食)	2~⑧配管以外の場合	残留熱除去系熱交換器	伝熱管	可	開放点検において伝熱管の過流探傷検査(ECT)を行うことにより、定量的な評価が可能であり、管穴の減肉状況が把握可能。	時間基準保全 39M	ECT	25回定檢(FHR+HE-B001A)	無	○	

—評価対象から除外  
■:振動応答特性上考慮する必要のある経年劣化事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UMT: 超音波さ測定 PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滲流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

■:通常対象 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
599	機械設備	ディーゼル機 関	腐食(流れ加速 型腐食)	2-⑧配管以外 の場合	非常用ディーゼル機関(2G, 2D号 機)	空気冷却器伝 熱管	可	開放点検時の漏流探傷検査により腐食の検知が可能。	時間基準保全	104M 2104M	ECT	23回定檢(DG-2D-DGAE+HEX-1A) 無	◎
600	機械設備	ディーゼル機 関	腐食(流れ加速 型腐食)	2-⑧配管以外 の場合		伝熱管	可	開放点検時の漏流探傷検査により腐食の検知が可能。	時間基準保全	①104M ②104M	ECT	①23回定檢(DG-2D-DGLO+HEX-1) ②23回定檢(DG-2D-DGCW+HEX-1) 無	◎
601	機械設備	①往復ポンプ ②原子炉再 循環ポンプ ③4機械 流量制御弁井 イラ設備	高サイクル疲労 割れ	3-①耐圧ハウ ジダリ部	①ほう膽水注入系ポンブ ②油圧供給装置 ③蒸気系配管、給水系配管 ④ボイラ本体	①潤滑油ユニット配管 ②小口径配管 ③小口径配管 ④管	可	配管等は適切な管支材により、振動の影響は少なくなった 経年的には見えない。相異の発生はないことから、高サイクル疲労 の発生は想定されない。そこで、高サイクル疲労の検知には検査を行うことにより、高サイクル疲労の検知が可能。	時間基準保全	①130M ②26M ③41Y	VT	①149回定檢(SLC-PMP-C001A) ②22回定檢(PLR-PMP+HPU-A1) ③20.6年度(HS-OTM-BOILER-2A) ④20.7年度(HS-OTM-BOILER-2A) 無	—
602	ポンプ	ターボポンプ	高サイクル疲労 割れ	3-①耐圧ハウ ジダリ部	⑧制御駆動水ポンブ ⑨高圧復水ポンブ ⑩電動機駆動原子炉給水ポンブ	輸受用潤滑油 ユニット配管	可	機器の運転状態時に異常な振動がないことを確認する。	時間基準保全	1D	VT	⑧25回定檢(CRD-PMP-C001A) ⑨24回定檢(HPC-PMP-B) ⑩23回定檢(MDRFF-PMP-B) 無	—
603	ポンプ	往復ポンプ	高サイクル疲労 割れ	3-①耐圧ハウ ジダリ部	ほう膽水注入系 ポンブ	ケーシング カバー	可	当該ポンブは、原子炉スクラム時に制御棒が挿入された 際のバッファップとして使用され、通常運転中の定期試 験時のみであることがから、その期間は少ない。一方で、 分解点検時に目視点検を実施することにより高サイクル疲 労割れは検知が可能。	時間基準保全	130M	VT	19回定檢(SLC-PMP-C001A, B) 無	—
604	炉内構造物		高サイクル疲労 割れ	3-①耐圧ハウ ジダリ部	炉内構造物	①制御機室内 管、②ジェットボ ル、③中性子 計測室内管	可	<運転経験> ②のジェットボンブは疲労割れ(共振)を経験している。ゴラ ン構造見直し、共振回避にて高速試運転の禁止等対 策実施。 原子炉圧力容器の開放点検時に水中カラによる目視点 検を行うことにより、高サイクル疲労割れの検知は可能。	時間基準保全	10Y	VT-3	25回定檢特保1回 (RP-v-B-15) 無	—
605	炉内構造物	タービン	高圧タービン 低圧タービン 疲労割れ	3-①耐圧ハウ ジダリ部	①高圧タービン ②低圧タービン ③原子炉給水ポンブ駆動用蒸氣 タービン	①③車室 ②内部車室	可	タービンの起動・停止時は運転手頭書に並い実施されるた め、熱応力の蓄積は少ないと考える。運転中のブレント出 力変動について制御棒バターン変更以外は、ほとんどな い。開放点検時に目視点検、浸透探傷検査により疲労割れは 検知が可能。	時間基準保全	20M	VT PT	①24回定檢 (TBN-MAIN-HP) ②25回定檢 (TBN-MAIN-LP-A) ③有 ④回定檢 (TBN-TDRFP-A, B: 一式取替) 無	—

■ 振動答特率又は構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
■ 調査安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
Tc: 通常時定檢

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
◎: 振動答特率又は構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
○: 調査安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
606	非常用系 タービン設備	疲労割れ	3-①耐圧・ハウ ンダリ部	原子炉隔離時冷却系タービン	ケーシング	可	定期試験時に、疲労が蓄積しないよう負荷上昇操作を手順に定めている。目標点検・浸透探傷検査により疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 65M 23回定檢(分解保管) (TBN-RCIC-C002)	VT DT PT	無	無	—
607	機械設備 閥門	疲労割れ	3-①耐圧・ハウ ンダリ部	非常用ディーゼル機関(2G, 2D号 機)	伸縮手	可	配管系に伸縮手を取り付け、熱膨張等を吸収し疲労対策としている。伸縮手には繰り返し変位を受けるが、設計疲労割れが想定される各部位について、排気管の点検時に合わせて目標点検を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 8C 25回定檢 (OGU-2C.D)	VT	無	無	—
608	機械設備 可燃性ガス 濃度制御系 再結合装置	疲労割れ	3-①耐圧・ハウ ンダリ部	可燃性ガス濃度制御系再結合裝置	加熱管、再結合 器、冷却器及び 配管	可	開放点検時に目標点検を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 130M 20回定檢(FG-HEX-2A) (FCS-HEX-HTR-A)	VT	無	無	—
609	機械設備 気体廃棄物 処理系付属 設備	疲労割れ	3-①耐圧・ハウ ンダリ部	蒸気式空気抽出器	管板、水室、 隔壁、蒸気室及び ノズル	可	熱過渡が発生する場合は、プラント起動時のみ、手順に従い運転操作を実施。運転中に一定温度。開放点検時に目標点検を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 26M 24回定檢 (SAE-OTM-MAIN EJECT-A④)	VT	無	無	—
610	機械設備 廃棄物処理 設備	疲労割れ	3-①耐圧・ハウ ンダリ部	濃縮床液、塩溶液中和システム 槽、濃縮槽、蒸発器、蒸発槽 加熱器、水槽を除く)、塩溶液 槽、水槽、機器ドレン系設備 機器復水器、機器ドレン系設備 ドライ濃縮器加熱器、クリア濃縮器 ドライ濃縮器、クリア濃縮器アミ スタ、クリップストラップ濃縮器アミ スタ、減容固化系設備、乾燥機、ミ スト・アローラータ、デミスター、乾燥 槽水槽	隔壁、管板、水 室、本体側、下 部隔壁及び上板 隔壁及び上板	可	<運転経験> 2006年、2015年に水室等に疲労割れが確認されている。 開放点検時に目標点検・浸透探傷検査を行うことにより、 高サイクル疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 1Yc 25回定檢(RW-HEX-B1600A等)	VT PT	無	無	—

—：評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 法則測定 UM: 超音波さ測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定檢

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
611 機械設備 排気筒	疲労割れ	3-①耐圧ハウ ンダリ部	主排気筒身、 非常用ガス処理 主排気筒身 及び主排気筒 格子	設計で疲労許容値を考慮しているが、定期的な目視点検等を行うことにより、割れの検知は可能。					10Y	VT	25回定期(STACK®)	無
612 機械設備 補助ボイラ 設備	疲労割れ	3-①耐圧ハウ ンダリ部	ボイラ本体(汽水団、水槽、火炉 管、バーナー)、蒸気系弁、エセツナフ及び給水 系配管、給水系弁	ボイラ本体等	巡視点検や開放点検時の目視点検及び浸透探傷検査を を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	可		1D 1Y	VT PT	2017年度(HS-OTM-BOILER-2A)	無	—
613 熱交換器 U字管式熱 交換器	疲労割れ	3-①耐圧ハウ ンダリ部	②原子炉冷却材淨化装置 ③給水加熱器 ④給水加熱器 ⑤蒸気カス貯蔵槽蒸発器	水室、管板、 ドライフラム、隔 板、レンチング、仕 切板	熱交換器の開放点検に合わせて目視点検等を実施すること により、割れの検知が可能。必要に応じて浸透探傷検査、超 音波探傷検査を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	可		2D130M 3D50M 4D110R 5D25M 6DTR- 2HTR- 5HTR-39M 81C	右 ④19回定期(4h/TR A~C一式取 締) ⑤24回定期(6h/TR A~C一式取 締) ⑥25回定期(N2SUPP-HEX-RE50)			—
614 配管 ステンレス鋼 配管系	疲労割れ	3-①耐圧ハウ ンダリ部	3-①耐圧ハウ ンダリ部	ラグ及びレスト レスト	ラグ及びレストの目視点検を行い、割れを検出す る。	可		ISI計画に基く	VT	25回定期	無	—
615 配管 貨物鋼配管 系	疲労割れ	3-①耐圧ハウ ンダリ部	原子炉系(純水部・蒸気部)、不活 性ガス系、凝留剰余海水系	ラグ及びレスト レスト	ラグ及びレストの目視点検を行い、割れを検出す る。	可		ISI計画に基く	VT	25回定期	無	—
616 配管 低合金鋼配 管系	疲労割れ	3-①耐圧ハウ ンダリ部	給水加熱器ドレン系、気体廃棄物 処理系、原子炉系	ラグ及びレスト レスト	ラグ及びレストの目視点検を行い、割れを検出す る。	可		ISI計画に基く	VT	25回定期	無	—

—：評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UMA: 超音波走査測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
TC: 通常時定期

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象 保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位 監視	劣化傾向 考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
617	弁 安全弁 し安全弁 タービン主 要 弁	3-①耐圧バウ ンダリ部	①ヒータ1安全弁 ②残留熱除去系停止時冷却入口 ③主蒸気逃がし安全弁 ④クロスマウンド管通し弁	ペロース	<優劣対策> 安全弁にプロローゼル取付け、安全弁は通常作動しない。 安全弁を受けけるが、安全弁は通常作動しない。 優劣割れが想定される各部位について、定期的な分解点検時に目視点検を行うことにより、優劣割れの検知が可能。	時間基準保全 ①130M ②139M ③13M ④65M	①18回定檢(6-6'31) ②23回定檢(E12-F028) ③25回定檢(B12-F013A) ④2回定檢(RV-1)	無	—	—
618	容器 原子炉圧力 容器	3-①耐圧バウ ンダリ部	原子炉圧力容器 原子炉圧力容器	スタビライザブ ラライザ	スタビライザ等の優劣割れについては、格納容器開放作業に際して目視点検を行うことにより、優劣割れの検知は可能。	時間基準保全 10Y	VT	25回定檢(RPV-G-01)	無	—
619	炉内構造 物	3-①耐圧バウ ンダリ部	炉内構造物 優劣割れ	残留熱除去系 (低圧注水系) 配管	開放点検時に目視点検(水中テレビカメラ)を行うことにより、優劣割れの検知が可能。	ISU計画に基づく	VT-3	24回定檢	無	—
620	機械設備 医薬物処理 設備	3-①耐圧バウ ンダリ部	高サイクル疲労 割れ	濃縮廃液・廃液中和スラッジ系設 備 濃縮廃液・廃液中和スラッジ系設 備	<運転経験> 2006年、2015年に水室等に優劣割れが確認されている。 開放点検時に目視点検、浸透探傷検査を行うことにより、 高サイクル疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 1Yc	VT PT	25回定檢 (RW+HEX-B1600A)	有 2016年度	■
621	①ポン ②モータ ③ポン ④機械 設備	3-②エネルギ 伝達部	①高压ポン ②モータ ③可燃性ガ ス濃度制御 系真鍮合裝 置 ⑤燃料取扱 フレーン	主軸 主軸 主軸 主軸 主軸	①(a)残留熱除去海水系ポンプ電動 機 ①(b)高压ポンプ系ポンプ電動機 ②(a)海水ポンプ系ポンプ電動機合 成 ②(b)非常用ディーゼル発電機合 成 ②(c)原子炉冷却材ポンプモータ ③、④モータ(低 圧) ④DC遮断スイッチ ⑤高サイクル疲労 割れ	時間基準保全 ①a. ①b. ②b ②a. AR ②b. 78M ②c. 52M ③、④時間基 準保全 ④時間基 準保全	①a.25回定檢(RHR-SA MO) ①b.28回定檢(HPCS MO) ②a.25回定檢(SLC PMP C001A MO) ②b.25回定檢(DG 2C SEA WTR PUMP MO) ②c.25回定檢(CLW-PMP-2001-3A) ③25回定檢(FCS BLWR A MO) ④25回定檢(CRN-DCh)	有 2(b. 24回定檢ポンプ仕様変更のた め) 2C.2D, HPCS用一式取替	—	—
622	①弁 ②機械設 備	3-②エネルギ 伝達部	①電動弁用 駆動部 ②可燃性ガ ス濃度制御 系真鍮合裝 置	主軸 主軸	①(a)残留熱除去系シャントダウ ン ①(b)残留熱除去系ポンプ電動部 ②(c)残留熱除去系ポンプ電動部 ③高サイクル疲労 割れ ④可燃性ガス濃度制御系入口制御 弁(FV-1A)	時間基準保全 ①a)104M b)系169M c)156M ②169M	① a.2回定檢(E12-F009 MO) b.25回定檢(E12-F042B MO) c.16回定檢(E12-F008 MO) ②25回定檢(MO-FV-1A MO)	無	—	—

—評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
Yc: 通常時定検

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
623	タービン 高圧タービン 低圧タービン 割れ	高サイクル疲労 伝達部	①高圧タービン ②低圧タービン	車輪	可	高サイクル疲労割れが発生しないようにに考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(自規点検 と、浸透探査)により、割れのないことを確認する。万 一、高サイクル疲労割れが検出された場合は、必要な檢 討を行い、補修若しくは取替を講じる。		時間基準保全 ①2/26M	VT PT	①25回定檢(TBN-MAIN-HP) ②25回定檢(TBN-MAIN-LP-A) ③25回定檢(TBN-TDRFP-B)	無	—
624	タービン 高圧タービン 低圧タービン 割れ 水ポンプ駆 動用蒸気 タービン	高サイクル疲労 伝達部	①高圧タービン ②低圧タービン ③原子炉給 水ポンプ駆 動用蒸気 タービン	①翼、噴口 ②翼、レーン グ、バイヤ ー、噴口、車 輪 ③翼、噴口、車 輪	可	ターピン等の翼、噴口、車輪等は、開放点検時に目視点検 を行うことにより、高サイクル疲労割れが検出可知。		時間基準保全 20M	VT PT	①24回定檢(TBN-MAIN-HP) ②25回定檢(TBN-MAIN-LP-A) ③25回定檢(TBN-TDRFP-B)	無	—
625	タービン 非常用系 タービン駆動 割れ	高サイクル疲労 伝達部	原子炉隔離時冷却系ターピン	主軸	可	疲労割れが発生しないようにに考慮された設計となっている が、分解点検時に合わせて、表面検査(自規点検と、浸透探 査)により、割れのないことを確認する。万、高サイ クル疲労割れが検出された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		時間基準保全 65M	VT PT	23回定檢(TBN-RCC-C002)	無	—
626	タービン 非常用系 タービン駆動 割れ	高サイクル疲労 伝達部	①真空ポンプ ②海水ポンプ ③主油ポンプ	主軸	可	疲労割れが発生しないようにに考慮された設計となっている が、分解点検時に合わせて、表面検査(自規点検と、浸透探 査)により、割れのないことを確認する。万、高サイ クル疲労割れが検出された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		時間基準保全 165M 265M 365M	VT PT	①23回定檢(RCC-PMP-VAC) ②23回定檢(RCC-PMP-COND) ③23回定檢(TBN-RCIC-C002)	無	—
627	タービン 非常用系 タービン駆動 割れ	高サイクル疲労 伝達部	①真空ポンプ ②復水ポンプ ③主油ポンプ	モータ(低圧、全 周型)主軸	可	高サイクル疲労割れが発生しないようにに考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(自規点検 と、浸透探査)により、割れのないことを確認する。万 一、高サイクル疲労割れが検出された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替を講じる。		時間基準保全 65M	VT	①23回定檢(RCC-PMP-C2 MO) ②23回定檢(RCC-PMP-C1 MO)	無	—
628	タービン 制御装置及 び保安装置	高サイクル疲労 伝達部	ターピン高压制御油ポンプモータ	モータ(低圧、全 周型)主軸	可	高サイクル疲労割れが発生しないようにに考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(自規点検 と、浸透探査)により、割れのないことを確認する。万 一、高サイクル疲労割れが検出された場合は、必要な檢 討を行い、補修若しくは取替を講じる。	状態基準保全 AR ★2M	★振動診断	25回定檢(EHC A MO)	有	25回定檢(EHC A MO)	—

■ 振動応答特性又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎ 計算安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波漏れ測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 滤流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
TC: 通常時定検

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面対上の 影響		
629	タービン 制御装置及 び保安装置 割れ	高サイクル疲労 3-②エネルギ 伝達部	タービン高压制御油ポンプ	主軸	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		VT PT	24回定期(EHC-PMP-EHC-A)	無			-	
630	ポンプ	ターボポンプ 割れ	高サイクル疲労 3-②エネルギ 伝達部	共通	可	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が、分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		DT VT	22回定期(RHR-PMD-C002B)	無			-	
631	ポンプ	往復ポンプ 環境部	高サイクル疲労 3-②エネルギ 割れ	ほう離水注入系 ポンプ	クラシック軸	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が、分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		VT PT	19回定期(SLC-PMD-C001A)	無			-
632	ポンプ	原子炉ポンプ 環境部	高サイクル疲労 3-②エネルギ 伝達部	原子炉再循環ポンプ	モータ低速、全 閉型)の主軸	可	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が、分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		VT PT	24回定期(P1-R-DMD-C001A)	無			-
633	機械設備 開閉装置	ディーゼル機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	燃料油系燃料移送ポンボモータ (SA)	モータ低速、全 閉型)の主軸	可	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が、分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		VT PT	24回定期(P1-R-DMD-C001A)	無			-
634	機械設備 開閉装置	ディーゼル機 開閉装置	3-②エネルギ 伝達部	①潤滑油系機付潤滑油ポンプ ②冷却水系機付冷却水ポンプ (SA) ③燃料油系燃料移送ポンボモータ (SA)	ポンプ主軸	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が、分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		①②③PT ③設備設置後 設定	①②③回定期(DGL-O-PMP-2C-A) ③無	有 ①②③回定期 DG 2C-HPICS用: 一式取替 DG 2C用: 一式取替 DG 2C用: 一式取替			-
635	機械設備 開閉装置	ディーゼル機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	始動空気系空気圧縮機	クラシック軸、ビス トン及びコネク ティングロード	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていてる が、分解点検時に合わせて表面検査、目視点検や浸透探 傷検査により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。		VT PT	25回定期(DG-CMP-2C-A)	無			-

■評価対象から除外  
●評価対象外  
◎: 計画安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対寸測定 UM: 超音波反射測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定検

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 非常用ディーゼル機 器	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
636 機械設備 開閉機 開閉本体	ディーゼル機 高サイクル疲労 割れ部	3-②エネルギ 伝達部	非常用ディーゼル機 器	ピストンピン クラランク軸	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいるが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点検や浸透探査検査)が、万一千サイクル疲労割れが発現した場合は、補修若しくは取替で対応する。	時間基準保全 13M	DT	25回定検(特保1回)(DGU-2C)	無	—	—	
637 機械設備 開閉機 開閉本体	ディーゼル機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	非常用ディーゼル機 器	クラランク軸	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいるが、分解点検後に、表面検査(目視点検や浸透探査検査)を行うことにより、割れが発現可能。万一、高サイクル疲労割れが発現した場合は、補修若しくは取替で対応する。	時間基準保全 13M	DT	25回定検(DGU-2C)	無	—	—	
638 機械設備 開閉機 開閉本体	ディーゼル機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	非常用ディーゼル機 器	連接棒及びクラ ランクボルト	可	疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいるが、分解点検後に表面検査(目視点検や浸透探査検査)を行うことにより、割れが発現可能。万一、高サイクル疲労割れが発現した場合は、補修若しくは取替で対応する。	時間基準保全 13M	VT DT PT	25回定検(DGU-2C)	無	—	—	
639 機械設備 開閉機 開閉本体	ディーゼル機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	非常用ディーゼル機 器	燃料噴射弁、燃 料噴射弁スプリ ング、ビス、ス テンレス、排 気弁、吸気弁、排 気弁スプリング、 過給機ローラ ー、シリンダライ ド、シリンダラン クケース	可	DG本体の分解点検にあわせて、目視点検を実施することにより、高サイクル疲労割れの検知が可能	時間基準保全 13M	VT	25回定検(DGU-2C)燃料噴射弁	無	—	—	
640 機械設備 空気系設備	制御用圧縮 機	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	ピストンコネク ティングロッド及 びクラランク軸	可	分解点検時に目視点検、浸透探査検査を行うことで、割れを検知が可能。	時間基準保全 13M	VT PT	25定検(特保2回)	無	—	—	
641 機械設備 クレーン 燃料取扱 機	①燃料取扱 クレーン ②燃料取扱 機	3-②エネルギ 伝達部	①原子炉建屋6階天井走行カーラー ②DC建屋天井ガレージ (底座、交流、全閉型)	①モータ(底压、 直流、全閉型) の主軸 ②セーダ(底压、 直流、全閉型) の主軸 ③モータマスト旋回用(底座、交 流、全閉型)	可	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいるが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点検や浸透探査検査)が、万一千サイクル疲労割れが発現した場合は、補修若しくは取替で対応する。	時間基準保全 1Yc ①15Yc ②15Yc ③1Yc	①VT ②VT ③VT	①H3/年度計画 ②18回定検(CRN-DC@) ③25回定検 (RPV-FHM)	—	—	—	
642 機械設備 燃料取扱機	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	燃料取扱機	車輪(ドリブジ走 行用)	可	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいるが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点検や浸透探査検査)が、万一千サイクル疲労割れが発現した場合は、必要な検討を行い、措置(割れの刃削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	時間基準保全 1Yc	VT	25回定検(RPV-FHM)	有 16回定検(RPV-FHM)	—	—	—

■ 評価対象から除外  
■ 振動応答特性による構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
■ 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波反射測定 PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ET: 滤透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定検

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 モータ(主ハイスト用、ブリッジ走行 用、ドロリ操作用)(低圧、直流、全 開型)	部位 主軸	劣化傾向 可	劣化管理の考え方 疲労割れが発生しないように考慮された設計になつてある が、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点検や浸透探 査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイクル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。	検査(保全) 時間基準保全 17c	検査間隔 VT 25回定検(RPV-FHM:一式取替)	検査実績 有 16回定検(RPV-FHM:一式取替)	部品取替履歴 無	面差上の 影響
643	機械設備 燃料取扱機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	モータ(主ハイスト用、ブリッジ走行 用、ドロリ操作用)(低圧、直流、全 開型)	非常用ディーゼル機関(2C、2D号 機)	シリンダヘッドボ ルト	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、割れの切削除去等の補修若 しくは取替で対応する。	時間基準保全 13M	VT 25回定検(DGU-2C)	無	無	—
644	機械設備 開閉機 高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	モータ(主ハイスト用、ブリッジ走行 用、ドロリ操作用)(低圧、直流、全 開型)	非常用ディーゼル機関(2C、2D号 機)	シリンダヘッドボ ルト	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、必要な検討を行い、指 置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	時間基準保全 8Yc	VT PT 25回定検(R/W-WMP-C700A)	無	無	—
645	機械設備 後棄物処理 装置	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	濃縮槽、底液中和スリッジ系設 備、濃縮槽ポンプ、底液濃縮槽器 類ポンプ、機器ドレン系設備、クラ ックラリ濃縮器環ポンプ、減容 固形系設備水分配ホース、活 動トロンペル、幹燥槽排氣ホ ース、溶解ポンプ、粗固体減容部 装置、高圧高流速燃焼炉排 ガスプロワ、難固体燃焼系設備 ガスプロワ	主軸及び輪	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、必要な検 討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替) を講じる。	時間基準保全 1Y	VI PT 2010年度 (HS-0TM-BOILER-2A)	有 2010年度 純水X-ノノ(800°C) 純水ボンブ(C)	無	—
646	機械設備 油取扱い 装置	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	給水ポンプ、脱気器給水ポンプ	主軸	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、必要な検 討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替) を講じる。	時間基準保全 1Y	VI PT 2009年度 (HS-0TM-BOILER-2A)	有 2009年度 純水X-ノノ(800°C) 純水ボンブ(C)	無	—
647	空調設備 冷凍機	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	冷水ポンプ	モータ(底、開 放型)の主軸	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、必要な検 討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替) を講じる。	状態基準保全 ★2M	VT ★振動診断 MO 25回定検(MCR CHIL WTR P P2-3	有 25回定検 (MCR CHIL WTR P P2-3 MO:巻線 交換)	無	—
648	電源設備 電設備	高サイクル疲 労割れ	3-②エネルギ 伝達部	非常用ディーゼル発電設備	主軸及び回転 子コア	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、必要な検 討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替) を講じる。	時間基準保全 91M	VT 25回定検(GEN-DG-2D)	無	—	
649	電源設備 MGセット	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	原子炉保護系MGセット	①駆動モータの 主軸 ②発電機の主 軸 ③余電端子母 子コイル及び動磁機 電機子コイル	可	高サイクル疲労割れが発生しないよう考慮された設計と なっているが、分解点検時に合わせて、表面検査(目視点 検査)により、割れのないことを確認する。万一、高サイク ル疲労割れが発生された場合は、必要な検 討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替) を講じる。	時間基準保全 26M	VT ①25回定検(RPS-MG-A-NYR) ②、③25回定検(RPS-MG-A-GEN)	無	—	

■ 評価対象から除外  
■ 振動回答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
■ 計算安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT:目視点検、UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波反射測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 EC1:漏探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定  
Y:通常時 定検 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視 可	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
650 井	原子炉再循環ポンプ監制弁 割れ	高サイクル疲労 3-②エネルギ 伝達部	油圧供給装置:油圧ポンプ	主油圧ポンプ 主油圧ポンプ		高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいるが、分解点検時に合わせ、表面検査を行うことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが検出された場合は、必要な検討を行い、措置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	時間基準保全 2BM	VT PT	24回定期検 (PLR-PMP-HPU-A1)	無	—
651 井	主蒸気閥開 弁	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	主蒸気隔離弁 主蒸気隔離弁		高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計と なつてはいるが、分解点検時に合わせ、表面検査(目視点検や浸透探査)により、割れのないことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが検出された場合は、必要な検討を行い、措置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	時間基準保全 52M	VT PT	25回定期検 (B22-F022A)	無	—
652 機械設備 ディーゼル機 関本体	低サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	非常用ディーゼル機関(2C, 2D号 機)	ピストン、シリン ダヘッド及びシ リンダライナ		疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいる が、分解点検時に合わせ、表面検査(目視点検や浸透探査)により、割れのないことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが検出された場合は、補修若しくは取替で対応する。	時間基準保全 13M	VT DT PT	26回定期検(特保1回) (DGU-2C)	無	—
653 電源設備 動力用変圧 器	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	非常用動力用変圧器(2C, 2D) 蒸気式空気抽出器	ガラフノアノセー タの主軸		高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計と なつてはいるが、分解点検時に合わせ、表面検査(目視点検や 浸透探査)により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが検出された場合は、必要な検討を行い、措置(割 れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	時間基準保全 3C	VT	24回定期検 (PC 2C/1A)	無	—
654 機械設備 気体廃棄物 処理系付属 設備		3-②エネルギ 伝達部	蒸気式空気抽出器	伝熱管		熱過渡が発生するのは、プラント起動時ののみ、手順に従い 運転運転を実施。運転中は一定温度。運転中に分解点検を行うことにより、疲労割れの検知 が可能。	時間基準保全 20M	VT	26回定期検 (SJA-E-OTM-MAIN EJECT-A@)	無	—
655 機械設備 制御用正縮 空気系設備	高サイクル疲労 割れ	3-②エネルギ 伝達部	制御用正縮空 気系設備	モータ-低圧、全 静型)の主軸		疲労割れが発生しないように考慮された設計となつてはいる が、分解点検時に合わせ、表面検査(目視点検や浸透探 査)により、割れのないことを確認する。一方、高サイ クル疲労割れが検出された場合は、割れの切削除去等の 補修若しくは取替で対応する。	時間基準保全 130M	VT	25回定期検 (IA COMP A MO)	有 20回定期 (IA COMP A MO -式取替)	—
656 タービン 主 要弁 水ポンプ監 制用蒸気 タービン ③非常用系 タービン監 制	①タービン主 要弁 ②タービン 疲労割れ	3-②エネルギ 伝達部	①共通 ②高圧蒸気止め弁、高圧蒸気加 減弁、低圧蒸気止め弁、低圧蒸 気加減弁 ③蒸気止め弁、蒸気加減弁	弁棒		タービン主要弁の開放点検に合わせ、目視点検、浸透探 査を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	時間基準保全 M 2/2BM 3/65M	①②③ VT, PT	①24回定期 (CV-1-CV@MSV-1他) ②25回定期 (TBN-TDRFP-A) ③25回定期 (TBN-RCIC-C002)	①無 ②有 ③無	—
657 ポンプ	原子炉再循 環ポンプ	疲労割れ	3-②エネルギ 伝達部	原子炉再循環ポンプ	水中軸受	分解点検時に目視点検及び浸透探査を行うことによ り、疲労割れの検知が可能	時間基準保全 130M	VT PT	24回定期検(PLR-PMP-C001A)	有 17回定期	—

—: 評価対象から除外  
■: 振動応答特性による評価、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
●: 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波圧さ測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滑床探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
TC: 通常時定期

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	部位	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面倒上の 影響	
								検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)			
658 ポンプ 機械設備系再結合装置	①高圧ポンプ ②可燃性ガス濃度制御 機械設備系再結合装置	3-②エネルギー 伝達部	3-②エネルギー 伝達部	①残留熱除去海水水系ポンプモータ ②高压炉心スプレイ系ポンプモータ ③低圧炉心スプレイ系ポンプモータ ④残留熱除去系ポンプモータ ⑤プロワ用モータ(低圧、全閉型)	可	分解点検時に初期点検及び診断試験を行うことで、割れの検知が可能。		時間基準保全 状態基準保全	①有 13回定檢、一式取替 2M ②24回定檢 (RHR-SB MO) ③25回定檢 (HPCS MO) ④23回定檢 (LPCS MO) ⑤21回定檢 (RHR B MO) ⑥20回定檢 (FCS BLWR A MO)	①有 13回定檢、一式取替 2M ②24回定檢 (RHR-SB MO) ③有 16回定檢、卷線取替 2M ④有 17回定檢、卷線取替 2M ⑤有 18回定檢、一式取替 2M	-	
659 機械設備 水圧制御ユニット	水圧制御 ユニット	3-②エネルギー 伝達部	3-②エネルギー 伝達部	①スクラム弁、 ②方向制御弁 及び③弁の弁 棒	可	疲労割れが発生しないように、着者発音等で設計仕様等についている構造不運転部(応力集中)等については、応力が集中しないような形状等を考慮し設計等している。		時間基準保全 時間基準保全	①有 12回定檢 (C12-127-****) ②22回定檢 (C12-122-****) ③24回定檢 (C12-102-****) ④24回定檢 (C12-113-****)	①有 12回定檢 (C12-113-****) ③C12-113-**** ④インターナル交換 -	-	
660 電源設備 MGセット	疲労割れ	3-②エネルギー 伝達部	3-②エネルギー 伝達部	原子炉保護系MGセット	フライホイール の主軸	疲労割れが想定される各部位について、定期的な目視点検及び動作確認を行うことにより、疲労割れの検知が可能		時間基準保全 時間基準保全	①有 26M	VT 動作確認	25回定檢 (RPS-MG-A-FLYWHEEL@) 無	-
661 扉	遮止扉	疲労割れ	3-②エネルギー 伝達部	原子炉隔離時冷却系タービン排気 扉(ねじ部)	可	東海第二の当該扉は、弁体(ねじ部)に弁体開閉動作の繰り返し応力が加わり、ねじ部が発生した経験がある。再発防止として衝撃緩和装置等の弁に交換等を実施する。弁部分設置時に上記確認、漏洩荷重検査を行う。より、疲労割れの検知は可能。		時間基準保全	①有 130M	VT PT	25回定檢 (55-F040)	-
662 扉	五形弁 機械設備系再結合装置 ④補助ドア 引戻機	3-②エネルギー 伝達部	3-②エネルギー 伝達部	①残留熱除去系熱交換器バイパス ②原子炉隔壁側冷水却系内側隔壁 弁棒 ③可燃性ガス濃度制御系再結合 装置 ④蒸気系弁、給水系弁	可	<高サイクル疲労対策管理> ・手動弁、金剛零件後、若干閉方向に限る。 ・電動ストップ切替を設定。 上述の改変で弁棒の高サイクル疲労割れは発生しないと考へる。弁棒点検において目視点検及び漏洩荷重検査を行うことにより漏サイクル疲労割れは検知が可能。		時間基準保全 時間基準保全 時間基準保全 時間基準保全	①有 165M ②27Y ③130M ④1Y (共通) VT, ①③④ PT	①有 12回定檢(E12-F048A) ②22回定檢(E51-F063) ③23回定檢(FCS-HEX-1A) ④2016年度(HS-OT-M-BOILER-2A)	②有 25回定檢時、弁棒 - ②ケーシングカバーは水中輸受(ケーシングカバー含む)について16回、B、17回 Aの取替を実施している。 ②ケーシングカバーは実施している。ケーシングカバーは船外交換型に改修している。	-
663 ポンプ	原子炉再循環ポンプ 環ポンプ	3-②エネルギー 伝達部	3-②エネルギー 伝達部	主軸、ケーシング カバー	可	主軸、ケーシングカバーは一回転で熱労耗対策として右側部品取替履歴に記載の対策を講じている。 熱効率発生のリスクは低下せているものの、発生の可能性は否認しないことから、ポンプの分解点検に合わせて定期的にVITによる目視点検を行う必要に応じPTも実施する。		時間基準保全	A91M B7Y	VT	24定檢 (PLR-PMP-C001A)	-

■ 評価対象から除外  
■ 振動応答特性による必要のある経年劣化事象として抽出  
◎ 計算安全上考慮する必要のある事象として評価対象から除外

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対応測定 UM: 超音波漏れ測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 通常 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 W: 週  
D: 日 IS: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	劣化傾向 監視	劣化傾向 監視	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
664	空調設備	ファン	高サイクル疲労割れ	可	①非常用ガス再循環系排風機 ②中央制御室排気ファン ③エアセラミック系排気ファン ④エアセラミック系排気ファン ⑤中央制御室排気ファン	主軸	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていても、が、分離点検時に合わせ、表面検査、目視点検や浸透探査(後査)により、割れがないことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが発生した場合は、必要な検討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	VT PT	①23回定檢(HVAC-E-134) ②25回定檢(HVAC-E-15) ③25回定檢(DG 2C VENT FAN PV2-10 MO)	無	-	
665	空調設備	ファン	高サイクル疲労割れ	可	①非常用ガス処理系排風機(SA) ②非常用ガス再循環系排風機 ③エアセラミック系排気ファン ④中央制御室排気ファン ⑤中央制御室排気ファン	モータ(低圧、全静型)の主軸	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていても、が、分離点検時に合わせ、表面検査、目視点検や浸透探査(後査)により、割れがないことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが発生した場合は、必要な検討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	①104M ②104M ③65M ④設備設置後 ⑤78M	①無 ②有 ③(2)(3),(5) ④設備設置後 ⑤無	①22回定檢(SGTS A EXH FAN E2-10A MO) ②25回定檢(FRVS A EXH FAN E2-13A MO) ③25回定檢(DG 2D VENT FAN PV2-6 MO) ④無 ⑤25回定檢(MR EXE FAN E2-15 MO)	無	-
666	空調設備	空調機	高サイクル疲労割れ	可	中央制御室エアハンドリングユニットファン	主軸	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていても、が、分離点検時に合わせ、表面検査、目視点検や浸透探査(後査)により、割れがないことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが発生した場合は、必要な検討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	VT DT	新規制対応にて改造(取替)を計画 25回定檢(HVAC-AH2-9A)	無	-	
667	空調設備	空調機	高サイクル疲労割れ	可	中央制御室エアハンドリングユニットファン	モータ(低圧、全静型)の主軸	高サイクル疲労割れが発生しないように考慮された設計となつていても、が、分離点検時に合わせ、表面検査、目視点検や浸透探査(後査)により、割れがないことを確認する。一方、高サイクル疲労割れが発生した場合は、必要な検討を行い、指置(割れの切削除去等の補修若しくは取替)を講じる。	★V1 ★振動診断 ★2M	有 平成6年度(通常時)(MUR ANZ-95 9B MO-1式取替)	無	-	
668	機械設備	燃料取扱機	疲労割れ	可	トロリードリフト モータ、サドル、カーラー及びレール	トロリードリフト モータ及びレール(トロリードリフト走行用)	疲労割れが想定される各部位について、定期的な目視点検及び動作確認を行うことにより、疲労割れの後の検知が可能。	VT 動作確認	H28年度(#RB CRANE) (CRN-DC@)	無	■	
669	機械設備	燃料取扱機	疲労割れ	可	トロリードリフト モータ及びレール(トロリードリフト走行用)	トロリードリフト モータ及びレール(トロリードリフト走行用)	ガイドレール等について目視点検、動作確認を行うことにより、疲労割れの検知が可能。	VT 動作確認	10回定檢 (RPV-FHM:-式取替)	無	■	
670	配管	炭素鋼配管	高サイクル熱膨脹 管割れ	可	高サイクル熱膨脹管	配管	高サイクル熱膨脹管の微細点検について健全性を確認する に基づく評価及び超音波探査にて健全性を確認する 高温下流体回路の腐食防護材の剥離予見用アーマルガルを確 認し、許容量11に達する前までに、取替等の必要な措置を講 ずる。	UT	25回定檢 (RPV-FHM)	無 計画はあるが、MUR人高伝温合 法部配管取替え中長期設備・修 繕計画に計上している。	■	
671	ターピン	ターピン	腐食疲労割れ 水ポンプ駆動用蒸気 動用蒸気 ターピン	可	①高圧ターピン ②低圧ターピン ③腐食疲労 ④腐食 ⑤原子炉給水ポンプ駆動用蒸気	[共通]翼、車輪	INISA文書に基づくターピンローターの精密点検は8~10万時間現在(0.10AM)超過海水による海水の要請に付き ターピン開閉点検時に通常の点検ノンユ (精密度検査)と加磁探傷検査を行 うことにより、腐食疲労割れの検知が可能。 なお、原子炉給水ポンプ駆動用蒸気ターピンについては、 第2回定檢にて一式取替を実施しており、残りの運転期 間を考慮しても、これまでの実績(通常点検で問題はない と考える)。	①2回定檢 (TBN-MAIN-HP) ②精密点検 (TBN-MAIN-JT) ③V1, PT (TBN-MAIN-LP-A) ④25回定檢 (TBN-TDRFP-A) ⑤V1, PT (TBN-TDRFP-A)	①無 ②有 ③有 ④無 ⑤24回、25回定檢(動翼) ⑥24回定檢(TBN-TDRFP-A式 取替)	-	■	
672	ポンプ	ターボポンプ	割れ	可	③-⑤フレッティ ング接着	⑥ターピン駆動原子炉給水ポンプ	定期的な機器の分解点検時に目視点検、浸透探査検査 により、欠陥の検出が可能。	VT PT	24回定檢 (TDRFP-PMP-B)	無	■	

一 評価対象から除外  
■ 振動計測試験  
● 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波長さ測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 EC1:漏流探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定  
Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 W:週  
Tc:通常時定候 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
673 機械設備 可燃性ガス 温度制御系 再結合装置	割れ	3-⑥応力腐食 割れ	可燃性ガス濃度制御系再結合装置	加熱管、再結合器及び配管	SCC3要素から温度の条件が除外となりSCCの発生は考えがたいが、分解点検時に目視点検を行うことにより、SCCの検知が可能。	可	時間基準保全 130M	VT	20回定檢 (FCS+HEX-1A)	無	-
674 機械設備 気体廃棄物 処理系付属 設備	割れ	3-⑥応力腐食 割れ	蒸気式空気抽出器	伝熱管、管板	SCC3要素から温度の条件が除外となりSCCの発生は考えがたいが、分解点検時に目視点検を行うことにより、SCCの検知が可能。	可	時間基準保全 126M ②130M	①VT 漏えい検査 ②ECT	①24回定檢 (SAL-OTM-MAIN EJECT-A@) ②上	無	-
675 タービン 原子炉給水 ポンプ駆動 用蒸気タービン	割れ	3-⑥応力腐食 割れ	タービン、高压蒸気止め弁、低压 蒸気止め弁	翼板固定 キーホルト、車輪 翼板、弁体ボルト	原子炉給水ポンプ駆動用蒸気タービンの開放点検に合わせて、目視点検後、湯透探傷検査、超音波探傷検査を行うことにより、応力腐食割れの検知が可能。	可	時間基準保全 26M	VT PT UT	25回定檢 (TBN-TDRFP-A)	有	■
676 タービン ①高压タービン ②低圧タービン	割れ	①高压タービン ②低圧タービン	①高压タービン ②低圧タービン	①②翼、噴口、 隔壁、繋合ボルト、車輪	タービン(高压、低压)の開放点検に合わせて、目視点検、湯透探傷検査を行うことにより、応力腐食割れの検知が可能。	可	時間基準保全 20M	VT PT	①無 ②有 (TBN-MAIN-HD) (TBN-MAIN-LP-B)	無	■
677 タービン 主要弁	割れ	3-⑥応力腐食 割れ	①主窓止弁、加減弁、中間窓止 弁 ②加減弁、中間窓止加減弁、ターピンバイパス弁	①弁体ボルト ②弁棒	ターピン主要弁の開放点検に合わせて、目視点検、湯透探傷検査を行うことにより、応力腐食割れの検知が可能。	可	時間基準保全 39M	VT PT	①無 ②有 (SV-1) (CNV-1)	無	■
678 タービン 非常用系 タービン設置	割れ	3-⑥応力腐食 割れ	常設高压代替注水系タービン (SA)	ケーシングボルト	分解点検時に行うボルトの手入れに合わせて副の後の検知が可能。	可	時間基準保全 39M	VT PT	設備設置後設 定	無	■
679 機械設備 廃棄物処理 設備	割れ	3-⑥応力腐食 割れ	①濃縮缶、廃液中和スラッジ系 ②廃液濃縮缶蒸発器 ③機器ドレン系設備(ラットスラ)リ ④機器ドレン蒸発器 ⑤クラッドスラリー濃縮缶 ⑥クラッドスラリー濃縮缶復水器 ⑦減容固化系設備(溶解タンク ⑧ミストセパレータ ⑨デミスラ ⑩貯槽復水器 施設	伝熱管、管 隔壁、水室 上部 板、鏡板、外殻 及 びケーシング	廃棄物処理設備の開放点検時、目視点検、湯透探傷検査及び漏えい確認を行うことにより、割れを検知が可能。	可	時間基準保全 9.5M ②7.7M ③7.7M ④7.7M ⑤6.7M ⑥7.7M ⑦7.7M ⑧7.7M ⑨7.7M ⑩7.7M ◎	①3Yc ②4Yc ③7Yc ④7Yc ⑤6Yc ⑥7Yc ⑦7Yc ⑧2.3M ⑨2.5M ⑩2.5M ◎	125回定檢 (RW+HEX-D601A) 125回定檢 (RW+HEX-D600A) 325回定檢 (H28) (NR21+HEX-D101) 325回定檢 (H28) (NR21+HEX-D102) 525回定檢 (H28) (NR21+HEX-D104) 625回定檢 (H28) (NR21+FLT-D103) 711年度 (H28) (NR23-VSL-A102) 823回定檢 INR23-OTM-D101 925回定檢 (H28) (NR23-HEX-D101) 1025回定檢 (H28) (NR28-D001@) 1125回定檢 (H24) (NR28-D009@) 122回定檢 (H26) (NR22-OTM-D114) (H23) (NR22-FLT-D010A)	無	漏えい検査

■ 振動応答特性又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

一 評価対象から除外  
PT: 漫透探傷試験 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対応測定 UM: 超音波走査測定  
PIT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漫透探傷試験 TDR: 測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
1c: 通常時定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
680 ポンプ	原子炉循環ポンプ	割れ	3-7)船界型応力腐食割れ (IGSCC)	原子炉再循環ポンプ	主軸、羽根車	可	SCC3要素から溶接部の溶接後の条件が除外できないUSCCの発生は考えがたいが、分解点検時に目視点検を行うことで、SCCの検知が可能。	時間基準保全	130M	VT PT 24回定期 (PLR-PMP-C001A)	無	-
681 ポンプ	原子炉循環ポンプ	割れ	3-7)船界型応力腐食割れ (IGSCC)	原子炉再循環ポンプ	内装熱交換器	可	SCC3要素から溶接部の溶接後の条件が除外できないUSCCの発生は考えがたいが、分解点検時に目視点検を行うことで、SCCの検知が可能。	時間基準保全	130M	VT PT 24回定期 (PLR-PMP-C001A)	無	-
682 機械設備	水圧制御ユニット	割れ	3-7)船界型応力腐食割れ (IGSCC)	水圧制御ユニット	配管	可	SCC3要素から温度の条件が除外できないUSCCの発生は考えがたいが、定期的に耐圧部の漏えい検査に点検を行うことで、SCCの検知が可能。	時間基準保全	13M	漏えい試験 24回定期	無	-
683 機械設備	制御棒駆動機構	割れ	3-7)船界型応力腐食割れ (IGSCC)	制御棒駆動機構	ドライビング・シリンダーチューブ	可	SCC3要素から温度の条件が除外できないUSCCの発生は考えがたいが、分解点検時に目視点検を行うことで、SCCの検知が可能。また、過時間SCC材の改良型チューブ(フジ)	時間基準保全	91M	VT 改修型チューブ 25回定期	有回数:25体取替	-
684 热交換器	U字管式熱交換器	割れ	3-7)船界型応力腐食割れ (IGSCC)	①原子炉冷却材浄化系再生熱交換器 ③グラン蒸気蒸発器 ④第1～第4給水加熱器 ⑥排ガス予熱器	伝熱管、鋼等	可	<SCC予防保全対策等> ①材料:SUS316L ②環境:水素主入熱交換器の開放点検に合わせて、目視点検等を実施するににより、管内の検知が可能。必要に応じて補修(開止栓、取替)。 <SCC予防保全対策等> ①(4)7/8:運転温度100°C以下	時間基準保全	2HTR～4HTR, 39M 2HTR～4HTR, 39M 6/52M 6/UT, VT	①VT, ECT ③52M ④VT, PT ⑤PT52M/3M ⑥/23回定期 (CUW-HEX-B001A) ⑦23回定期 (SS-HEX-EVAP) ⑧25回定期 (FW+HEX-1C) ⑨23回定期 (OG+HEX-A)	有回数:17回定期 (CUW-HEX-B001A) ①17回定期 (CUW-HEX-B001A) ②23回定期 (SS-HEX-EVAP) ③25回定期 (FW+HEX-1C) ④20回定期 (OG+HEX-A) ⑤23回定期 (CUW-HEX-B001A) ⑥/23回定期 (CUW-HEX-B001A) ⑦23回定期 (CUW-HEX-B001A) ⑧23回定期 (CUW-HEX-B001A)	-
685 热交換器	U字管式熱交換器	割れ	3-7)船界型応力腐食割れ (IGSCC)	②原子炉冷却材浄化系非再生熱交換器 ④第1～第6給水加熱器 ⑦排ガス廻水器 ⑧窒素ガス貯蔵設備蒸発器	伝熱管、管板、ダイヤフラム、蒸気管	可	熱交換器の開放点検に合わせて目視点検等を行つことにより、割れの検知が可能。必要に応じて補修(開止栓、取替)。 <SCC予防保全対策等> (1)4/7/8:運転温度100°C以下	時間基準保全	6/52M 8/1C 2/130M 6/HTR, 52M PT52M/3M EC130M 7/52M 8/VT	②VT, ECT ④VT, PT ⑤PT52M/3M ⑥/UT, VT ⑦VT ⑧VT ⑨24回定期 (CUW-HEX-B002A) ⑩25回定期 (FW+HEX-5A) ⑪24回定期 (OG+HEX-E) ⑫25回定期 (N2SUPP-HEX-RE50)	有回数:6回定期 ④/24回定期 ⑥/HTR A～C～E取替 ⑧VT	-

■ 評価対象から除外  
● 振動応答特性上又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎: 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波さく測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
○: 通常時定期 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
686 配管	ステンレス鋼 配管系	割れ	3-7)境界型応 力腐食割れ (IGSCC)	原子炉循環系、原子炉保護系、 原子炉隔離時冷却系、ほう銅水注 入系(純水部)他12系統	配管及び温度 計ウェル	可	SCC発生リスクの高い溶接部について、超音波探傷検査 (体積検査を行い、内部欠陥を検出する。 欠陥検出時は、評価の実施及び次回検査計画の見直しを行う。(継続使用可評価。 <SCC予防保全対策> 溶体化処理または、高周波熱処理(再循環水ノズルセーフエンドと配管の溶接部) 再循環水ノズルセーフエンドと配管の溶接部)	時間基準保全 ISI計画に基く 25回定期検	VT UT	—	有 す防腐全対策として、RHR SDCライ ンの取替	—	
687 手	安全弁	割れ	3-7)境界型応 力腐食割れ (IGSCC)	残留燃除去系停止時冷却入口ロ イド安全弁	ノズルシート、 ジョイントボル トアット	可	SCC3要素から温度の各件が除外外どよりIGSCCの発生は考 えがたいが、分解点検時に目視点検を行うことにより、SCCの検知が可能。	時間基準保全 39M	VT	23回定期検(E12-FF08)	無	—	
688 容器	原子炉圧力 容器	割れ	3-7)境界型応 力腐食割れ (IGSCC)	ノズル、差圧検出・ほう銅水注入管ノズル、 ノズル、計装ノズル、セーフエンド、 差圧検出・ほう銅水注入管ノズル/ティフネスノズルの セーフエンド/ノティフネスノズルの セーフエンドの溶接部	ステンレス鋼及 び高ニッケル合 金使用部位(母 材、溶接部)	可	RPVの開放作業に伴つて、原子炉圧力容器ノズル等は、 最新鋭見を確認段階の上、維持規格等に基づき計画的に水中 カメラによる点検を行うことにより、SCCの検知は可 能。 <SCC予防保全対策> ・漏留応力低減対策等	時間基準保全 13M	VT 漏えい試験	24回定期検(RPV-B-10)	無	—	
689 容器	原子炉圧力 容器	割れ	3-7)境界型応 力腐食割れ (IGSCC)	制御棒駆動機構ハウジング、 ステンレス鋼及 び高ニッケル合 金使用部位(母 材、溶接部)	制御棒駆動機構ハウジング、 ステンレス鋼及 び高ニッケル合 金使用部位(母 材、溶接部)	可	<SCC予防保全対策> ICMAハウジング、TIGラッド施工 (耐久効果として溶接残留応力改善) 第25回定期検査(2011年度～)において、各部のウォー タージェットヒーニングによる残留応力改善を行っており、 該動筋には全て完了予定 <運転経験> スタブチューブの下側の溶接部、国内他ブランドで結果 型変化が見られると推定されるVAJIIが発生(東海第二でも CMNH取扱接部にひんぱん見)	時間基準保全 10Y 13M	VT-3 漏えい試験	25回定期検(RPV-C-01, RPV-C-02)	ICMH 1/5本取替 (18回定期)	—	

■ 振動回答特性又は構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UMA: 超音波走査測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
TC: 通常時定期 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
690 容器	その他容器	割れ	3-7) 勉強型応力腐食割れ (IGSCC)	①SRV(ADS)用アキュムレータ、 ②格納容器圧力逃げ装置フィル タ装置(SA)	容器外面全体に着目し、目視点検により確認すること。 検知が可能。				時間基準保全 ①VT ②設備設置後 設定期	10Y 24回定檢(B22-VSL-A003B) 2無	無		—
691 機械設備	制御棒	割れ	3-7) 勉強型応力腐食割れ (IGSCC)	ボルト・カーバイド型制御棒	制御棒は、これまで核的寿命に対して保守的に定めた運用基準に特化した部位毎の点検を実施していることを踏まえ、経年劣化事象に着目し、これまでに制御棒貯蔵作業等の中で、各部に制御棒の損傷性及び動作性に問題が生じないことを確認してきている。	可			時間基準保全 1C 機能・性能検査 24回定檢		無		■
692 機械設備	制御棒駆動機構	割れ	3-7) 勉強型応力腐食割れ (IGSCC)	制御棒駆動機構	ピストンチューブ、アクリル、インテックスチューブ、コレットフィン	可	分解点検時に目視点検を行うことにより、SCCの検知が可能な。	時間基準保全 91M VT PT	25回定檢	無		■	
693 弁	逆止弁	割れ	3-7) 勉強型応力腐食割れ (IGSCC)	原子炉再循環ポンプシールハーネス 内側逆止弁	弁箱、弁ふた、弁体	可	分解点検時に目視点検を行うことで、SCCの検知が可能。	時間基準保全 130M VT PT	24回定檢(B35-F013A)	無		■	
694 弁	主蒸気隔壁弁	割れ	3-7) 勉強型応力腐食割れ (IGSCC)	主蒸気隔壁弁	井棒(バロット) ディスク(一体型)	可	SCCの発生がある。当該部位に対し目視点検及び浸透探傷検査を行うことにより、SCCは検知が可能。	時間基準保全 52M VT PT	25回定檢(B22-F022A)	無		■	
695 売内構造物	売内構造物	割れ	3-7) 勉強型応力腐食割れ (IGSCC)	売内構造物	炉心ユーテカ(上部鋼、中間鋼)	可	<SCC予防保全対策> ・水素注入による腐食環境改善 ・緩衝芯材遮断対策等 RPVの開放作業に伴つて、炉心ユーテカ等は、最新知識を確認の上、維持規格等に基づき計画的に水中カメドによる目視点検を行うことにより、SCCの進展追跡確認が可能。	時間基準保全 a: VT(MVT-1) b: VT-3 a: 25回定檢(RPV-B-01) b: 25回定檢(RPV-B-01)	a: VT b: VT-3 a: 25回定檢(RPV-B-01) b: 25回定檢(RPV-B-01)	無		■	

—: 評価対象から除外  
■: 振動応答特性上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出  
◎: 防護安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波反射測定  
PT: 浸透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC: 滤波器透過試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
TC: 通常時定換 D: 日 ISI: 使用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	部位	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
696	炉内構造物	炉内構造物 剥れ	3-7)境界型応力腐食割れ (IGSCC)	可	RPVの開放作業に伴って、上部格子板等の炉内構造物は、最新状況を見守る上、維持点検を行うことにより、SCCの検知は可能。水中カメラによる目視点検で行う。 <SCC予防保全対策> ・水素注入による腐食環境改善 ・残留応力低減対策等	①上部格子板 ②下部格子板 ③周辺燃焼料支持具、④制御棒案内管、⑤差圧出入口管、⑥中間管(計測管)、⑦残留熱除去系(低圧注水系)配管	時間基準保全規格	①a: VT ②a: VT-3 ③a: VT(MVT-規格) ④a: VT-3 ⑤a: VT-3 ⑥a: VT-3	①a: 10Y ②a: 10Y ③a: 3~25回定檢 (RPV-B-07) ④a: 3~25回定檢 (RPV-B-24) ⑤a: 3~25回定檢 (RPV-B-15) ⑥a: 3~25回定檢 (RPV-B-16)	①a: VT-1 ②a: VT-3 ③a: VT(MVT-規格) ④a: VT-3 ⑤a: VT-3 ⑥a: VT-3	■		
697	炉内構造物	炉内構造物 剥れ	3-7)境界型応力腐食割れ (IGSCC)	可	RPVの開放作業に伴って、炉心スプレイ配管・スパージヤ・ジェットボンプ等の炉内構造物は、最新状況を見守る上、維持点検等に基づき計画的に水中から目視点検を行うことにより、SCCの検知は可能。	①炉心スプレイ配管・スパージヤ ②ジェットボンブ	時間基準保全規格	①a: 10Y ②a: 10Y ③a: VT ④a: VT-3 ⑤a: VT ⑥a: VT-1	①a: 24回定檢 (RPV-B-09-HPCS) ②a: 25回定檢 (RPV-B-09-HPCS) ③a: 23回定檢 (RPVASS-PNP-JP1) ④a: 21回定檢 (RPVASS-PNP-JP1)	①a: VT-3 ②a: VT-3 ③a: VT ④a: VT-3 ⑤a: VT ⑥a: VT-1	■		
698	容器	原子炉压力容器	3-7)境界型応力腐食割れ (IGSCC)	可	セーフエンド(再循環水出口ノズルのセーフエンドの溶接部、再循環水入口ノズルのセーフエンドの溶接部)、シャトルセーフエンドの溶接部、シャトルセーフエンドの溶接部、シエントボンブ計測管貫通ノズル・セーフエンドとヘネトーション・セルの溶接部	セーフエンド(再循環水出口ノズルのセーフエンドの溶接部、再循環水入口ノズルのセーフエンドの溶接部)、シャトルセーフエンドの溶接部、シャトルセーフエンドの溶接部、シエントボンブ計測管貫通ノズル・セーフエンドとヘネトーション・セルの溶接部	ISI計画に基づく *検査間隔(制度)については、100%／5年(運転年数)。 <SCC予防保全対策等> ・水素注入による腐食環境改善	VT UT	ISI計画に基づく 25回定檢 (RPV-A)	■			
699	容器	原子炉压力容器	3-7)境界型応力腐食割れ (IGSCC)	可	ステンレス鋼及び高ニッケル合金使用部位(母材、溶接部)	ステンレス鋼及び高ニッケル合金使用部位(母材、溶接部)	ISI計画に基づく <SCC予防保全対策等> ・水素注入による腐食環境改善	ISI計画に基づく VT	ISI計画に基づく 24回定檢 (RPV-A)	■			

一：評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UMA: 超音波走査測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
TC: 通常時定検

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
700	炉内構造物	割れ	3-⑦世界型芯 力盤食割れ (TGSCC)	可	<SGO予防保全対策> ・水素注入による酸食環境改善	①a)煙小シユラ ウド(下鉄脚) ②a,b)ユラウド サポート	RPVの開放作業に伴って、炉心シュラウド等は、最新知見を確認の上、維持規格等に基づき計画的に水中カメリオ目録移換及び剥離の確認を行っているH1溶接継手について超音波探傷検査を行うことにより、SGCの遮蔽遮断が可能。	◎	①a: VT (MVT-1) ①b: VT-3 (MVT-1) ②a: VT (MVT-1) ②b: VT (MVT-1)	①a: 25回定期検 (RPV-B-01) ①b: 25回定期検 (RPV-B-01) ②a: 25回定期検 (RPV-B-03) ②b: 21回定期検 (RPV-B-03)	無		
701	熱交換器 物	割れ	3-⑧貫通型芯 力盤食割れ (TGSCC)	可	RPVの開放作業に伴って、炉心シュラウド等は、最新知見を確認の上、維持規格等に基づき計画的に水中カメリオ目録移換及び剥離の確認を行っているH1溶接継手について超音波探傷検査を行うことにより、SGCの遮蔽遮断が可能。 ◎適用ガイド等 (PLM40時点) ・火力発電力会社技術協議会 (JWTR) 内構造物点検評価方 ・日本機械学会 JSME S NAII-2008! 発電用原子力設備規 格・維持規格 又は「発電用原子力設備における破損を引き起しき製 その他の欠陥の修理」について(内規 NISA-325c-09-1, NISA-163c-09-2 平成21年2月27日付け平成21年2月27日付 又は「発電用原子炉及びその附属施設における破損 引き起こす危険その他の欠陥の修理の実施について (平成26年8月6日 原規技発第1406063号 原子力規制委 員会決定)」	明, ドレンタンク	開放点検に合わせて鋼溶接部の超音波探傷検査を行うこと により、割れの発現が可能。 代表箇所における塩分測定結果も確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 62M	VT UT 第56回 長保	24回定期 (OG+HEX-E)	無		
702	容器	その他容器	3-⑧貫通型芯 力盤食割れ (TGSCC)	可	空中船については代表箇所における塩分測定結果を確認 し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 水中船は化水(水質管理による塩素濃度を管理してお り、定期的に情報共有されている。 通常の運航点検に於ける燃料ブール水の有意味な水位低下 ないことを確認するなどもに、ラニングから漏えいがない ことを検出ランプにより確認している。 副資材管理による塩分付着防止。	コンクリート (ステンレス鋼 内張り) ゲート	使用済燃料貯蔵ブール(本体)	巡回	1D	巡視(監視, 漏えい検知)	水質管理は、定期的にレントデータで 確認	無	—
703	ポンプ	ターボポンプ	3-⑧貫通型芯 力盤食割れ (TGSCC)	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	サイクロンセバ レータ	②異留熱除去系ポンプ ③高炉炉心スライド系ポンプ ④給水加熱器ドレンポンプ	時間基準保全 2.3 分 解:130M 4.65M	VT	②, ③分 解:130M 4.65M	②, ③回定期 (RHf-PMP-C002B) ③23回定期 (RH-CS-PMP-C001) ④25回定期 (HD-PMP-C)	無	■

—: 評価対象から除外  
■: 振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
●: 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
TC: 通常時定検

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
◎: 開設安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 新規制対応機器は、機器名	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
704	機械設備 使用済燃料 乾式貯蔵容器	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	1～15.23.24号機 共通 (18～21.23.24号機)	底板、二次蓋、 筒体及び中性 子運へいカバー	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 10Y	VT	25回定期(H27年度) (G21-V001A④)	無	■
705	機械設備 使用済燃料 乾式貯蔵容器	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	トランシット	トランシット	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 10Y	VT	25回定期(特保1回目) (G21-V001A④)	無	■
706	機械設備 水圧制御ユニット	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	水圧制御ユニット	①スクラム弁、 ②方向制御弁、 ③ラブチーフ、 ④配管及び弁	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 ①7BM ②7BM ③7BM	VT PT	①24回定期(H27年度) (C12-128-***) ②24回定期(H27年度) (C12-120-***) ③25回定期(H27年度) (C12-132-***)	有 ④113弁・弁座シート・摩耗のため25 定機に弁箱取替(弁体は再使用)	■
707	機械設備 フィルタユニット	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	非常用ガス再循環系フィルタレイ ヤ	ケーシング、 タッパー、エアヒー タースペースヒー タ	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 13M	VT	25回定期(特保1回目) (FRVS-FLT-A)	無	■
708	計測装置 計測装置	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	共通	計装配管、繊 手計装弁及び 過流量阻止弁	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 13M	漏えい試験	24回定期 (近約25回定期)	有 過流量阻止弁、臨時国産化取替中 (近約25回定期)	■
709	配管 ステンレス鋼 配管系	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	共通(対象系統:14系統) ①PVC内蔵器 ②上記以外	配管	可	ステンレス鋼管に代表箇所を設定定期的に塩素付着 量測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施 する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 ①13M ②65M	(塩素付着量 測定)	①24回定期 ②25回定期	無	■
710	配管 炭素鋼配管 配管系	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	①気体液体処理系 ②非常用ガス再循環系 ③非常用ガス処理系 ④重大事故等対応設備(SA)	①排ガス水分子 捕器 ②③④自在継 手	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機 器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 ①10Y ②③④設備 設置後設定	①VT ②③④設備 設置後設定	①2013年度(OG-OTM-1A-1A) ②③④無	無	■

一 評価対象から除外  
■ 振動応答特性上「軽微若しくは構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎ 防震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対寸測定 UM: 超音波量さ測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ET: 漫透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
G: 通常時定檢

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
711弁	仕切弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	ほう酸水注入ボンブ出口弁	弁箱、弁ふた	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 130M	VT(外観点 検)	25回定期(C41-F001A)	無	■
712弁	玉形弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	サブレバジョン・チエン・AC系 弁2-26V-95前弁	弁箱(弁座一体 型)、弁ふた	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 130M	VT	21回定期(2-26V97)	無	■
713弁	法止弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	①原子炉再循環ポンプシールバー ジ内側逆止弁 ②SLCポンブ出口逆止弁 ③逃がし安全弁(ADS)N2供給管 逆止弁	弁箱、弁ふた	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 130M	VT PT	①24回定期(B35-F013A) ②22回定期(C41-F033A) ③24回定期(B22-F040B)	無	■
714弁	安全弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	残留熱除去系停止時冷却入口ロ イド安全弁	弁箱、弁ふた ヨーク	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 39M	VT	25回定期(E12-FF028)	無	■
715弁	ボール弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	移動式炉心内計装ボール弁	弁箱、弁ふた ヨーク	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 13M	VT PT	15回定期(C51-M0-F003A)	有回定期 15回定期	■
716弁	ボール弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	原子炉冷却材浄化系F/D入口弁	弁箱、弁ふた	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 156M	VT PT	25回定期(G33-6A)	無	■
717弁	割御弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	①原子炉冷却材浄化系F/D出口 流量調整弁 ②制御用圧縮空気系ドライウェル N2供給ライン圧力調整弁	弁箱、弁ふた及 びヨークボルト	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 ①139M ②195M	VT	①25回定期(G33-6BA) ②11回定期(PCV-16-590.1)	無	■
718弁	爆破弁	割れ	3-⑧貫机型芯 力腐食割れ (TGSCC)	ほう酸水注入系	弁箱	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外面清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 26M	VT	25回定期(C41-F004A)	無	■

—評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波さ測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滤流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
1c: 通常時定期 D: 日 ISI: 使用期間中検査

東海第二発電所における日常劣化管理理事象一覧表

No.	評価書	事象	保全の方針	機器(新規制対応機器は、機器名の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 劣化管理の考え方 監視	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	耐震上の 影響
大分類	中分類										
719 容器	その他の容器	割れ	3-⑧ 貨物型芯 力盤食割れ (TGSCC)	①ほう船水注入系貯藏タンク ②SERV(ADS) ③SLC用アキュムレータ ④格納容器圧力過が(装置フィルタ装置) ⑤原子炉再循環ポンプシールルーバーフィルタ	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外側清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	①130M ②10Y ③130M ④装置設置 ⑤130M	①24回定期検 (SLC-VSL-A001) ②24回定期検 (B22-VSL-A003B) ③19回定期検 (SLC-C-VSL-A003A) ④無 ⑤24回定期検 (B35-FLT-A100)	①24回定期検 (SLC-VSL-A001) ②24回定期検 (B22-VSL-A003B) ③19回定期検 (SLC-C-VSL-A003A) ④無 ⑤24回定期検 (B35-FLT-A100)	無	■
720 容器	機械ベット レーション	割れ	3-⑧ 貨物型芯 力盤食割れ (TGSCC)	主蒸気系配管貫通部(ベローズ 式)	ベローズ	可	代表箇所における塩分測定結果を確認し、必要に応じ機器の外側清掃を実施する。 副資材管理による塩分付着防止。	時間基準保全 13M	漏えい試験 25回定期検 地震後 自主PCV LRT	無	■
721 容器	原子炉圧力 容器	割れ	3-⑨ クラッド下 層部き裂	原子炉圧力容器	鋼、下鉄、主フ ランジ、スル ティベネトレー ションシール	可	ステンレス鋼及び高ニッケル合金のクラッド下層部について 引き裂を想定した点検として、超音波探傷検査を行うこと により、き裂の検出が可能。	時間基準保全 7Y	UT 25回定期検 (RPV-A)	無	■
722 弁	電動弁用駆 動部	導通不良	4-①導通不良 共通	トルクスイッチ及 びリミットスイッ チ	可	点検時電動弁用駆動部の目標点検、作動試験によりトルクスイッチ及びリミットスイッチの導通不良は確認可能(必要に応じて補修又は取替実施)。	時間基準保全 156M/6C/ 1C	156M/6C/ 作動試験 6C-VT 1C/25回定期検 1C-VT 作動試験	156M/6C/ 作動試験 6C-VT 1C/25回定期検 (E12-F008 MO) (E12-F008 MO)	無	■
723 計測装置	計測装置	導通不良	4-①導通不良 共通	①D/G機関冷却水注入圧力計測 装置 ②CV急速開閉弁用圧力計測装置 ③スカラ・特出容量水位計測装置 ④地震加速度計・測量装置	可	圧力検出器及び 位置検出器、水 位検出器、水位 測定装置 地盤加速度検 出器	時間基準保全 1C	①IC-VT 車体校正 ルーブ校正 ②IC-VT 車体校正 ルーブ校正 ③○-VT 車体校正 チヤーネル校 正 ④IC-VT 車体校正 設定確認 チヤーネル校 正	有 ①24回定期 検 (PS-14-1-1) (PS-14-1-1-2) (PS-14-10-1-2) ②IC-VT 車体校正 ルーブ校正 ③○-VT 車体校正 チヤーネル校 正 ④IC-VT 車体校正 設定確認 チヤーネル校 正	③(4)	

○評価対象から除外 振動応答特性又は構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外

検査方法凡例 VT：目視点検 UT：超音波探傷検査 DT：寸法測定 UM：超音波厚さ測定  
TPI：温差探傷検査 RT：放射線透視検査 ECT：温差透視検査 TDR測定：時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 W:週

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後にSAを付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査間隔 (保全タスク) 検査方式	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
724 機械設備 可燃性ガス 濃度制御系統 再結合装置	導通不良	4-①導通不良 電動弁駆動部(屋内、交流)	トルクスイッチ及びミットスイッチ	点検時にトルクスイッチ及びミットスイッチの目視点検、作動試験により導通不良のないことを確認可能。	可	時間基準保全 4C	VT 作動試験	25回定檢(MO-FV-1A MO)	無	■	
725 機械設備 燃料取替機	導通不良	4-①導通不良 燃料取替機	操作スイッチ及び押留スイッチ	点検時に操作スイッチ及び押留スイッチの目視点検、単体機能試験時等の動作確認により導通不良のないことを確認可能。	可	時間基準保全 ①1Y ②1C	①VT 車体機能試験 特性試験 ②動力源喪失 インテロック 検査 自動運転検査	25回定檢(RPV-FHM)	無	■	
726 機械設備 燃料取替機	導通不良	4-①導通不良 燃料取替機	リミットスイッチ	点検時にリミットスイッチの目視点検、作動試験により導通不良のないことを確認可能。	可	時間基準保全 1Y C	①VT 車体機能試験 特性試験 ②動力源喪失 インテロック 検査 自動運転検査	25回定檢(RPV-FHM)	無	■	
727 機械設備 燃料取替ク レーン	導通不良	4-①導通不良 ①原予炉建屋0階天井行ヶ レーン ②[DC建屋天井クレーン]	電磁接触器、補助繼電器、操作 スイッチ及びミットスイッチ	半永久接続引出電磁接触器、補助繼電器、操作スイッチ及びミットスイッチの動作確認により導通不良のないことを確認可能。	可	時間基準保全 ①1Y ②2Y C	①25回定檢(#R-B-CRANE) ②25回定檢(GRN-DC@)	動作確認	無	■	
728 電源設備 高圧開閉配 電盤	導通不良	4-①導通不良 非常用M/C	真空遮断器、補 助スイッチ及び 操作スイッチ	点検時に操作スイッチの動作確認、真空遮断器補助スイッチ及び補助繼電器の導通確認により導通不良のないことを確認可能。必要に応じて取替。	可	時間基準保全 4C	導通確認真 空遮断器補助 スイッチ、補助 動作確認操 作スイッチ	24回定檢(SWGR 2C-BUS@)	無	■	
729 電源設備 動力用変圧 器	導通不良	4-①導通不良 非常用動力用変圧器(2C, 2D)	電磁接触器及 びサーマルリ レー	点検時にサーマルリレーの動作確認及び電磁接触器の絶縁抵抗測定により導通不良のないことを確認可能。必要に応じて取替。	可	時間基準保全 3C	絶縁抵抗測定 (電磁接触器 動作確認 (サーマルリ レー))	24回定檢(PC 2C/1A)	無	■	
730 電源設備 動力用変圧 器	導通不良	4-①導通不良 非常用動力用変圧器(2C, 2D)	ナイフスイッチ	点検時にナイフスイッチの目視点検、動作確認により導通不良のないことを確認可能。必要に応じて取替。	可	時間基準保全 3C	VT 動作確認	24回定檢(PC 2C/1A)	無	■	
731 電源設備 低圧開閉配 電盤	導通不良	4-①導通不良 共通	補助繼電器及 びスイッチ	点検時に補助繼電器及びスイッチの導通確認により導通不良のないことを確認可能。必要に応じて取替。	可	時間基準保全 4C	導通確認	24回定檢(PC 2C-BUS@)	無	■	

—評価対象から除外  
■振動検査結果、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波さ測定  
PT: 濃透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
Yc: 通常時定檢

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
732 電源設備 低圧開閉配電盤	導通不良	4-①導通不良 非常用P/C	ナイフスイッチ 及びセクション スイッチ	点検時にナイフスイッチ及びセクションスイッチの目視点 検査、動作確認により導通のないことを確認可能(必要 に応じて補修又は取替)。				時間基準保全 4C	VT 動作確認	24回定期(PCC 2D-8/2C)	無	■
733 電源設備 コントロール センター	導通不良	4-①導通不良 480V非常用MCC	電磁接触器、 サーマルリレー 及び補助継電 器	点検時に電磁接触器、サーマルリレー及び補助継電器の 自校点検、動作確認により導通不良のないことを確認可能(必 要に応じて取替)。				時間基準保全 4C	VT 動作確認	24回定期(MCC 2D-8/2C)	無	■
734 電源設備 コントロール センター	導通不良	4-①導通不良 480V非常用MCC	ナイフスイッチ	点検時にナイフスイッチの目視点検時の動作確認により 導通不良のないことを確認可能(必要に応じて補修又は取 替)。				時間基準保全 4C	VT 動作確認	24回定期(MCC HPCS/1A)	無	■
735 電源設備 コントロール センター	導通不良	4-①導通不良 425V直流通MCC	電磁接触器(主 接点露出形)接 点	点検時に電磁接触器(主接点露出形)接点の漏湯、手入 れ、日出点後、接点露出部は測定により導通不良の ないことを確認可能(必要に応じて取替)。				時間基準保全 4C	VT 接触抵抗測定	25回定期(125V DC MCC 2A-1/1B)	無	■
736 電源設備 ディーゼル発 電設備	導通不良	4-①導通不良 非常用ディーゼル発電設備	補助継電器	点検時に補助継電器の動作確認により導通不良のないこ とを確認可能(必要に応じて取替)。				時間基準保全 1C	動作確認	25回定期(PNL-DG-2C)	無	■
737 電源設備 ディーゼル発 電設備	導通不良	4-①導通不良 非常用ディーゼル発電設備	ロックアウト継電 器	点検時にロックアウト継電器の動作確認により導通不良の ないことを確認可能(必要に応じて取替)。				時間基準保全 1C	動作確認	25回定期(PNL-DG-2C)	無	■
738 電源設備 ディーゼル発 電設備	導通不良	4-①導通不良 非常用ディーゼル発電設備	操作スイッチ及 び押しボタンスイ ッチ	点検時に操作スイッチ及びボタンスイッチの動作確認によ り導通不良のないことを確認可能(必要に応じて取替)。				時間基準保全 1C	動作確認	25回定期(PNL-DG-2C)	無	■
739 電源設備 MGセット	導通不良	4-①導通不良 原子炉保護系MGセット	電磁接触器、補 助継電器及び 押しボタンスイ ッチ	点検時に電磁接触器、補助継電器及び押しボタンスイッチの 動作確認により導通不良のないことを確認可能(必要に応 じて取替)。				時間基準保全 2C	動作確認	25回定期(LCP-184A®)	無	■

—評価対象から除外  
■:振動対応特性又は構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波モニタ測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 EC1:漏流探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 D:日 ISI:供用期間中検査  
TC:通常時定期

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針 の後ろに(SA)を付記。)	機器名 の規制対応機器は、機器名	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	部位	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
740	電源設備 無停電電源 装置	導通不良	4-①導通不良	ハイタル電源用無停電電源装置	スイッチ及び補助電器	点検時にスイッチ及び補助電器の動作確認により導通不良のないことを確認可能(必要に応じて取替)。	可	時間基準保全 1C	動作確認 25回定檢(PNU-SUPS)	無	■		
741	電源設備 直流電源設 備	導通不良	4-①導通不良	125 V充電器盤 2A	電磁接触器、補助電器及びスイッチ	点検時に補助触電器、スイッチの動作確認、電磁接触器の絶縁抵抗測定により導通不良のないことを確認可能(必要に応じて取替)。	可	絶縁抵抗測定 動作試験(スイッチ、補助電器)	25回定檢(125V DC 2A BATT CHARGER)	有 第24回定檢 (125V DC 2A BATT CHARGER) 取替実施	■		
742	空調設備 フィルタユ ニット	断線	4-②断線	非常用ガス再循環系フィルタトレイ	エアヒータ及びヒーティング	点検時にエアヒータ及びヒーティングの目標点検、絶縁抵抗測定により有意な断線がないことを確認可能。	可	VT 絶縁抵抗測定	25回定檢(FRVS B HTR SH2-3#)	無	■		
743	機械設備 可燃性ガス 再結合装置	断線	4-②断線	可燃性ガス濃度制御系再結合装置	感知器上レメード	点検時に感知器上レメードの目標点検、感知器の感知可能。	可	VT タッチ計測	25回定檢(FCS-HEATER-A#)	無	■		
744	計測装置 計測装置	特性変化	5-①特性変化	①D/G機関冷却水入圧力計測 装置 ②CV急速開閉水出入口圧力計測装置 ③主蒸気管改修継続計測装置 ④原子炉建屋換気系放射線計測 装置 ⑤地震加速度計測装置	圧力検出器、放射線検出器及 び地震加速度検出器	点検時に圧力検出器、放射線検出器及び地震加速度検出器の各々に適した特性が精度内であることを確認可能(必要に応じて取替)。	可	時間基準保全 1C	時間基準保全 1C	①単体校正 段定直讀 ②単体校正 チャネル校 正	有 第24回定檢 (D17-N003A～D 取替実施(同型式、仕様) 無 ④第24回定檢 (PS-14-1-1)	■	
745	計測装置 計測装置	特性変化	5-①特性変化	①スクラーク排ガス容器水位計測装置 ②使用燃料ボーラー水位計測装置 ③格納容器下部水位計測装置 ④取水ヒット水位計測装置(SA) ⑤潜位計測装置(SA)	水位検出器	点検時に水位検出器の特性試験により特性が精度内であることを確認可能(必要に応じて検出部の清掃・手入れ等)。 新規に設置された水位計測装置、取水ヒット水位計測装置及び潜位計測装置の水位検出器は、今後上記同様の保全を実施することで機能を維持可能。	可	時間基準保全 1C	①単体校正 正直讀 ②(3)(4)(5) 設備設置 後設定	①25回定檢(LS-C12-N013A) ②(3)(4)(5)無 無	■		

—評価対象から除外  
■：振動応答特性上考慮する必要のある経年劣化事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UM: 超音波漏れ測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC: 滲漏探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定檢

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定檢

東海第二発電所における日當劣化管理理事象一覧表

全答対応力特上  
振動電仙■

外除から対象評価としての事象

検査方法凡例 VT：目視点検 UT：超音波探傷検査 DT：寸法測定 UM：超音波厚さ測定 PT：浸透探傷検査 ECT：液体充満槽試験 TDR測定 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y:年 AR:必要時 M:月 C:定期 W:週  
Yc:通常時定期 D:日 ISI:供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査間隔 (保全タスク) 検査(保全) 方式	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
751 機械設備 特性変化	可燃性ガス 濃度制御系 再結合装置	5-①特性変化 サイリスタイッチ盤	信号変換処理部	マイグレーション対策については、設計・製造プロセスが改善されており、発生の可能性は小さい。 また、点検時に信号変換処理部の特性試験により異常のないことを確認可能。	可	時間基準保全 1C	特性試験 25回定期 (PNL-FCS-HEATER-A④)	無	■		
752 機械設備 特性変化	可燃性ガス 濃度制御系 再結合装置	5-①特性変化 可燃性ガス濃度制御系再結合装置	サイリスタイッチ	点検時にサイリスタイッチの特性試験により異常の検知が確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	可	時間基準保全 1C	特性試験 25回定期 (PNL-FCS-HEATER-A④)	無	■		
753 機械設備 燃料取扱機 特性変化	5-①特性変化 燃料取扱機	電源装置及び 信号変換処理部	マイグレーション対策については、設計・製造プロセスが改善されており、屋内空調環境に設置されていることから発生の可能性は小さい。 また、点検時に電源装置及び信号変換処理部の特性試験により異な特性変化がないことを確認可能。	可	時間基準保全 1C	特性試験 25回定期 (PNL-FHM)	有 第24回定期 (PNL-FHM) 電源装置取替実施	無	■		
754 機械設備 燃料取扱機 特性変化	5-①特性変化 ①[原子炉建屋6階天井行走ク レーン] ②[DC建屋天井クレーン]	サイリスタ整流 器及び信号 処理部	マイグレーション対策については、設計・製造プロセスが改善されており、屋内空調環境に設置されていることから発生の可能性は小さい。 年次点検時サイリスタ整流器及び信号処理部の動作確 認により異な特性変化がないことを確認可能。	可	時間基準保全 1Y	動作確認 ①25回定期 (NR-B-CRANE) ②25回定期 (CRN-DC④)	動作確認 24回定期 (SWGR 2C/1-51/R④)	無	■		
755 電源設備 電盤	5-①特性変化 非常用M/C	保護電器(機 械式)	点検時に保護電器(機械式の性能試験)により特性変 化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	可	時間基準保全 4C	整定直確認 単体校正	24回定期 (SWGR 2C/1-51/R④)	有 第24回定期 (SWGR 2C/1-51/R④) 取替実施	■		
756 電源設備 電盤	5-①特性変化 非常用M/C	保護電器(静 止形)及びタイ マー	点検時に保護電器(静止形)及びタイマーの特性試験に より特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	可	時間基準保全 4C	整定直確認 単体校正	24回定期 (SWGR 2C/1-51/R④)	有 第24回定期 (SWGR 2C/1-51/R④) (SWGR 2D/1-51/R④) 取替実施	■		
757 電源設備 電盤	5-①特性変化 非常用M/C	指示計	点検時に指示計の特性試験により特性変化は確認可能 (必要に応じて調整又は取替)。	可	時間基準保全 4C	特性試験 24回定期 (SWGR 2C-BUS④)	無	■			
758 電源設備 動力用変圧器	5-①特性変化 非常用動力用変圧器(2C, 2D)	温度計	点検時に温度計の特性試験により特性変化は確認可能 (必要に応じて調整又は取替)。	可	時間基準保全 3C	特性試験 24回定期 (PC 2C/1A)	無	■			

一評価対象から除外  
■振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
TC: 通常時定期

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	部位	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
759 電源設備 低圧開閉配	特性変化	5-①特性変化 非常用P/C	気止過電流引外し装置 可	点検時に遮断器静止形過電流引外し装置による特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 52M	特性試験	25回定檢 (PC 2C/7C-BRK)	無	■			
760 電源設備 低圧開閉配	特性変化	5-①特性変化 非常用P/C	保護继電器(機械式)	点検時に保護继電器(機械式)の特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	整定期間確認 単体校正	24回定檢 (PC 2C/2A-27-1/2C⑥)	無	■			
761 電源設備 低圧開閉配	特性変化	5-①特性変化 非常用P/C	保護继電器(静止形)	点検時に保護继電器(静止形)の特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	整定期間確認 単体校正	24回定檢 (PC 2C/2A-27-1/2C⑥)	無	■			
762 電源設備 低圧開閉配	特性変化	5-①特性変化 共通	タイマー	点検時にタイマーの特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	特性試験	24回定檢 (PC 2C-BUS⑥)	無	■			
763 電源設備 低圧開閉配	特性変化	5-①特性変化 非常用P/C	指示計	点検時に指示計の特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	特性試験	24回定檢 (PC 2C-BUS⑥)	無	■			
764 電源設備 低圧開閉配	特性変化	5-①特性変化 125 V直流P/C	機械式過電流 引外し装置	点検時に機械式過電流引外し装置の特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 52M	特性試験	25回定檢 (125V DC 2A/1B-BRK)	無	■			
765 電源設備 コントロール	特性変化	5-①特性変化 480 V非常用MCC	保護继電器(機 械式)	点検時に保護继電器(機械式)の特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	特性試験	24回定檢 (MCC HPCS/1A)	無	■			
766 電源設備 コントロール	特性変化	6-①特性変化 480 V非常用MCC	保護继電器(静 止形)及びタイ マー	点検時に保護继電器(静止形)及びタイマーの特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	特性試験	24回定檢 (MCC HPCS/1A)	無	■			
767 電源設備 コントロール	特性変化	5-①特性変化 480 V非常用MCC	指示計	点検時に指示計の特性試験により特性変化は確認可能(必要に応じて調整又は取替)。	時間基準保全 4C	特性試験	24回定檢 (MCC HPCS/1A)	無	■			

一 評価対象から除外  
 ■ 振動応答特性又は構造強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
 ◎: 計画安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波さ測定  
 PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 漏流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 IS: 供用期間中検査  
 ⑥: 通常時定檢





## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響	
787	ケーブル接続部	絶縁特性低下	6-①絶縁特性低下	端子接続(原子炉格納容器外)	絶縁テープ	可	絶縁テープは、系統機器の点検にあわせ取替を行い、長期間使用しないことから、有意な劣化が発生する可能性は小さい。 また、点検時にケーブル接続部の絶縁抵抗測定により絶縁抵抗低下の確認可能。	時間基準保全 7C	絶縁抵抗測定 24回定期(E51-F064 MO)	有系統機器の点検にあわせ取替実施	■		
788	タービン	制御装置及び保安装置	6-①絶縁特性低下	主タービン電気油圧式制御装置	電油変換器のコイル	可	点検時に電油変換器のコイルの特性試験(内部漏えい量計測及びヒステリズムの計測等)により性能低下、絶縁特性低下の確認可能。必要に応じて電油変換器一式又は部品の交換。	時間基準保全 1C	特性試験(内部漏えい量計測及びヒステリズムの計測等)	無	■		
789	計測装置	計測装置	6-①絶縁特性低下	格納容器下部水位計測装置(SA)	水位検出器	可	点検時に水位検出器の絶縁抵抗測定により絶縁特性低下は確認可能(必要に応じて取替)。	時間基準保全 1C	設備設置後設定	設備設置後設定	無	■	
790	空調設備	フィルタユニット	6-①絶縁特性低下	非常用ガス再循環系フィルタレイ	エアヒータ及びベースヒータ	可	点検時にエアヒータ及びベースヒータの絶縁抵抗測定により有意な絶縁特性低下がないことを確認可能。	時間基準保全 1C	絶縁抵抗測定 25回定期(FRVS-FLT-A)	無	■		
791	機械設備	燃料取扱機	6-①絶縁特性低下	[DC連鎖天井クレーン]	2次抵抗器	可	点検時に2次抵抗器の絶縁抵抗測定により有意な絶縁特性低下がないことを確認可能。	時間基準保全 2Yc	絶縁抵抗測定 25回定期(CRNN-DCR)	無	■		
792	電源設備	高圧附設配電盤	6-①絶縁特性低下	非常用M/C	真空遮断器投入コイル・引外しコイル	可	点検時に真空遮断器投入コイルの絶縁抵抗測定により有意な絶縁特性低下の確認可能(必要に応じて補修又は取替)。	時間基準保全 52M	絶縁抵抗測定 25回定期(SWGR 2C-1-BRK)	第24回定期 SWGR 2C-1-BRK SWGR 2D-1-BRK 取替実施	■		

一評価対象から除外  
■振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波さ測定  
PT: 漫透応答試験 RT: 放射線透過試験 EC: 满流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔凡例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
○: 通常実施 D: 日 IS: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
793 電源設備 電盤	高圧開閉器 組合せ	6-①絶縁特性 低下	非常用M/C	避雷器	可	点検時に避雷器の絶縁抵抗測定により絶縁特性低下の 確認可能(必要に応じて補修又は取替)。	時間基準保全 4C	絶縁抵抗測定 24回定期 (SWGR-2C-BUS®)	第24回定期 SWGR-2C-BUS® 取替実施(同型式・仕様)	■		
794 電源設備 動力用変圧器	絶縁特性低下	6-①絶縁特性 低下	非常用動力用変圧器 (2C, 2D)	コイルのダクト スベーサ、絶縁 層及び支持綱 子	可	点検時にコイルのダクトスベーザ、絶縁層及び支持綱子の 絶縁抵抗測定により絶縁特性低下の確認可能(必要に応じて 補修又は取替)。	時間基準保全 3C	絶縁抵抗測定 24回定期 (PC 2C/1A)	無	■		
795 電源設備 電盤	低圧開閉器 組合せ	6-①絶縁特性 低下	非常用P/C	気中遮断器投 入コイル及び引 外しコイル	可	点検時に気中遮断器投入コイル及び引外しコイルの絶縁 抵抗測定により絶縁特性低下の確認可能(必要に応じて 補修又は取替)。	時間基準保全 9C	絶縁抵抗測定 25回定期 (PC 2C/7C-BRK)	無	■		
796 電源設備 電盤	低圧開閉器 組合せ	6-①絶縁特性 低下	非常用P/C	気中遮断器ば ね蓄勢用モー タ	可	点検時に気中遮断器ばね蓄勢用モータの絶縁抵抗測定 により絶縁特性低下の確認可能(必要に応じて補修又は 取替)。	時間基準保全 9C	絶縁抵抗測定 25回定期 (PC 2C/7C-BRK)	無	■		
797 電源設備 コントロール センタ	6-①絶縁特性 低下	480 V非常用MCC	限流リクトル	可	点検時に限流リクトルの絶縁抵抗測定により絶縁特性 低下の確認可能(必要に応じて補修又は取替)。	時間基準保全 4C	絶縁抵抗測定 24回定期 (MCC 2C-2/1A)	無	■			
798 電源設備 計測用変圧器	6-①絶縁特性 低下	計測用変圧器	ダクトスベーザ 及び支持綱子	可	点検時にダクトスベーザ及び支持綱子の絶縁抵抗測定に より絶縁特性低下の確認可能(必要に応じて補修又は取 替)。	時間基準保全 3C	絶縁抵抗測定 24回定期 (INST-2A-TR)	無	■			

一 評価対象から除外  
 ■ 振動応答特性上「軽微若しくは構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
 ◎ 計算安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波漏電測定  
 PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC: 滲流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査  
 TC: 通常時定期



## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象 保全の方針	機器名 新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位 劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
803 タービン	高圧タービン 変形	9-①変形	高压タービン	車室	可	点検時に車室内の水平合せ面の目視点検及び隙間測定を行うことにより、車室の水平合せ面の変形は確認可能。必要に応じて清掃補修。	時間基準保全 26M VT寸法測定	25回定檢(TBN-MAIN-HF) 無	■	■
804 電源設備	直流電源設備	9-①変形	125 V蓄電池 2A, 2B	電槽	可	電槽外観の目視点検を行うことにより、電槽の割れ、変形により、冷却コイルの機能維持可能。	時間基準保全 1Y VT	25回定檢(HVAC-AH2-5) (125V DC 2B BATTERY )	2B蓄電池交換 2011年度	■
805 空調設備	空調機	異物付着	9-②異物付着 (海水が後浸する部位)	冷却コイル	可	点検時に空調機冷却コイルの目視点検、清掃等を行うことにより、冷却コイル異物付着は確認可能。	時間基準保全 39M VT 漏えい確認 (冷却コイル)	25回定檢(HVAC-AH2-5) 無	■	—
806 ポンプ	ターボポンプ	異物付着	9-②異物付着 (海水が後浸する部位)	シール水クーラ 伝熱管	可	点検時にシール水クーラ伝熱管の目視点検、手入れ等により伝熱管の機能維持可能。	時間基準保全 ②104M ③130M VT	②24回定檢(RHR-HEX-C002A) ③23回定檢(HPCS-HEX-C001)	無	■
807 熱交換器	U字管式熱 交換器	異物付着	9-②異物付着 (海水が後浸する部位)	伝熱管	可	点検時に伝熱管の目視点検、清掃、手入れ、ECT等により伝熱管の機能維持可能。	時間基準保全 39M VT ECT	25回定檢(RHR-HEX-B001A) 無	■	■
808 熱交換器	フレート式熱 交換器	異物付着	9-②異物付着 (海水が後浸する部位)	伝熱板	可	点検時に伝熱板の目視点検、清掃、漏えい確認により伝熱板の機能維持可能。	時間基準保全 設備設置後設定	設備設置後設定	無	■
809 機械設備	ディーゼル機 関用機器	異物付着	9-②異物付着 (海水が後浸する部位)	伝熱管	可	点検時に潤滑油系潤滑油冷却器及び冷却水系潤滑油冷却器の目視点検、清掃により、伝熱性能に影響する異物付着は確認可能。	時間基準保全 26M VT	①25回定檢(DG-2D-DGLO-HEX-1) ②25回定檢(DG-2D-DGCW-HEX-1)	無	■
810 ポンプ	ターボポンプ	異物付着	9-③異物付着 (海水が後浸しない部位)	シール水クーラ 伝熱管	可	点検時にシール水クーラ伝熱管の目視点検、手入れ等により伝熱管の機能維持可能。	時間基準保全 52M VT	25回定檢(CUW-PMP-C001A)	無	—

—評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
PT：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

■：通常対応 VT：目視点検 UT：超音波探傷検査 DT：寸法測定 UM：超音波さき測定  
PT：浸透探傷試験 RT：放射線透過試験 ECT：漏流探傷試験 TDR測定：時間領域反射測定  
TC：通常時定檢 D：日 ISI：供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	事象 中分類	保全の方針	機器名 (新規制対応機器の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
811 機械設備 制御用正縮 異物付着		9-③異物付着 (海水が後流しない部位)	アフタークーラ	伝熱管	可	点検時にアフタークーラ伝熱管の視点検、手入れができる。 ことにより、伝熱性能に影響する異物付着は確認可能。			VT	25回定檢 (IA-HEX-16-2A)	無	—
812 熱交換器 U字管式熱 交換器		9-③異物付着 (海水が後流しない部位)	異物付着	伝熱管	可	点検時に伝熱管の目視点検、清掃、手入れ、ECT等により 伝熱管の機能維持可能。			①VLT ECT ②VT ECT ③VT 532M-VT 532M 61C ④VT 130M-ECT 532M 61C ⑤VT 130M 532M 61C ⑥VT	①第1回定檢 (CUW+HEX-B001A) ②回定檢 (CUW+HEX-B002A) ③22回定檢 (SS-HEX-EVAP) ④52M24回定檢 (FWW-HEX-C) ⑤24回定檢 (FDW-HEX-C) ⑥25回定檢 (NZSUPP-HEX-RE50) ⑦SCC実験に取り付け (CUW+HEX-B001A/B/C) 無	有 ■	—
813 機械設備 気体処理系 設備		9-③異物付着 (海水が後流しない部位)	蒸気式空気抽出器	伝熱管	可	点検時に蒸気式空気抽出器伝熱管の漏泄探傷検査を行 うことにより、伝熱性能に影響する異物付着は確認可能。			ECT	130M	—	—
814 機械設備 ディーゼル機 関本体		9-④その他 (カーボン付着)	非常用ディーゼル機関(2G, 2D号 機)	ピストン、シリンドラヘッド及びシリンドラライナ ビヘッド及びシリンドラライナ	可	点検時にピストン、シリンドラヘッド及びシリンドラライナの目 視点検を行うことにより、有意なカーボンの堆積は確認可 能。			VT	20回定檢 (DG-CYLINDER-SPARE- 10#)	無	—
815 井 逆止弁 固着、固決	9-⑤固着	①原子炉再循環ポンプシャーレバー ②逆止弁 ③SLCポンプ出口逆止弁 ④逃がし安全弁(ADS)2号供給管 逆止弁	弁体	可	点検時にスクリーピングの目視点検、手入れ、清掃等により弁 体の固着は確認可能。			①VLT ②VT PT ③VT PT	①24回定檢 (G26-F012A) ②22回定檢 (C41-F033A) ③22回定檢 (B22-F040B)	無	—	

—：評価対象から除外  
■：振動応答特性上「軽微若しくは構造、強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法凡例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 手法測定 UM: 超音波走査測定  
PT: 漏透探傷試験 RT: 放射線透過試験 ECT: 漏泄探傷試験 ECT: 漏泄探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
○: 通常時定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象	保全の方針	機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面露上の 影響
816 空調設備 ダンバ及び 弁	固着、固定	9-⑤ 固着	①中央制御室換気系ファンAH2-9 入口ダンバ、②中央制御室換気系 ファンAH2-9出口ダクトビデオラン バ、③中央制御室換気系再循環 フィルタ装置ラインダンバ	可	点検時にダクト及び弁の油の漏れの目視点検を行うことにより ダクト及び弁の油の漏れの確認が可能(必要に応じて漏油に 対応する)。	時間基準保全 63M / 15C/ 2.65M 3.65M	①65M-VT 機能・性能試 験 15C-VT 作動試験 1C-VT 2C-VT 2.65M 3.65M	①65M-VT 1.65M/24回定檢(DMP-AO-T41- F090) 1C-2回定檢(DMP-AO-T41-F090) 2C-2回定檢(DMP-SD-018) (3)25回定檢(DMP-VD-101) (3)VT 作動確認 (3)VT 作動確認	①2.第25回定檢 取替実施 新設	■		
817 機械設備 薬物処理 設備	固着、固定	9-⑤ 固着	①複固体供給装置却戻取出 ボックス ②排却ポンプボックス ③次セラミックフィルタ取取出ボッ クス ④次セラミックフィルタ取取出ボッ クス	可	点検時にダンバの目視点検等を行うことにより、ダンバの 固着は確認可能。	時間基準保全 1Yc 10Yc 10Yc	①VT ②VT ③漏えい確認 ④漏えい確認	①25回定檢(NR22-OTM-D114) ②25回定檢(NR22-OTM-D115) ③25回定檢(NR22-OTM-D118A) ④25回定檢(NR22-OTM-D121A)	無	■		
818 機械設備 燃料取扱 レーン	固着、固定	9-⑥ 遮断器の 固定	①原子炉建屋6階天井走行ク レーン ②[DC建屋天井クレーン]	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の目視点検、動作確認等を行うこ とにより、配線用遮断器の固着は確認可能。	時間基準保全 1Yc 2.2Yc	VT 動作確認 運転確認	①25回定檢(##R-B-CRANE) ②25回定檢(CRN-DC⑧)	無	■	
819 電源設備 高圧開閉配 電盤	固着、固定	9-⑥ 遮断器の 固定	非常用M/C	真空遮断器操 作機構	可	点検時に真空遮断器操作機構の目視点検、清掃開閉試 験を行うことにより、真空遮断器操作機構の固着は確認可 能(必要に応じて取替又は取締)。	時間基準保全 4C 52M	4C-VT 52M 開閉試験	4C-24回定檢(SWGR 2C-BUS⑥) 52M/25回定檢(SWGR 2C/1-BRK)	有 第24回定檢 SWGR 2C/1-BRK SWGR 2D/1-BRK 取替実施	■	
820 電源設備 高圧開閉配 電盤	固着、固定	9-⑥ 遮断器の 固定	非常用M/C	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行うことにより、配線 用遮断器の固着は確認可能(必要に応じて取替)。	時間基準保全 4C	動作確認	24回定檢(SWGR 2C-BUS⑥)	有 第24回定檢 SWGR 2C/1-BRK SWGR 2D/1-BRK 取替実施	■	
821 電源設備 コントロール センター	固着、固定	9-⑥ 遮断器の 固定	480 V非常用MCC	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行うことにより、配線 用遮断器の固着は確認可能(必要に応じて取替)。	時間基準保全 4C	動作確認	24回定檢(MCC 2C-4/4D)	無	■	

一 評価対象から除外  
 ■ 振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
 ○ 削減安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波さ測定  
 PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 漏探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
 ⑥: 通常時定檢 D: 日 ISI: 供用期間中検査

## 東海第二発電所における日常化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類 中分類	事象 保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位 劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面倒上の 影響
822 電源設備 電設備	ディーゼル発電機	固定、固決 9-⑥遮断器の 固決	非常用ディーゼル発電設備	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行ふことにより、配線用遮断器の固決は確認可能必要に応じて取替。	時間基準保全 1C	動作確認 25回定検(PNL-DG-AVR-ZC)	無	■
823 電源設備 MGセット		固定、固決 9-⑥遮断器の 固決	原子炉保護系MGセット	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行ふことにより、配線用遮断器の固決は確認可能必要に応じて取替。	時間基準保全 2C	動作確認 25回定検(LCP-184A <sup>④</sup> )	有 第25回定検 取替実施(同型式・仕様)	■
824 電源設備 無停電電源 装置		固定、固決 9-⑥遮断器の 固決	ハイタル電源用無停電電源装置	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行ふことにより、配線用遮断器の固決は確認可能必要に応じて取替。	時間基準保全 1C	動作確認 25回定検(PNL-SUPS)	無	■
825 電源設備 直流水源設備		固定、固決 9-⑥遮断器の 固決	125V充電器盤 2A	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行ふことにより、配線用遮断器の固決は確認可能必要に応じて取替。	時間基準保全 1Y	動作試験 25回定検(125V DC 2A BATT CHARGER)	有 第24回定検 取替実施	■
826 電源設備 計測用分電 盤		固定、固決 9-⑥遮断器の 固決	交流計測用分電盤 A系、B系	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行ふことにより、配線用遮断器の固決は確認可能必要に応じて取替。	時間基準保全 9C	動作確認 24回定検(PNL-DP-2A-1-AC)	無	■
827 電源設備 動力用変圧 器		固定、固決 9-⑥遮断器の 固決	非常用動力用変圧器(2C、2D)	配線用遮断器	可	点検時に配線用遮断器の動作確認を行ふことにより、配線用遮断器の固決は確認可能必要に応じて取替。	時間基準保全 3C	動作確認 24回定検(PC 2C/1A)	無	■

一 評価対象から除外  
 ■ 振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
 ○：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 対法測定 UM: 超音波走査測定  
 PT: 濃透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滲透探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定  
 ④: 通常時定検 D: 日 ISI: 供用期間中検査



## 東海第二発電所における日常化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器名 の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	面倒上の 影響
836 タービン 非常用系 タービン貯蔵	性能低下	性能低下 性能低下(水素反応 機能低下)	9-①性能・機能 低下(水素反応 機能低下)	EGR, リモート サーボ	点検時にEGR, リモートサーボの定期的な分解点検、潤滑油の交換・フランジング、応答性試験、試運転調整により性能・機能低下は確認可能(必要に応じて補修又は取扱ガスケットの漏えい検査により金屬ガスケットは確認可能)。	可	時間基準保全 65M	VT 応答性試験 試運転	23回定檢(TBN-RCC-C002)	無	■		
837 機械設備 乾式貯蔵器	性能低下	性能低下 反応機能再結合	9-①性能・機能 低下(水素反応 機能低下)	金属ガスケット	点検時に使用燃料乾式貯蔵容器の漏えい検査により金屬ガスケットの密封性能低下は確認可能。	可	時間基準保全 10Y	漏えい試験	25回定檢(J21~V001A⑥)	無	■		
838 機械設備 水素再結合	性能低下	性能低下(水素反応 機能低下)	9-①性能・機能 低下(水素反応 機能低下)	触媒カートリッジ (触媒)	点検時に触媒カートリッジ(触媒の目視点検、機能検査による性能確認を行うことにより、健全性の維持可能)が必要に応じて取替。	可	時間基準保全 39M	設備設置 後設定	設備設置後設 定	無	■		
839 機械設備 ディーゼル機 関	性能低下	性能低下 9-①性能・機能 低下(水素反応 機能低下)	調速装置	可	点検時に調速リンク機構の間動抵抗測定及び定期試験時の動作確認により、調速装置の性能低下に対する健全性の確認可能。		時間基準保全 39M	VT	25回定檢(DG-20-G004⑥)	無	■	—	
840 容器 原子炉格納 容器本体	硬化(劣化)	硬化(劣化) 9-①硬化(劣 化)(取替が困 難な部位)	原子炉格納容器	ダイアフラムフロ アベローズ	定期的な強度測定及び目視点検を実施していくことにより、ダイアフラムフロアベローズの健全性の確認可能。	可	時間基準保全 13M	耐久性強度試 験(VI, 硬度 測定)	25回定檢(PCV-A)	無	■		
841 空調設備 ダクト	硬化(劣化)	硬化(劣化) 9-①硬化(劣 化)(取替が容 易な部位)	①中央制御室換気空調系ダクト ②空調機械室内原子炉建屋吸気 ガスケット	可	点検時にダクトガスケットの目視点検を行うことにより、ガスケットの劣化は確認可能。		時間基準保全 ①5年 ②1年	VT	①25回定檢 ②25回定檢	今後、島根原ナガラ発電所において ダブル対策として点検を実施し、 必要に応じてガスケットの交換実施	■		
842 空調設備 ダクト	硬化(劣化)	硬化(劣化) 9-②硬化(劣 化)(取替が容 易な部位)	中央制御室換気系ダクト(角ダ クタベローズ)	可	点検時にダクトベローズの目視点検を行うことにより、ベローズの劣化は確認可能。		時間基準保全 5年	VT	25回定檢	今後、島根原ナガラ発電所における ダブル対策として点検を実施し、 必要に応じてベローズの交換実施	■		

—評価対象から除外  
■:振動応答特性上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
◎:耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT:目視点検 UT:超音波探傷検査 DT:寸法測定 UM:超音波透かし測定  
PT:浸透探傷試験 RT:放射線透過試験 EC1:漏流探傷試験 TDR測定:時間領域反射測定  
○:通常時定檢 D:日 ISI:供用期間中検査

東海第二発電所における日常劣化管理事象一覧表

No.	評価書 大分類	評価書 中分類	事象	保全の方針	機器名 (新規制対応機器は、機器の後ろに(SA)を付記。)	部位	劣化傾向 監視	劣化管理の考え方	検査(保全) 方式	検査間隔 (保全タスク)	検査実績	部品取替履歴	耐震上の 影響
843	電源設備 低圧開閉配 電盤	汚損 9-03汚損	非常用P/C	非常用P/C	氣中遮断器消 弧室	可	点検時に氣中遮断器消弧室の目視確認、清掃を行うこと により、氣中遮断器消弧室の汚損は確認可能必要に応じ て補修又は取替。		VT	25回定期(PC 2C/7C-BRK)	無	■	

一、評価対象から除外  
 ■ 振動応答特性上又は構造・強度上「軽微若しくは無視」できる事象として評価対象から除外  
 ◎：耐震安全上考慮する必要のある経年劣化事象として抽出

検査方法見例 VT: 目視点検 UT: 超音波探傷検査 DT: 打汰測定 UM: 超音波走査測定  
 PT: 漫透探傷試験 RT: 放射線透過試験 EC1: 滲流探傷試験 TDR測定: 時間領域反射測定

検査間隔見例 Y: 年 AR: 必要時 M: 月 C: 定検 W: 週  
 1c: 通常時定期 D: 日 IS: 供用期間中検査

## 別紙2

### 日常劣化管理事象以外の事象（▲）について

日常劣化管理事象以外の事象（▲）のすべての対象機器を事象毎に分類し、すべての機器についてこれまでの運転経験、使用条件、材料試験データ及び進展傾向が極めて小さいと判断した理由一覧表に整理したものを以下に示す。

### 添付1 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	経年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
1	容器	原子炉格納容器本体	摩耗	原子炉格納容器	スライザ上部及び下部シラフ	なし	屋内(狭隘部)	-	シラフ等は通常運転状態では、駆動しないが、地震の際に格納容器の震れをこのシラフで拘束するが、これまでの経験から地震の発生回数が非常に少ないため、摩耗の進展はない。
2	炉内構造物	炉内構造物	摩耗	炉内構造物	残留熱除去系(低圧注水系)配管	なし	原子炉圧力容器内(高温高压)	-	配管のフランジは起動・停止時の温度変動によりリシリーブとの相対変位が生じて擦れるが、スリーブとの接触面にR形状に切られ、かつ微細面仕上げがされていることから、起動・停止時の温度変動による摩耗は、焼却回数が少ないと想定する可能性はない。
3	タービン	高圧(低圧)タービン	摩耗	高圧(低圧)タービン	軸受台	なし	屋内	-	軸受台底面は、潤滑剤が塗布されているが塗膜剥離状態で摩耗が発生する可能性があるが、軸受台の過度的な駆動回数は回/サイクル(ラント)の起動・停止回数(2)少ない、タービン起動・停止時は起動曲線等に基づき、定められた昇速率等で運転操作されるため、軸受台への急激な入熱等は考慮しない。軸受台は熱膨張により底面部が滑動するが、その増加範囲は極めて緩慢であり、かぶつき速度は緩やかであることから摩耗が進行する可能性はない。
4	タービン	原子炉給水ポンプ駆動用蒸気タービン	摩耗	高圧蒸気止め弁、高圧蒸気加減弁、低圧蒸気止め弁、低圧蒸気加減弁	ピストン、油筒シリンダ	なし	屋内	-	シリング内は潤滑油で満たされていることから、摺動部の摩耗の可能性はない。
5	容器	原子炉圧力容器	内面の腐食(全面腐食)	原子炉圧力容器	主蒸気ノズル、給水ノズル及び上鏡内面等	なし	材質:低合金鋼 内部流体:蒸気または純水	-	30年目の評価にてメーカ工場点検の結果、問題のないことを確認している。
6	容器	原子炉圧力容器	流れ加速型腐食	原子炉圧力容器	主蒸気ノズル	なし	材質:低合金鋼 内部流体:蒸気	-	主蒸気ノズル等については、30年目の評価で用いた蒸気量算出手法(Wagnerの酸化速度式、Kellerの予測式、他文献)を用いて評価し、製造段階で考慮した腐れ代である1mmより十分小さく健全性評価上問題とならないことを確認した。
7	容器	その他容器	内面の腐食(全面腐食)	活性炭ベット、排ガス再結合器	錫板、銅板、フランジ	なし	材質:低合金鋼 内部流体:除湿されたガス	-	材質は炭素鋼又は低合金鋼であり、相対湿度70~80%で腐食は進行するが、当該機器の内部流体は露点温度を水点下で管理され、除湿されたガス(排ガス)であることから腐食が発生する可能性はない。
8	タービン	制御装置及び保安装置	内面の腐食(全面腐食)	主タービン電気油圧式制御装置(アクチュエータ)	鋼、ピストン	なし	材質:炭素鋼 内部流体:制御油	-	アクチュエータの鋼は炭素鋼であり全面腐食が想定されるが、内部流体が制御油であること及びビートンは耐食性に優れたアルミニウム合金であり、腐食の発生する可能性はない。
9	ケーブル	ケーブルトレイ、電線管	内面の腐食(全面腐食)	電線管(本体)	なし	材質:炭素鋼(内面・溶融亜鉛メッキ処理) 内装物はケーブルのみ	-	電線管内面は溶融亜鉛メッキが施されており、腐食発生の可能性はない。電線管に内装されるものはケーブルのみであり、メッキ面への外力は加わらないため両端やカバーが剥がれることがなく、外面部と比較して環境条件が緩やかであるため腐食の発生する可能性はない。	

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価番号	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
10 機械設備 デイーゼル機関付属設備	全面腐食	全面腐食(内面)	始動空気系	始動用電磁弁、始動空氣系配管及び弁	なし	なし	材質:電配 内部流体:空気	-	機関内部に餌等を含んだ始動用空気が溜入しないようになっており、餌等を含む処理を行っていることから、腐食が発生する可能性はない。
11 ケーブル ケーブル接続部	腐食	スライス接続(原子炉格納容器内)	スライス	なし	なし	材質:銅合金 使用環境:窒素ガス空圧気	スライスはメッキが施されており、熱収縮チューブにて金属で密閉していることから、湿分等の浸入による腐食が発生する可能性はない。	産業技術センター発行「防錆・防腐技術総覧」第5章 1.4.2 銅及び銅合金の耐食性(P376) 1.4.3 銅及び銅合金の腐食(P377)	-
12 空調設備 空調機	腐食	中央制御室エアハンドリングユニットフード	冷却コイル	なし	なし	材質:銅 使用環境:空気、純水	本設備は新たに設置された機器であるが、耐食性のある銅にて設計しております。腐食の発生の可能性はない。	産業技術センター発行「防錆・防腐技術総覧」第5章 1.4.2 銅及び銅合金の耐食性(P376) 1.4.3 銅及び銅合金の腐食(P377)	-
13 容器 電気ネットレーショナル	腐食(全面腐食)	腐食(全面腐食)	共通	スリーブ及びアダプタ	なし	材質:炭素鋼 使用環境:窒素ガス(内面)	スリーブ及びアダプタの外面は塗装が施されており腐食進行の可能性はない。	産業技術センター発行「防錆・防腐技術総覧」第5章 1.4.2 銅及び銅合金の耐食性(P376) 1.4.3 銅及び銅合金の腐食(P377)	スリーブ及びアダプタの内面は窒素ガスが充填されていることから、腐食の発生の可能性はない。
14 空調設備 冷媒機	腐食(全面腐食)	蒸発器	共通	伝熱管	なし	材質:銅 使用環境:フロン冷媒、純水	本設備は新たに設置された機器であるが、耐食性のある銅にて設計しております。腐食の発生の可能性はない。	産業技術センター発行「防錆・防腐技術総覧」第5章 1.4.2 銅及び銅合金の耐食性(P376) 1.4.3 銅及び銅合金の腐食(P377)	-
15 機械設備 水圧制御ユニット	腐食(全面腐食)	水圧制御ユニット	共通	窒素容器(内面)	なし	材質:炭素鋼 使用環境(内部):窒素ガス	容器は炭素鋼であるが、内面は窒素ガスが充填されており、腐食の発生の可能性はない。	産業技術センター発行「防錆・防腐技術総覧」第5章 1.4.2 銅及び銅合金の耐食性(P376) 1.4.3 銅及び銅合金の腐食(P377)	窒素生成物は生成されないため、腐食の発生の可能性はない。
16 機械設備 使用燃料乾式貯蔵容器	腐食(全面腐食)	腐食(全面腐食)	共通	一次蓋締付ボルト	なし	材質:炭素鋼、ステンレス鋼 主な材料:炭素鋼、ステンレス鋼 逃げ:レジン 内部流体:ヘリウムガス	一次蓋締付ボルト(低合金鋼)はヘリウムガス露固気にあらため、腐食の発生の可能性はない。	一次蓋締付ボルト(低合金鋼)はヘリウムガス露固気にあらため、腐食の発生の可能性はない。	-
17 機械設備 使用燃料乾式貯蔵容器	腐食(全面腐食)	腐食(全面腐食)	共通	外筒(内面)、中間筒(外面)、伝熱フード(16、17号機のみ)	なし	屋内に設置 主な材料:炭素鋼、ステンレス鋼 逃げ:レジン 内部流体:ヘリウムガス	外筒(ステンレス鋼、炭素鋼)内面、伝熱フード、中間筒(外筒)が隙間なく充填されており大気と接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	外筒(ステンレス鋼、炭素鋼)内面はヘリウムガス露固気であり、また外筒接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	-
18 機械設備 使用燃料乾式貯蔵容器	腐食(全面腐食)	腐食(全面腐食)	16~21号機	筒	なし	屋内に設置 主な材料:炭素鋼、ステンレス鋼 逃げ:レジン 内部流体:ヘリウムガス	筒(炭素鋼)内面はヘリウムガス露固気であり、また外筒接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	筒(炭素鋼)内面はヘリウムガス露固気であり、また外筒接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	-
19 機械設備 使用燃料乾式貯蔵容器	腐食(全面腐食)	腐食(全面腐食)	16~21号機	底板(内面)、一次蓋、二次蓋(内面)	なし	屋内に設置 主な材料:炭素鋼、ステンレス鋼 逃げ:レジン 内部流体:ヘリウムガス	底板(内面)、一次蓋、二次蓋(内面)は炭素鋼であるが、各々内面はヘリウムガス露固気で大気と接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	底板(内面)、一次蓋、二次蓋(内面)は炭素鋼であるが、各々内面はヘリウムガス露固気で大気と接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	-

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	大分類	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
20	機械設備	使用済燃料乾式貯蔵容器	腐食(全面腐食)	16~21号機	中性子遮へいカバー(炭素鋼)内面は、中性子遮へい体(レジン)が隙間なく充てんされており大気と接する部位は無いため、腐食の発生の可能性はない。	-	-	-	-
21	電源設備	高圧潤滑配電盤	腐食(全面腐食)	非常用M/C	主回路導体	なし	屋内 材質:アルミニウム合金	-	主回路導体の材料は耐腐食性の高いものを選定及び表面には防錆処理を実施しているため、腐食の発生の可能性はない。
22	熱交換器	U字管式熱交換器	腐食(全面腐食)	原子炉冷却材淨化系非常熱交換器	管支持板、鋼(内面)	なし	屋内 材質:炭素鋼	-	管支持板、鋼は炭素鋼であるが、防錆剤の注入されず環境(冷却系統設備)であるため、腐食の発生の可能性はない。
23	ポンプ	ターボポンプ	外面の腐食(全面腐食)	残留熱除去ポンプ、高圧炉心スプレーポンプ、給水加熱器ドレンポンプ	ハート外表面とコンクリートピット内の隙間に、水が浸入した他フランク事例あり	ハート	コンクリートピット内に設置 材質:炭素鋼	-	他フランクトにて縦型サンプルトトレルの外面開食が確認されたことより、ハートの肉厚測定を実施している。結果、概ね公称値と同様な肉厚を有している。なお、腐食の発生する原因には止水壁によることがから腐食の発生する要因があると考え難い。
24	容器	その他容器	腐食(全面腐食)	湿分離器	埋込み金物(コンクリート埋設部)	なし	材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューエンジニアリング株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等により腐食することが想定される。
25	配管	ステンレス鋼配管系	腐食(全面腐食)	共通	埋込み金物(コンクリート埋設部)	なし	材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューエンジニアリング株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等により腐食することが想定される。
26	配管	炭素鋼配管系	腐食(全面腐食)	共通	埋込み金物(コンクリート埋設部)	なし	材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューエンジニアリング株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンプルを採取し、その結果問題のないことを確認している。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価書 大分類	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
27	配管	低合金鋼配管系	腐食(全面腐食)	埋込み金物(コンクリート) 埋設部	共通		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が海水による浸透によって中性化の抑制としては、コンクリート表面の塗装を行うことによって炭酸ガスの浸透を抑制して施工時の資材品質管理が重要な要素である。
28	弁	原子炉再循環ポンプ流量制御弁	腐食(全面腐食)	油圧供給装置・配管	埋込み金物(コンクリート) 埋設部		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が海水による浸透によって中性化の抑制としては、コンクリート表面の塗装を行うことによって炭酸ガスの浸透を抑制して施工時の資材品質管理が重要な要素である。
29	タービン	主要弁	腐食(全面腐食)	主塞止弁、ターピンハイバス弁			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が海水による浸透によって中性化の抑制としては、コンクリート表面の塗装を行うことによって炭酸ガスの浸透を抑制して施工時の資材品質管理が重要な要素である。
30	タービン	制御装置及び保安装置	腐食(全面腐食)	主タービン電気油圧式制御装置(油配管サポート)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンブルを採取し、その結果問題のないことを確認している。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
31	計測制御 機 備	計測装置	腐食(全面腐食)	RHRボンブ吐出口圧力計測装置、D/G機 開冷却水入口圧力計測装置、原子炉水 位計装置、SRNW	埋込み金物(コンクリート) 埋設部		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク ア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化 (通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中 性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリー ト中の塩分等による塩分が想定される。
32	計測制御 機 備	補助絶電器盤	腐食(全面腐食)	原子炉保護系(人)離電器盤	埋込み金物(コンクリート) 埋設部		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク ア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化 (通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中 性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリー ト中の塩分等による塩分が想定される。
33	計測制御 機 備	操作制御盤	腐食(全面腐食)	原子炉制御操作盤	埋込み金物(コンクリート) 埋設部		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク ア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化 (通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中 性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリー ト中の塩分等による塩分が想定される。
34	空調設備	ダクト	腐食(全面腐食)	中央制御室換気系ダクト(角ダクト)	埋込み金物(コンクリート) 埋設部		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク ア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中 性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンブルを探 取し、その結果問題がないことを確認している。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準 大分類	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
35	機械設備	水圧制御ユニット	腐食(全面腐食)	水圧制御ユニット 埋込金物(コンクリート) 埋設部)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
36	機械設備	ディーゼル機関 制御	腐食(全面腐食)	共通 可燃性ガス濃度制御系 再結合装置	埋込金物(コンクリート) 埋設部)		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
37	機械設備	可燃性ガス濃度制御系 再結合装置	腐食(全面腐食)				材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンブルを探取し、その結果問題のないことを確認している。
38	機械設備	制御用压缩空気系設備	腐食(全面腐食)	共通 埋込金物(コンクリート) 埋設部)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンブルを探取し、その結果問題のないことを確認している。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準 大分類	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
39	機械設備	補助ボイラ設備	腐食(全面腐食)	補助ボイラ設備 埋込金物(コンクリート) 埋設部)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク)ア・エナジー株式会社	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
40	機械設備	廃棄物処理設備	腐食(全面腐食)	減容固形設備ベレット充填装置 埋込金物(コンクリート) 埋設部)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク)ア・エナジー株式会社	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
41	電源設備	高圧閉鎖配電盤	腐食(全面腐食)	非常用M/C			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク)ア・エナジー株式会社	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
42	電源設備	低圧閉鎖配電盤	腐食(全面腐食)	共通 埋込金物(コンクリート) 埋設部)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニューヨーク)ア・エナジー株式会社	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンブルを探取し、その結果問題のないことを確認している。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
43	電源設備	動力用変圧器	腐食(全面腐食)	非常用動力用変圧器(2G, 2D) 埋込金物(コンクリート) 埋設部)			材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
44	電源設備	コントローラセータ	腐食(全面腐食)	480V非常用MCC 腐食(全面腐食)	埋込金物(コンクリート) 埋設部)		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が塗装を抑制して施工時の資材品質管理が重要である。
45	電源設備	ディーゼル発電設備	腐食(全面腐食)	非常用ディーゼル発電設備 腐食(全面腐食)	埋込金物(コンクリート) 埋設部)		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンプルを採取し、その結果問題のないことを確認している。
46	電源設備	MGセット	腐食(全面腐食)	原子炉保護系MGセット	埋込金物(コンクリート) 埋設部)		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化や塩分を確認するため、コンクリートコアサンプルを採取し、その結果問題のないことを確認している。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準 大分類	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
47	電源設備	無停電电源装置	腐食(全面腐食)	埋込金物(コンクリート) 埋設部	バイタル電源用無停電电源装置		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。
48	電源設備	直流水源設備	腐食(全面腐食)	埋込金物(コンクリート) 埋設部	125V充電電器盤 2A		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。
49	電源設備	計測用分電盤	腐食(全面腐食)	埋込金物(コンクリート) 埋設部	交流計測用分電盤 A系、B系		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。
50	電源設備	計測用変圧器	腐食(全面腐食)	埋込金物(コンクリート) 埋設部	計測用変圧器		材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部	受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
大分類	中分類							
51	電源設備	直流水源設備	腐食(全面腐食)	125V蓄電池 2A, 2B 材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部			受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。
52	ケーブル	ケーブルトレイ、電線管 電線管(本体) (コンクリート埋設部)の外側 面[電線管]及び埋込金具(コンクリート埋設部)[共通] 材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部	腐食(全面腐食)	電線管(本体) (コンクリート埋設部)の外側 面[電線管]及び埋込金具(コンクリート埋設部)[共通] 材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部			受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。
53	熱交換器	U字管式熱交換器 原子炉冷却材浄化系非再生熱交換器 原子炉冷却材浄化系再生熱交換器 材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設部	腐食(全面腐食)	原子炉冷却材浄化系非再生熱交換器 原子炉冷却材浄化系再生熱交換器 材質:低合金鋼 使用環境:コンクリート埋設部			受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。
54	容器	原子炉格納容器本体 材質:低合金鋼 使用環境:コンクリート埋設部	腐食(全面腐食)	原子炉格納容器 材質:低合金鋼 使用環境:コンクリート埋設部			受託報告書「発電所機器基礎ボルト劣化状況調査業務 平成22年度分」(平成25年度分)(日立GEニュークア・エナジー株式会社)	コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、炭酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等による塩分が想定される。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
55	機械設備	基礎ボルト	腐食(全面腐食)	機器付基礎ボルト、後打ちケミカルアンカ ト埋設部	基礎ボルト(ケミカルアンカ)埋 設部				コンクリート構造物中の鋼材等は、コンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、塩酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等により腐食するこれが想定される。
56	機械設備	燃料取替機	腐食(全面腐食)	燃料取替機	レール基礎ボルト(ブ リッジ走行用)	なし	材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(日立GEニューア・エナジー株式会社)	コンクリート中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、塩酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等により腐食するこれが想定される。
57	計測制御設 備	計測装置	腐食(全面腐食)	格納容器内水素濃度計測装置、格納容 器内酸素濃度計測装置	計器架台取付ボルト (コンクリート埋設部) 及び基礎ボルト(コンク リート埋設部)	なし	材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(日立GEニューア・エナジー株式会社)	コンクリート中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、塩酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等により腐食するこれが想定される。
58	計測制御設 備	計測装置	腐食(全面腐食)	取水ピット水位計測装置	ジベル(コンクリート埋 設部)	なし	材質:炭素鋼 使用環境:コンクリート埋設	受託報告書「発電所機器基礎ボルト 劣化状況調査業務 平成22年度分」(日立GEニューア・エナジー株式会社)	コンクリート中の鋼材の腐食は間接的のコンクリートの中性化(通常はアルカリ性であるが、塩酸ガスの浸透によって中性化となる)により腐食は進展していく可能性やコンクリート中の塩分等により腐食するこれが想定される。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準	経年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由	
59	容器 機械ベネットレーション	疲労割れ	主蒸気隔壁弁漏えい抑制系配管貫通部 (固定式)	管台	なし	原子炉格納容器内 通常運転温度( $\approx 60^{\circ}\text{C}$ )	-	固定式配管貫通部の内部流体温度は低く、温度変動幅も小さく、通常運転時は原子炉格納容器内温度と同程度であるため有意な熱過度を受けることではない。	
60	タービン 低圧タービン	疲労割れ	低圧タービン	原子力発電所における 伝統機手不具合事象の 分析(著:佐藤正啓) 事例紹介	連続運転	日立 EDS No.PE-14- 3532/REV.0 抽気管用伸縮継手の 疲労評価について】	-	プラント起動・停止時の車室伸びにより発生する応力が非常に大きいよう設計されている。また、原子炉はベースロードであり、1回／年の定期検査がバーンインされているため、プラントの起動停止回数は少ない。エキスパンションジョイント(クロスアラウンド管)についても構造上通常のタービン開放点検時に見えにくい構造により、健全性の確認は可能である。エキスパンションジョイント(抽気短管)については、保護管取付部の減肉対策として、これまでに全数の取替を実施している。そこで、疲労割れが発生する可能性はない。	
61	機械設備 ディーゼル機関 ディーゼル機関付属設備	疲労割れ	始動空氣系弁、潤滑油系弁、冷却水系 弁及び燃料油系弁	弁棒	なし	(材料) [ ]	-	弁棒または主軸は、形状が不連続となるような応力集中が想定される部位については設計上、応力が集中しにくく形成している。振動等による荷重が伝わりにくく構造になつていて、直接接触する箇所に弁を操作していくことから、当該部が長時間、直接接触するため、弁が開閉につづき、ハグシートと当該部が長時間、直接接触する間に弁を操作していくことから、当該部に過負荷が加わらない。よって、疲労割れが発生する可能性はない。	
62	機械設備 ディーゼル機関 ディーゼル機関付属設備	疲労割れ	カップリングボルト	カップリングボルト	なし	(材料) [ ]	-	カップリングボルトは、カップリングにはすみ車を挟みボルトで結合されているため、機関起動時回転トルクがボルトの応力が大きくなり、疲労割れの発生が想定されるが、運転回数は年間20回と非常に少ないので、疲労割れが発生する可能性はない。	
63	配管 ステンレス鋼配管系	高サイクル疲労割れ 共通	配管	関西電力 M3小口径 配管不具合	運転状態:常時運転または間 欠運転	材料:ステンレス鋼／低合金鋼 ／炭素鋼	-	美浜発電所3号機小口径配管不具合の水平展開フローに に基づき、表面検査(VT PT)及び疲労評価を計画的に実施 し、一連の作業は第24回定檢で完了した。	
64	配管 炭素鋼配管系	高サイクル疲労割れ	配管	原子炉系(純水部、蒸気部)、不活性ガ ス系、残留熱除去海水系	運転状態:常時運転または間 欠運転	材料:ステンレス鋼／低合金鋼 ／炭素鋼	-	美浜発電所3号機小口径配管不具合の水平展開フローに に基づき、表面検査(VT PT)及び疲労評価を計画的に実施 し、一連の作業は第24回定檢で完了した。	
65	配管 低合金鋼配管系	高サイクル疲労割れ 共通	配管	関西電力 M3小口径 配管不具合	運転状態:常時運転または間 欠運転	材料:ステンレス鋼／低合金鋼 ／炭素鋼	-	原子力安全・保安院指⽰文書(平成 17-1-22原院第6号、平成17年12月 27日)を参考用原子力設備に関する技術基準を定める旨の改正に伴う電 気事業法に基づく定期事業者検査の 実施について、JNISA-163a-05-(3)に従 い、日本機械学会「配管内円柱状構 造物の流力振動評価指針 JSME S012-1-1998」に基づき評価	
66	配管 ステンレス鋼配管系	高サイクル疲労割れ 原子炉再循環系	温度計ウェル	もんじゅ 損傷	運転状態:常時運転または間 欠運転	材料:ステンレス鋼／低合金鋼 ／炭素鋼	-	原子炉再循環系 高サイクル疲労割れ	日本機械学会「配管内円柱状構造物の流力振動評価指針 JSME S012-1-1998」に基づき評価した結果、損傷の可能性 があるまでの取替を実施済みであり、高サイクル疲労割れ が発生する可能性はない。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
67	配管	族素鋼配管系	高サイクル疲労割れ	原子炉隔壁時冷却材系、原子炉冷却材系、高压炉心スフレイ化系、残留熱除去系、高压炉心スフレイ系、給水系、海水加熱器ドレン系、タービン主蒸気系	運転状態：常時運転または間欠運転 材料：ステンレス鋼／低合金鋼／炭素鋼	温度計ウェル及びサンプリングノズル 温度計ウェル及びサンプリングノズル	もんじゅ 損傷	温度計ウェル 損傷	原子力安全・保安院 指示文書(平成17.12.22原院第6号、平成17年12月27日「発電用原子炉設備に関する技術基準を定める命令の改正に伴う電気事業法に基づく定期事業者検査の実施について」INISA-163a-05-(3)）に從い、日本機械学会「配管内円柱状構物の流力振動評価指針JSME S012-1998」に基づき評価
68	タービン	制御装置及び保安装置	高サイクル疲労割れ	主タービン電気油圧式制御装置	配管	プラント起動時にしか作動しない手が觸は難いので、流体脈動と配管の固有振動数が一致し、高サイクル疲労割れに至った事例あり。	連続運転	-	設計段階において配管系の固有値解析を行つて振動と共振しないようサポート設計を行つてある。原則、すみ肉溶接やソケット溶接を採用しないことで高サイクル疲労割れが発生する可能性はない。
69	機械設備	ディーゼル機関	高サイクル疲労割れ	始動空気系配管、潤滑油系配管、冷却水系配管及び燃料油系配管	小口径配管	なし	間欠運転(サーベーランス)	-	設計段階において配管系の固有値解析を行つて振動と共振しないようサポート設計を行つてある。原則、すみ肉溶接やソケット溶接を採用しないことで高サイクル疲労割れが発生する可能性はない。
70	ボンネットモータ	低圧ポンプモータ	疲労割れ	共通	回転子棒及び回転子エンドリング	なし	屋内／屋外 かご型 屋内 水中型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で一體形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や緩みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。
71	タービン	制御装置及び保安装置	疲労割れ	主タービン電気油圧式制御装置(ターピン高圧制御油ポンプモータ)	モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型)	なし なし なし なし	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で一體形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や緩みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。
72	タービン	非常用系タービン設備	疲労割れ	真空ポンプ 復水ポンプ	モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型)	なし なし なし なし	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で一體形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や緩みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。
73	空調設備	ファン	疲労割れ	共通	モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型)	なし なし なし なし	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で一體形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や緩みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。
74	空調設備	空調機	疲労割れ	共通	モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型)	なし なし	屋内 全閉型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で一體形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や緩みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。
75	空調設備	冷水機	疲労割れ	圧縮機	モータ(低圧 全閉型) モータ(低圧 全閉型)	なし なし	屋内 全閉型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で一體形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や緩みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
76	空調設備	冷凍機	疲労割れ	冷水ポンプ	モータ(低圧、開放型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 開放型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成され、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
77	機械設備	ディーゼル機関 予備機関付属設 備	疲労割れ	燃料油系燃料移送ポンプモータ	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
78	機械設備	可燃性ガス濃度制御系 再結合装置	疲労割れ	プロワ用モータ	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
79	機械設備	可燃性ガス濃度制御系 再結合装置	疲労割れ	電動弁駆動部(屋内、交流)	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
80	機械設備	燃料取替機	疲労割れ	モータ(マスト旋回用)(低圧、交流、全 閉型)	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
81	機械設備	燃料取扱クレーン	疲労割れ	原子炉建屋6階天井走行クレーン	モータ(低圧、全閉型) 及び速度検出器の回 転子棒及び回転子エ ンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
82	機械設備	燃料取扱クレーン	疲労割れ	DC建屋天井クレーン	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
83	機械設備	制御用圧縮空気系設備	疲労割れ	制御用圧縮空気系設備	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋外	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
84	電源設備	動力用変圧器	疲労割れ	非常用動力用変圧器(2C、2D)	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
85	電源設備	MGセット	疲労割れ	原子炉保護系MGセット	モータ(低圧、全閉型) の回転子棒及び回転 子エンドリング	屋内 かご型	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンドリングはアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されていること、回転子棒とスロットの間に隙間や詰みは生じないため、疲労割れが発生する可能性はない。	

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準	多年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
86 弁	電動弁用駆動部	疲労割れ	モータ低圧、全閉型 モータ駆動部、残留熱除去系注入弁 モータエンジン	モータ低圧、全閉型 モータエンジン	屋内	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンジングはアルミニウムカスチで一体形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
87 機械設備	燃料取替機	疲労割れ	モータ主ビストロ(低圧、直流、全閉型) モータ横行用(低圧、直流、全閉型)	モータ低圧、全閉型 モータエンジン	屋内	強度評価結果	回転子棒及び回転子エンジングはアルミニウムカスチで一体形成され、スロット内にアルミニウムが充満した状態で回転子棒が形成されないため、疲労割れが発生する可能性はない。	
88 タービン	低圧タービン	応力腐食割れ	低圧タービン	クロスアラウンド管エキスパンションジョイント、抽気短管エキスパンションジョイント	原子力発電所における伸縮手不具合事象の分析(著:佐藤正啓) 事例紹介	連続運転	ペローズは薄肉のため溶接による残留応力は比較的小さいと考えられる。更に、抽気短管エキスパンションジョイントは吸収化特性に優れた低炭素材が使用されているため、応力腐食割れが発生する可能性はない。	
89 タービン	非常用系タービン設備	応力腐食割れ	油冷却器	伝熱管、管板	なし	材料:ステンレス鋼 内部流体:潤滑油	当該設備は、通常待機状態であり、要求機能維持の観点から定期的な点検を実施するが、温度は100°C以下で十分管理できるため、SCCIは発生しない。(SCC3要素のうち、1要素を排除)	
90 機械設備	廃棄物処理設備	応力腐食割れ	セメント混練固化系設備蒸発固化体乾燥機	ケーシング、ばね押さえ、加熱ヒータ、ヒータフレート	なし	材料:ステンレス鋼 内部流体:蒸気、空気	本施設運転開始後の累計運転時間は60時間と比較的短く、2028年度まで処理の予定がないため、設備停止は発生する可能性はない。	
91 計測制御機	計測装置	粒界型応力腐食割れ	RHR+P吐出圧力計測装置、D/G機 開冷却水人口圧力計測装置、CV急速 開換出用人口圧力計測装置、RCIC系統流量 計測装置、原水炉水位計測装置、スクラ ム排出容器水位計測装置、格納容器内 水素濃度計測装置、格納容器内 酸素濃度計測装置	計装配管、繩手、計装 并及び過流量阻止弁	なし	材料:ステンレス鋼 内部流体:純水、蒸気、空気	内部流体の温度は100°C未満であり、粒界型応力腐食割れが生じる可能性はない。	
92 機械設備	制御棒	熱時効	ボロンカーバイド型制御棒	落下速度リミッタ	なし	材料:ステンレス鋼 流体:純水(高温)	落下速度リミッタはステンレス鋼製鋼を使用しているため、製造の過程で引き裂きが発生する可能性はない。	
93 ポンプ	ターボポンプ	熱時効	原子炉冷却材浄化系循環ポンプ	ケーシング及びケーシングカバー	なし	材料:ステンレス鋼 流体:純水(高温)	ケーシングは、オーステナイト相中に一部フェライト相を含む2相組織であり、使用温度は250°C以上、最高使用温度302°Cであるため、熱時効による材料の劣化低下が発生され、これが地層し、不安定破壊を引き起こす可能性があるが、ケーシング及びケーシングカバーには小さな重きがあり、劣化事象は想定されていないことから、熱時効が問題となる可能性はない。	

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
94 ポンプ	原子炉再循環ポンプ	熱時効	羽根車、水中輸受、 アーチンググリーバー、ケーシングリングに 使用しているステンレス鋼製は、オーステナイト相中に一 部フェライト相があり、使用温度は250°C以上 上(最高使用温度302°C)であるため、熱時効による材料の 塑性低下が想定され、この状態で亜裂が存在する場合に は小さな荷重で亜裂が進展し、不安定破 壊を引き起こす可能性があるが、羽根車、 アーチンググリーバー、ケーシングリングにはき裂原 因となる経年劣化事象は想定されないと判 断される。また、熱時効が問題となる可能性はない。	材質：ステンレス鋼 流体：純水(高温)	なし	-	-	-	羽根車、水中輸受、ケーシンググリーバー、ケーシングリングは、オーステナイト相中に一 部フェライト相があり、使用温度は250°C以上 上(最高使用温度302°C)であるため、熱時 効による材料の塑性低下が想定され、この状態で亜裂が 存在する場合には小さな荷重で亜裂が進展し、不安定破 壊を引き起こす可能性があるが、羽根車、 アーチンググリーバー、ケーシングリングにはき裂原 因となる経年劣化事象は想定されないと判 断される。また、熱時効が問題となる可能性はない。
95 弁	仕切弁	熱時効	原子炉再循環ポンプ出口弁	弁ふた、弁体	なし	-	材質：ステンレス鋼 流体：純水(高温)	-	弁ふたに使用しているスモールフーズ鋼製は、オーステ ナイト相中に一部フェライト層を含む2相組織であり、使 用温度は250°C以上(最高使用温度302°C)であるため、熱時 効による材料の塑性低下が想定され、この状態で亜裂が 存在する場合には小さな荷重で亜裂が進展し、不安定破 壊を引き起こす可能性があるが、弁ふたに(はき裂原 因となる経年劣化事象は想定されないと判 断される。また、熱時効が問題となる可能性はない。
96 弁	玉形弁	熱時効	原子炉冷却淨化吸込弁	弁箱、弁ふた	なし	-	材質：ステンレス鋼 流体：純水(高温)	-	弁ふた(上部・下部)、ボルトルシャフト(弁体・弁棒一体型) に使用しているスモールフーズ鋼製は、オーステナイト相中に一 部フェライト層を含む2相組織であり、使 用温度は250°C以上(最高使用温度302°C)であるため、熱時 効による材料の塑性低下が想定され、この状態で亜裂が 存在する場合には小さな荷重で亜裂が進展し、不安定破 壊を引き起こす可能性があるが、弁ふた(上部・下部)、ボルトル シャフト(弁体・弁棒一体型)にはき裂原 因となる経年劣化事象は想定されないと判 断される。また、熱時効が問題となる可能性はない。
97 弁	原子炉再循環ポンプ流 量制御弁	熱時効	原子炉再循環ポンプ流量制御弁	弁ふた(上部・下部)、 ボルトルシャフト(弁体 ・弁棒一体型)	なし	-	材質：ステンレス鋼 流体：純水(高温)	-	燃料中央支持金具はオーステナイト相中に一部フェライ ト層を含む2相組織であり、使用温度は250°C以上(最高 使用温度302°C)であるため、熱時効による材料の塑性低下 が想定され、この状態で亜裂が存在する場合には小さな荷 重で亜裂が進展し、不安定破壊を引き起こす可能 性があるが、燃料中央支持金具にはき裂原因となる経年劣化事象 は想定されないと判斷される。また、熱時効が問題となる可 能性はない。
98 炉内構造物	炉内構造物	熱時効	燃料支持金具	中央燃料支持金具	なし	-	材質：ステンレス鋼 流体：純水(高温)	-	制御棒案内管はオーステナイト相中に一部フェライ ト層を含む2相組織であり、使用温度は250°C以上(最高 使用温度302°C)であるため、熱時効による材料の塑性低下 が想定され、この状態で亜裂が存在する場合には小さな荷 重で亜裂が進展し、不安定破壊を引き起こす可能 性があるが、燃料中央支持金具にはき裂原因となる経年劣化事象 は想定されないと判斷される。また、熱時効が問題となる可 能性はない。
99 炉内構造物	炉内構造物	熱時効	制御棒案内管	ベース	なし	-	材質：ハブレンバ鋼製 流体：純水(高温)	-	制御棒案内管にはき裂原因となる経年劣化事象は想定さ れていないと判斷される。また、熱時効が問題となる可 能性はない。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	経年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
100	炉内構造物	炉内構造物	熱時効	炉心スプレイ配管・スバージャ	ノズル	なし	材質:ステンレス鋼鉄鋼 流体:純水(高温)		炉心スプレイ配管・スバージャはオーステナイト相中に一部フェライト層を含む二相組織であり、使用温度は250°C以上で最高使用温度は302°Cであるため、熱時効による材料の弱性低下が想定される。この状態で強度が存在する場合には小さな荷重が発生するが、熱心スプレイ配管・スバージャには引き裂きが進展し、不安定破壊を引き起こす可能性があるが、炉心スプレイ配管・スバージャには引き裂きが進展する経年劣化事象は想定されていないことから、熱時効が問題となる可能性はない。
101	炉内構造物	炉内構造物	熱時効	ジェットポンプ	インレットミキサ・ディフューザ・リストレーナ・フラケット	なし	材質:ステンレス鋼鉄鋼 流体:純水(高温)		ジェットポンプはオーステナイト相中に一部フェライト層を含む二相組織であり、使用温度は250°C以上で最高使用温度は302°Cであるため、熱時効による材料の弱性低下が想定される。この状態で強度が存在する場合には小さな荷重が発生するが、炉心スプレイ配管・スバージャには引き裂きが進展し、不安定破壊を引き起こす可能性があるが、炉心スプレイ配管・スバージャには引き裂きが進展する経年劣化事象は想定されていないことから、熱時効が問題となる可能性はない。
102	電源設備	高圧開閉器配電盤	絶縁特性低下	貫通型計器用変流器	なし				絶縁特性的低下の要因としては、熱・電気・環境的要因が挙げられる。計器用変流器等はコイルへの通電電流が少なく、また電源端子は屋内空調環境に設置されるため、劣化要因による影響を受けないことから、熱的、電気的及び環境的要因による絶縁特性低下の可能性はない。
103	電源設備	低圧開閉器配電盤	絶縁特性低下	貫通型計器用変流器 (気中遮断器電動ばね、電圧・電流変成)	なし				絶縁特性的低下の要因としては、熱・電気・環境的要因が挙げられる。計器用変流器等はコイルへの通電電流が少なく、また電源端子は屋内空調環境に設置されるため、劣化要因による影響を受けないことから、熱的、電気的及び環境的要因による絶縁特性低下の可能性はない。
104	電源設備	ディーゼル発電設備	絶縁特性低下	貫通型計器用変流器	なし				絶縁特性的低下の要因としては、熱・電気・環境的要因が挙げられる。計器用変流器等はコイルへの通電電流が少なく、また電源端子は屋内空調環境に設置されるため、劣化要因による影響を受けないことから、熱的、電気的及び環境的要因による絶縁特性低下の可能性はない。
105	電源設備	無停電電源装置	地縁特性低下	ハイタル電源用無停電電源装置	なし				絶縁特性的低下の要因としては、熱・電気・環境的要因が挙げられる。計器用変流器等はコイルへの通電電流が少なく、また電源端子は屋内空調環境に設置されるため、劣化要因による影響を受けないことから、熱的、電気的及び環境的要因による絶縁特性低下の可能性はない。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準分類	中分類	経年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
106	電源設備	コントロールセンタ	絶縁特性低下	480 V非常用MCC	サーマルリレー用変流 器	屋内	関東電気保安協会 HP 計器用変流器 更新25年※ ※電気設備の状況や点検方式によつ て更新目安が異なる場合があります。		絶縁特性の低下の要因としては、熱、電気、環境的要因が挙げられる。計器用変流器等はコイルへの通電電流が少 なく、また電源部は屋内空調環境に設置されるため、劣化要因による影響を受けることから、熱的、電気的及び環 境的要因による絶縁特性低下の可能性はない、 しかし、東海発電所では、運転停止措置中の許器用変圧器等は余り などからも、不具合に関する情報はない。
107	電源設備	MGセット	絶縁特性低下	原子炉保護系MGセット	リアクトル及び貫通型 計器用変流器	屋内	関東電気保安協会 HP 計器用変流器 更新25年※ ※電気設備の状況や点検方式によつ て更新目安が異なる場合があります。		絶縁特性の低下の要因としては、熱、電気、環境的要因が挙げられる。計器用変流器等はコイルへの通電電流が少 なく、また電源部は屋内空調環境に設置されるため、劣化要因による影響を受けることから、熱的、電気的及び環 境的要因による絶縁特性低下の可能性はない。 しかし、東海発電所では、運転停止措置中の許器用変圧器等は余り などからも、不具合に関する情報はない。
108	配管	低合金鋼配管系	クリーブ	気体廃棄物処理系	配管	なし	材質:低合金鋼 最高使用温度は538°Cである が、運転温度は約290°C。	日本原子力学会標準 原子炉発電所の高経年化対策実施 基準:2008	DG、ボイラーや高溫で使用される部材について想定要 それ以外の炭素鋼、低合金鋼においては370°C以下は想 定不要とする。ステンレス鋼、ニッケル基合金では425°C以 下を想定不要としている。  ASME Boiler and Pressure Vessel Code Section III "Rules for Construction of Nuclear Power Plant Components"
109	容器	その他容器	クリーブ	排ガス再結合器	鏡板、銅板	なし	材質:低合金鋼 最高使用温度は538°Cである が、運転温度は約290°C。	日本原子力学会標準 原子炉発電所の高経年化対策実施 基準:2008	DG、ボイラーや高溫で使用される部材について想定要 それ以外の炭素鋼、低合金鋼においては370°C以下は想 定不要とする。ステンレス鋼、ニッケル基合金では425°C以 下を想定不要としている。  ASME Boiler and Pressure Vessel Code Section III "Rules for Construction of Nuclear Power Plant Components"
110	機械設備	ディーゼル機関	クリーブ	ディーゼル機関本体	過給機ケーシング、過 給機ロータ、過給機ノ ズル、排気管	なし	運転温度:約440°C(夏期ビ ーク)	日本原子力学会標準 原子炉発電所の高経年化対策実施 基準:2008	DG、ボイラーや高溫で使用される部材について想定要 それ以外の炭素鋼、低合金鋼においては370°C以下は想 定不要とする。ステンレス鋼、ニッケル基合金では425°C以 下を想定不要としている。 クリーブ破断に至る時間は70°Cを超えて、100,000時間 以上あり、本機関本体の稼働時間が短い、運転時間は 年間約40時間ため、クリープによる変形、破断が発生す る可能性はない。  ASME Boiler and Pressure Vessel Code Section III "Rules for Construction of Nuclear Power Plant Components"
111	機械設備	ディーゼル機関	クリーブ	ディーゼル機関本体	伸縮継手	なし	運転温度:約440°C(夏期ビ ーク)	日本原子力学会標準 原子炉発電所の高経年化対策実施 基準:2008	DG、ボイラーや高溫で使用される部材について想定要 それ以外の炭素鋼、低合金鋼においては370°C以下は想 定不要とする。ステンレス鋼、ニッケル基合金では425°C以 下を想定不要としている。 クリーブ破断に至る時間は70°Cを超えて、100,000時間 以上あり、本機関本体の稼働時間が短い、運転時間は 年間約40時間ため、クリープによる変形、破断が発生す る可能性はない。  ASME Boiler and Pressure Vessel Code Section III "Rules for Construction of Nuclear Power Plant Components"

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	経年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由	
112	機械設備	可燃性ガス濃度制御系 再結合装置	クリープ	①加熱管、②再結合装置 器、③冷却器及び④配管	再結合器出口ガス温度(系内 ヒーク温度) ・常温運転試験時：100°C以下 ・高温運転時：約650°Cに制御	DG、ボイラー等で高温で使用される部材について想定要。 それ以外の炭素鋼、低合金鋼においては370°C以下は想 定不要とする。ステンレス鋼、ニッケル合金では425°C以 下を想定不要とする。 クリープ破断に至る時間は425°Cを超過しても、100,000時間 までクリープ破断しない。再度結合装置の運転開始60年時間 は約600時間程度であるため、クリープによる変形、 破壊が発生する可能性はない。				
113	機械設備	補助ボイラ設備	クリープ	ボイラ本体	汽水鍋、水閻、火炉、 管及びバーナ	蒸気側の最高使用温度は 183.2°C、排ガス出口温度は 286°C	日本原子力学会標準 原子力参考電所の高絶年化对策実施 基準・2008	日本原子力学会標準 原子力参考電所の高絶年化対策実施 基準・2008	ASME Boiler and Pressure Vessel Code Section III "Rules for Construction of Nuclear Power Plant Components"	
114	機械設備	制御棒	照射下クリープ	ボロン・カーババイド型制御棒	制御材被覆管、シース タイロッド、ビン、上 部ハンドル	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	DG、ボイラー等で高温で使用される部材について想定要。 それ以外の炭素鋼、低合金鋼においては370°C以下は想 定不要とする。ステンレス鋼、ニッケル合金では425°C以 下を想定不要とする。 クリープの発生が想定されるが、照射下クリープの 影響が問題となるのは内圧等による荷重制御型 制御材被覆管については、制御材の熱中性子捕獲による 内圧により、He発生に伴う内圧上昇が、他の 内圧及び自重については応力差が許容値に対し十分小さ くなるよう設計的に考慮されており、これらの荷重の影響は ないため、照射下クリープの発生はない。	
115	機械設備	炉内構造物	照射下クリープ	①炉心シユラウド、②上部格子板、③炉 心支持板、④燃料支持金具、⑤制御棒 案内管	①中間隔、②グリップ フレート、③支持板、 ④中央燃料支持金具、 ⑤スリーブ	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	高照射環境下で使用される炉心シユラウド、上部格子板、 中央支持板、中央風道燃料支持金具、制御棒案内管に は照射下クリープが発生する可能性がある。 BWRの高照射領域にある炉内構造物においては、 照射下クリープの影響が問題となる内圧等による荷重制 御型の筋書きはなく、義正等による丸角も非常に小さな ため、ブランド運動に対する問題とはならない。	
116	機械設備	制御棒	照射スウェリング	ボロン・カーババイド型制御棒	制御材被覆管、シース タイロッド、ビン、上 部ハンドル	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	研究報告の結果より「東海第二の運転温度に近い照射温 度(623K=349.85°C)に相当するスウェリングは保守的に見 度約1%となる」。 BWRの制御棒の使用温度条件(約280°C)では、照射ス ウェリングが発生する可能性はない。 制御棒等の機能検査において機能喪失はしていないこと から、健全性は維持されている。	
117	機械設備	炉内構造物	照射スウェリング	①炉心シユラウド、②上部格子板、③炉 心支持板、④燃料支持金具、⑤制御棒 案内管	①中間隔、②グリップ フレート、③支持板、 ④中央燃料支持金具、 ⑤スリーブ	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	BWR中温度環境：約280°C	研究報告の結果より「東海第二の運転温度に近い照射温 度(623K=349.85°C)に相当するスウェリングは保守的に見 度約1%となる」。 BWRの炉内構造物の温度環境(約280°C)では、照射ス ウェリングが発生する可能性はない。 制御棒等の機能検査において機能喪失はしていないこと から、健全性は維持されている。	

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
118	機械設備	制御棒	中性子吸収による制御能力低下	ボロン・カーバイド型制御棒	制御材	なし	BWR温度環境: 約280°C	-	制御棒については、軸方向に45分割した各セグメントのいずれかの平均反応度が軌道品の0.0まで減少したときの挙動を基準にして保守的に定めた適用基準に基づき取替を実施しており、今後もの適用を継続していくことで、有効な制御能力低下が起こらない。
119	機械設備	制御棒	中性子照射による制御能力低下	ボロン・カーバイド型制御棒	制御材被覆管、シャンタウロッド、ピン、上部ハンドル	なし	BWR温度環境: 約280°C	-	制御棒については、核の寿命に対して保守的に定めた運用を継続していくことで、有意な制御能力低下が起こらない。
120	容器	その他容器	へたり	SLC用アキュムレータ	スプリング	なし	材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行っている。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、へたりの進行の可能性はない。
121	弁	安全弁	(1)逆止弁 (2)安全弁 (3)主蒸気隔壁弁 (4)原子炉再循環ポンプ流量制御弁 (5)主蒸気送り弁、安全弁 (6)制御弁 (7)給水ポンプ流量調整弁 (8)空気作動弁用驱动部	(1)スプリングのある逆止弁共通 (2)安全弁共通 (3)主蒸気隔壁弁 (4)原子炉再循環ポンプ流量制御弁 (5)主蒸気送り弁、安全弁 (6)制御弁 (7)給水ポンプ流量調整弁 (8)空気作動弁用驱动部	へたり	スプリング、送し弾簧、トルクスプリング	材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行っている。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、へたりの進行の可能性はない。
122	タービン	主蒸気タービン	(1)原子炉給水ポンプ駆動主蒸気タービン (2)制御装置及び保安装置 (3)非常用系タービン設備	(1)高圧蒸気止め弁、低圧蒸気止め弁 (2)共通主タービン電気油圧式制御装置 (3)変換器 (4)蒸気止め弁、非常用保安装置、蒸気加減弁	へたり	スプリング	材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行っている。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、へたりの進行の可能性はない。
123	機械設備	制御棒駆動機構 水圧制御ユニット	へたり	①制御棒駆動機構 ②水圧制御ユニット(スクラム弁)	①コレットスプリング ②スプリング	なし	材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行っている。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、へたりの進行の可能性はない。
124	機械設備	燃料取替機	へたり	①燃料つかみ具 ②ブレーキ(走行用、トロリ横行用、ブリッジ走行用、マット旋回用)	スプリング	なし	材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行っている。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、へたりの進行の可能性はない。
125	機械設備	燃料取扱クレーン	へたり	①原子炉建屋6階天井走行クレーン ②DCC遮断天井クレーン	スプリング(ブレーキ巻上用、走行・横行用)	なし	材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行っている。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、へたりの進行の可能性はない。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価番号	評価機器名	該年劣化事象	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
No.	大分類	中分類						
126	機械設備	①ディーゼル機関 ②ディーゼル機関付属設備		燃料噴射弁スプリング 燃気吸気弁、排気ガス シリンダ安全栓 油系潤滑油調圧弁 スプリング	材料:ばね鋼 材料:ばね鋼	機械要素活用マニュアル ばね 機械要素活用マニュアル ばね	機械要素活用マニュアル ばね	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行つてある。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、ヘタリの進行の可能性はない。
127	機械設備	補助ボイラ設備	ヘタリ	安全弁(ボイラ本体用)	スプリング	なし	材料:ばね鋼	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行つてある。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、ヘタリの進行の可能性はない。
128	機械設備	廃棄物処理設備	ヘタリ	セメント混練固化系設備蒸発固化体乾燥機	引張ばね 真空遮断器引外しばね、ワイヤばね	なし	材料:ばね鋼	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行つてある。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、ヘタリの進行の可能性はない。
129	電源設備	高圧開閉器電盤	ヘタリ	非常用M/C	非常用P/C	なし	材料:ピアノ線	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行つてある。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、ヘタリの進行の可能性はない。
130	電源設備	低圧開閉器電盤	ヘタリ	氣中遮断器(共通引外しばね、気中遮断器 (電動ばね)投入ばね	非常用P/C	なし	材料:ピアノ線	機器設計の過程で、産業界でのばね材料と、使用環境温度についての調査結果を基に、使用材料の選定を行つてある。スプリング使用時のねじり応力が許容ねじり応力以下になるように設定されており、さらに、スプリングの材料に対する推奨使用最高温度よりも実際の使用温度は低いことから、ヘタリの進行の可能性はない。
131	熱交換器	U字管式熱交換器		異物付着	排ガス予熱器 伝熱管	なし	伝熱管、管支持板:ステンレス 内部流体:排ガス 伝熱管外面:蒸気	内部流体は排ガス、伝熱管外面は蒸気であり、不純物の流入は抑制されているため、伝熱管の異物付着の可能性はない。 また、運転経験として異物付着による性能低下も認められていません。 SCC予防全の観点から約30年経過時点で、主要材料を変更し、一式リプレースしている。 併せて、開放点後が容易にできるよう管側フランジ構造を漏止め溶接を伴う3段階め構造から、平版構造に変更済であり、リプレース後の起動前に開放点後を計画することとしている。
132	配管	ステンレス鋼配管系	異物付着	原子炉保護系	オリフィス	なし	内部流体 ・原子炉系(蒸気)	オリフィスに異物が付着した場合、配管に接続される計器の指示が誤差となる。内部流体は、原子炉系(蒸気)であることから、異物付着は考えにくく、更に運転経験として異物付着による性能低下は認められていない。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価番号	評価機器名	該年劣化事象	部位	運転経験	構造・材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
133	配管	炭素鋼配管系	異物付着	原子炉系(蒸気部)、残留熱除去海水系(ルオリフィス、フローノズル)	異物付着ではないが、配管ラニンクがは離されない、オリフィスを通過する際に漏れが、そのまま到達し、が、ライニングはオリフィス穴を通過する際オフライningsを変形させながら通り抜け。	-	-	オリフィスに異物が付着した場合、顯著な性能低下が想定されが、運転経験として異物付着による性能低下は認められない。一方、原子炉系(蒸気部)、残留熱除去海水系(海水)面積ナリノイは、穴径が大きく異物が付着し堆積する構造でない。
134	空調設備	空調機	異物付着	中央制御室エアハンドリングユニットファン	冷却コイル	なし	材料:鋼 内部流体:純水	異物付着は、海水環境等水質管理されていない環境であり、水質管理された純水を使用していることから、進展傾向はない。
135	計測制御機	計測装置	機械的損傷	SRNM	SRNM検出器構造材	なし	屋内(PCV内)	構造材の設計寿命である20年間の供用期間を終える前に取り換えを前提としている。
136	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	強度低下 凍結融解	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	コンクリート	なし	屋外	日本建築学会「建築工事標準仕様書同解説 JASS3 鉄筋コンクリート工事(2015)」に示されている解説図26.1(凍害危険度の分布図)
137	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	強度低下 風等による疲労	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	鉄骨	なし	屋外	鉄骨構造物の対象として、風等による凍害し荷重を受ける構造部材ではない。なお、風等による凍害等による損傷は機械設備の旨検査等で評価してある。併し荷重により疲労疲労に至る可能性はない。
138	電源設備	直流電源設備	固着	125 V蓄電池 2A, 2B	制御弁付防爆栓	[参考] H21～23年度でハッタリーの更新を実施済み	屋内	メーカー(メール)回答「加速劣化試験について」より抜粋。 蓄電池の期待寿命: 13～15年。当該電池の期待寿命試験にて15年相当經過後に弁動作動数を実施し、弁の作動圧力を規格値を満足することを確認
139	ケーブル	高圧ケーブル	硬化	高压難燃CVケーブル	シース	なし	屋内／屋外	シースはケーブル敷設時に生ずる外力的作用する力からケーブルを保護することを目的としたケーブルに要求される絶縁機能に対するシースの役割はない。
140	ケーブル	低圧ケーブル	硬化	CVケーブル、難燃CNケーブル、難燃PNケーブル	シース	なし	屋内／屋外	シースはケーブル敷設時に生ずる外力的作用する力からケーブルを保護することを目的としたケーブルに要求される絶縁機能に対するシースの役割はない。
141	ケーブル	同軸ケーブル	硬化	[共通]	シース	なし	屋内／屋外	シースはケーブル敷設時に生ずる外力的作用する力からケーブルを保護することを目的としたケーブルに要求される絶縁機能に対するシースの役割はない。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
142	熱交換器	U字管式熱交換器	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化 残留熱除去系熱交換器	基礎ボルト	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱、温度(湿度と引張強度)について(TECH-NICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境により樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコングリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
143	配管	ステンレス鋼配管系	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化 共通	基礎ボルト	なし	屋内／屋外	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱、温度(湿度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境により樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコングリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
144	配管	炭素鋼配管系	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	原子炉系(純水部、蒸気部)、不活性ガス系、残留熱除去/海水系	基礎ボルト	なし	屋内／屋外	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱、温度(湿度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境により樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコングリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
145	配管	低合金鋼配管系	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化 共通	基礎ボルト	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱、温度(湿度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境により樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコングリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
146	ケーブル		ケーブルトレイ、電線管	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化 共通	基礎ボルト	なし	屋内／屋外	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱、温度(湿度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境により樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコングリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
147	計測機器 備	計測装置	D/G機間冷却水入水口圧力計測装置 急速開閉栓用圧力計測装置 ポンプ温度計測装置 ポンプ水位計測装置 炉建屋換気系圧縮機測定装置 原子炉建屋水素濃度計測装置 原子炉建屋水素濃度計測装置	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	CV 屋内／屋外	なし	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データー集 ①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24) <抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境(による樹脂の接着能力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。	
148	空調設備	空調機		樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	残留熱除去系ポンプ室空調機 基礎ボルト	なし	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データー集 ①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24) <抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境(による樹脂の接着能力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。	
149	空調設備	冷水機		樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	中央制御室チラーユニット 基礎ボルト	なし	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データー集 ①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24) <抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境(による樹脂の接着能力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。	
150	空調設備	ダクト		樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	中央制御室換気系ダクト(角ダクト) 基礎ボルト	なし	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データー集 ①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24) <抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境(による樹脂の接着能力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。	
151	機械設備		制御用圧縮空気系設備	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化 アフターカーラ、配管サポート	アフターカーラ、配管サポート	なし	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データー集 ①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24) <抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境(による樹脂の接着能力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。	

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基 準番號	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造・材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
152	機械設備	ディーゼル機関	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	非常用ディーゼル機関(2C、2D号機) (吸気管及び排気管)	基礎ボルト	なし	屋内／屋外	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データ集 ①耐放熱線試験[TECHNICAL INFORMATION NO.24] <抜粧> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について[TECHNICAL INFORMATION NO.7] <抜粧>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコージリー内に設置された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備撤去済み)の打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
153	機械設備	ディーゼル機関	ディーゼル機関付属設備	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	治動空気系配管、潤滑油系配管、冷却水系配管及び燃料油系配管	なし	屋内／屋外	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データ集 ①耐放熱線試験[TECHNICAL INFORMATION NO.24] <抜粧> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について[TECHNICAL INFORMATION NO.7] <抜粧>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコージリー内に設置された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備撤去済み)の打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
154	機械設備	補助ボイラ設備		樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	補助ボイラ設備	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データ集 ①耐放熱線試験[TECHNICAL INFORMATION NO.24] <抜粧> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について[TECHNICAL INFORMATION NO.7] <抜粧>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコージリー内に設置された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備撤去済み)の打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
155	機械設備	廃棄物処理設備		樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	濃縮床液・液滴中和システム系設備、機器ドレーン系設備、減音固体系設備、堆積体減容容器高周波溶射炉設備、堆積体換気系設備	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データ集 ①耐放熱線試験[TECHNICAL INFORMATION NO.24] <抜粧> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について[TECHNICAL INFORMATION NO.7] <抜粧>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコージリー内に設置された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備撤去済み)の打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
156	機械設備	水素再結合器		樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	静的触媒式水素再結合器	なし	屋内(新設設備)	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカ」技術データ集 ①耐放熱線試験[TECHNICAL INFORMATION NO.24] <抜粧> ②ケミカルアンカーの耐熱温度(温度と引張強度)について[TECHNICAL INFORMATION NO.7] <抜粧>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコージリー内に設置された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい。 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備撤去済み)の打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。

東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準	中分類	終年劣化事象	評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
157	電源設備	MGセット	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	原子炉保護系MGセット	基礎ボルト	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱・温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい、 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
158	電源設備	直流水源設備	樹脂(後打ちケミカルアンカ)の劣化	125 V蓄電池 2A, 2B	基礎ボルト	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱・温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい、 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。
159	熱交換器	U字管式熱交換器	付着力低下	原子炉冷却材浄化系非再生熱交換器、原子炉冷却材浄化系再生熱交換器	基礎ボルト	なし	屋内	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱・温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	「付着力低下」 先端を曲げ加工している機器付基礎ボルトの耐力は、主にコンクリートとの付着力で担保されるにから付着力低下の発生が想定されるが、「コンクリート及び鉄骨構造物の接着性評価」にて健全性評価を実施しており、付着力が低下につながるコンクリートのひび割れが発生する可能性は小さいと評価されていることから、付着力が低下する可能性はない。 「樹脂の劣化」
160	機械設備	基礎ボルト	付着力低下 (樹脂の劣化)	機器付基礎ボルト、後打ちメカニカルアンカ、(後打ちケミカルアンカ)	基礎ボルト	なし	屋内／屋外	日本デコラックス株式会社「ケミカルアンカー技術データー集」①耐放射線試験(TECHNICAL INFORMATION NO.24)<抜粋> ②ケミカルアンカーの耐熱・温度(温度と引張強度)について(TECHNICAL INFORMATION NO.7)<抜粋>	「樹脂の劣化」 後打ちケミカルアンカの樹脂の劣化については、使用環境による樹脂(接着力)低下が想定されるが、樹脂部はコンクリート内に埋設された状態であることから、温度・紫外線の影響は受けにくい、 また、耐熱性および耐放射線による付着力影響性試験の結果を左記の資料により確認している。 ※長期保守管理方針(No.18)に基づき、約39年間経過した設備(樹脂去沫み)の後打ちケミカルアンカーの目視点検及び引抜試験を実施し、健全性を確認している。

## 東海第二発電所における日常劣化管理事象以外一覧表

No.	評価基準 大分類	中分類	終年劣化事象 評価機器名	部位	運転経験	構造、材料及び使用条件	材料試験データ値等	進展傾向が極めて小さいと判断した理由
161	機械設備	共通	使用済燃料乾式貯蔵容器	性能低下	中性子遮へい体	なし	内部流体：ヘリウムガス 最高使用圧ガス：1.0 MPa 最高使用温度： 1～15.23号機 キャスク容器 「平成15年度 金属キャスク炉幹技術 確認試験報告書」最終報告書 年6月 独立行政法人 原子力安全 基盤機構) 16.0°C／バケット 210°C 16.17号機 キャスク容器 170°C／バケット 280°C 18～21号機 キャスク容器 160°C／バケット 230°C	レジンのがれしの接触による酸化反応については、外筒と筒内に、外筒と胴の間(1.6.17.18～21号機)に劣化していることから、酸化反応による性能低下が発生する可能性はない。 レジンの溶温下での熱分解反応については、レジンの使用温度は、容器表面温度にて監視され警報閾値内に保つことから、高温下での熱分解反応による性能低下が発生する可能性はない。 レジンに対する熱分解反応については、設計評価期間内に受けける性能低下は設計基準以下であることが、レジンの放射線分解による性能低下が発生する可能性はない。 中性子吸収材の漏損については、材料試験データから、レジンに対する設計吸収線量に対して中性子吸収材の漏損が無視できる程度であることが確認されていることから、中性子吸収材の漏損による性能低下が発生する可能性はない。
162	機械設備	共通	使用済燃料乾式貯蔵容器	性能低下	バスケット	なし	内部流体：ヘリウムガス 最高使用圧ガス：1.0 MPa 最高使用温度： 1～15.23号機 キャスク容器 「平成15年度 金属キャスク炉幹技術 確認試験報告書」最終報告書 年6月 独立行政法人 原子力安全 基盤機構) 16.0°C／バケット 210°C 16.17号機 キャスク容器 17 0°C／バケット 280°C 18～21号機 キャスク容器 160°C／バケット 230°C	高温下でのクリーブ等による形状、強度変化については、ハイスケールの材料に対する設計温度より実際の使用温度が低く、設計温度を越えるような温度変化もないことから、高温下での形状、強度変化による性能低下が発生する可能性はない。 中性子照射強度については、中性子照射強度は設計以下である可能性はない。 中性子吸収材の漏損については、材料試験データから、レジンに対する設計吸収線量に対して中性子吸収材の漏損が無視できる程度であることが確認されていることから、中性子吸収材の漏損による性能低下が発生する可能性はない。 腐食については、バスマートはヘリウムガス雰囲気内にあることから、腐食による性能低下が発生する可能性はない。
163	機械設備	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	耐火能力低下 火災時等の熱	コンクリート構造物及び鉄骨構造物	コンクリート	なし	屋内／屋外	これまでコンクリート構造物の断面欠損する運送経験がないため、通常の使用環境において、コンクリート構造物の断面厚が減少することなく、耐火能力は維持される。
164	容器	電気ヘネットレーション	導通不良	電線及び接続部(コネクタ)	接合装置用モジュール型電気ヘネットレーション	なし	屋内(PCV貫通部)	電気ヘネットレーションの内部構造は、動的(熱膨張・収縮)耐久もしくは、また、電線単体には外部からの大きな荷重は作用しない、構造となっており、導通不良が発生する可能性はない。

添付

計算機プログラム（解析コード）の概要について

1. はじめに

2. 解析コードの概要

2.1 ABAQUS Ver. 6.4-4及びVer. 6.11-1

2.2 ANSYS 14.0 (June 2012)

2.3 ASHSD2-B Ver. 0

2.4 DORT DOORS3.2a版DORT

2.5 HISAP Ver. 5.2及びNSAFE Ver. 5 [ ]

2.6 MSC NASTRAN Ver. 2006r1

2.7 MSC NASTRAN Ver. 2005

2.8 NOPS Ver. 0

2.9 SAP-IV CNDYN Ver. 4.1

2.10 TACF Ver. 0

## 1. はじめに

本資料は、解析コードについて説明するものである。

## 2. 解析コードの概要

### 2.1 ABAQUS Ver. 6.4-4 及び Ver. 6.11-1

#### 2.1.1 ABAQUS Ver. 6.4-4 の概要

対象：応力解析，温度分布解析

項目	コード名
開発機関	Hibbitt, Karlsson and Sorensen, Inc
開発時期	1978 年
使用したバージョン	Ver. 6.4-4
使用目的	3 次元有限要素法（ソリッドモデル及びシェルモデル）による応力解析 3 次元有限要素法（はり要素）による応力解析 2 次元有限要素法（軸対称モデル）による応力解析，温度分布解析
コードの概要	ABAQUS（以下、「本解析コード」という。）は、米国 Hibbitt, Karlsson and Sorensen, Inc (HKS 社) で開発された有限要素法に基づく構造解析用の汎用計算機コードである。 適用モデルは 1 次元～3 次元の任意形状の構造要素，連続体要素について取り扱うことが可能であり，静的応力解析，動的応力解析，熱応力解析，伝熱解析，座屈解析等の機能を有している。特に非線形解析が容易に行えることが特徴であり，境界条件として，熱流速，温度，集中荷重，分布荷重，加速度等を取り扱うことができる。 数多くの研究機関や企業において，航空宇宙，自動車，造船，機械，建築，土木などの様々な分野で利用されている実績を持つ。

検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・今回使用する適用モデル（ソリッドモデル、シェルモデル、はり要素及び軸対称モデル）について、解析結果が理論モデルによる理論解と一致することを確認している。</li> <li>・本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・本解析コードは数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、造船、機械、建築、土木などの様々な分野における使用実績を持ち、妥当性は十分に確認されている。</li> <li>・開発機関が提示するマニュアルにより、新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する 3 次元有限要素法（ソリッドモデル、シェルモデル及びはり要素）による応力解析及び 2 次元有限要素法（軸対称モデル）による応力解析、温度分布解析に、本解析コードが適用できることを確認している。</li> <li>・使用する解析モデルは、既工事計画及び耐震評価にて実績のある関連規格及び文献を基に作成した評価モデルを採用していることを確認している。</li> </ul>
---	---

## 2.1.2 ABAQUS Ver. 6.11-1 の概要

対象：温度分布解析，弾塑性解析，応力解析

項目	コード名
開発機関	ダッソー・システムズ株式会社
開発時期	1978 年 (Hibbitt, Karlsson and Sorensen, Inc) 2005 年 (ダッソー・システムズ株式会社)
使用したバージョン	Ver. 6.4-4
使用目的	2 次元有限要素法（軸対称モデル）による温度分布計算 3 次元有限要素法（ソリッド要素）による弾塑性解析 3 次元有限要素法（ソリッド, シェル及びはりモデル）による応力解析
コードの概要	ABAQUS (以下「本解析コード」という。) は、米国 Hibbitt, Karlsson and Sorensen, Inc (HKS 社) で開発され、ダッソー・システムズ社に引き継がれた有限要素法に基づく構造解析用の汎用計算機プログラムである。 適用モデルは 1 次元～3 次元の任意形状の構造要素、連続体要素について取り扱うことが可能であり、静的応力解析、動的応力解析、熱応力解析、伝熱解析、座屈解析等の機能を有している。特に非線形解析が容易に行えることが特徴であり、境界条件として、熱流速、温度、加速度等を取り扱うことができる。 数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、造船、機械、建築、土木などの様々な分野で利用されている実績を持つ。

検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・本解析コードを用いた解析結果と理論モデルによる理論解の比較を行い、解析解が理論解と一致することを確認している。</li> <li>・本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・本解析コードは数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、造船、機械、建築、土木などの様々な分野における使用実績を持ち、妥当性は十分に確認されている。</li> <li>・新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等における用途及び適用範囲が上述の妥当性確認の範囲内であることを確認している。</li> <li>・開発機関が提示するマニュアルにより、新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する3次元有限要素法（ソリッド要素）による弾塑性解析、3次元有限要素法（ソリッド、シェル及びはりモデル）による応力解析及び2次元有限要素法（軸対称モデル）による温度分布解析に、本解析コードが適用できることを確認している。</li> </ul>
---	---

## 2.2 ANSYS 14.0 (June 2012)

### 2.2.1 ANSYS 14.0 (June 2012) の概要

対象：固有値解析，応力解析

項目	コード名
開発機関	ANSYS
開発時期	1970 年
使用したバージョン	14.0 (June 2012)
使用目的	3 次元有限要素法（はり，シェル要素）による固有値解析，応力解析
コードの概要	<p>ANSYS（以下、「本解析コード」という。）は、スワンソン・アナリシス・システムズ（現、アンシス）により開発された有限要素法による計算機プログラムである。</p> <p>本解析コードは、広範囲に亘る多目的有限要素法による計算機プログラムである。本解析コードは、構造、マルチフィジックス、流体、陽解法による動的、電磁界および流体力学のシミュレーションならびに解析を実施するものである。</p> <p>本解析コードは、ISO9001 および ASME NQA-1 を取得し、アメリカ合衆国原子力規制委員会による 10CFR Part 50 ならびに 10CFR21 の要求を満たしており、数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、機械、建築、土木等の様々な分野の構造解析に広く利用されている。</p>

検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"><li>・本解析コードの検証は、開発元のリリースノートの例題集において、多くの解析例に対する理論解と解析結果との比較が実施されており、解析解と解析解が一致していることを確認している。</li><li>・本解析コードが適正であることは、コード配布時に同梱された ANSYS Mechanical APDL Verification Testing Package により確認している。</li><li>・本解析コードの運用環境について、開発元から提示された要件を満足していることを確認している。</li></ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"><li>・本解析コードは、数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、機械、建築、土木等の様々な分野の構造解析に広く利用されていることを確認している。</li><li>・本解析コードは、原子力分野では、原子炉設置（変更）許可申請書における応力解析等、これまで多くの構造解析に対し使用実績があることを確認している。</li></ul>
---	---

## 2.3 ASHSD2-B Ver. 0

### 2.3.1 ASHSD2-B Ver. 0 の概要

対象：応力解析

項目	コード名
開発機関	米国カリフォルニア大学及びパブコック日立（株）
開発時期	1979年
使用したバージョン	Ver. 0
使用目的	2次元有限要素法（軸対称モデル）による応力解析
コードの概要	<p>ASHSD2-B（以下、「本解析コード」という。）は、原子炉圧力容器に対する評価を目的として、有限要素法により、軸対称構造物の軸対称及び非軸対称荷重に対する応力を計算する汎用プログラムである。</p> <p>荷重条件としては、内圧、差圧、軸力等の軸対称荷重のほか、水平力、曲げモーメント等非軸対称荷重を扱うことができる。</p> <p>要素としてシェル要素、三角形要素及び四角形要素があり、任意の組合せで構造物をモデル化できる。</p> <p>熱応力計算に当たっては、温度分布解析用解析コード（TACF）の結果をファイルを介して自動的に取り込むことができる。</p> <p>原子力の分野における使用実績を有している。</p>
検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・内圧を受ける厚肉円筒の弾性解析と、理論解との比較を行い、解析解が理論解と一致することを確認している。</li> <li>・本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・本解析コードのマニュアルにより、新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する応力解析に、本解析コードが適用できることを確認している。</li> <li>・本解析コードは、これまで多くの既工事計画で使用実績を有しており、妥当性は十分確認されている。</li> </ul>

## 2.4 DORT DOORS3.2a 版 DORT

### 2.4.1 DORT DOORS3.2a 版 DORT の概要

対象：遮蔽解析

項目	コード名	DORT
開発機関	米国オークリッジ国立研究所	
開発時期	1988 年	
使用したバージョン	DOORS3.2a 版 DORT	
使用目的	遮蔽解析 (原子炉圧力容器における中性子の放射線束分布解析)	
コードの概要		<p>DORT (以下、「本解析コード」という。) は、中性子及びガンマ線の物質中の挙動を評価することを目的として、2次元多群輸送方程式を離散座標 S n 法で解く数値計算により米国オーカリッジ国立研究所で開発された計算機プログラムである。</p> <p>本解析コードの計算モデルは、2次元形状 (平板 (X-Y 体系), 円柱 (R-Z 体系, R-θ 体系)) であり、中性子及びガンマ線の輸送問題等を解くことができる。また、計算モデル内での中性子及びガンマ線の線束が計算され、線量率換算係数又はカーマ係数を乗じることにより、線量率又は発熱量を算出することができる。</p>

検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・2次元輸送計算コードDORTとJENDL-3.3の組み合わせによる計算値については、JNDC(Japanese Nuclear Data Committee)においてベンチマーク実験との比較検証*が実施されており、鉄、クロム、ナトリウム等の透過放射線測定において、計算値が実験値と一致することを確認している。            注記* Yamano N. et al., Integral Test of JENDL-3.3 with Shielding Benchmarks, J. Nucl. Sci. Technol., Supplement 2, p. 841-846 (Aug. 2002)</li> <li>・本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・本解析コードは、原子力施設の遮蔽計算に広く用いられており、通常運転時の原子炉周り遮蔽計算等の豊富な実績がある。</li> <li>・本解析コードは、中性子及びガンマ線の放射線束、線量率及び発熱量を算出することができるコードであり、計算に必要な主な条件は線源条件、幾何形状条件である。これら評価条件が与えられれば評価が可能であり、本解析コードは原子炉圧力容器における中性子の放射線束分布解析に適用可能であることを確認している。</li> </ul>
---	---

## 2.5 HISAP Ver. 52 及び NSAFE Ver. 5 [ ]

### 2.5.1 HISAP Ver. 52 の概要

対象：応力解析

項目	コード名 HISAP
開発機関	株式会社日立製作所
開発時期	1978 年
使用したバージョン	HISAP Ver. 52
使用目的	3 次元有限要素法（はりモデル）による管の固有値解析及び応力解析
コードの概要	<p>HISAP（以下、「本解析コード」という。）は、配管の強度解析を目的として開発された計算機プログラムである。本解析コードは、汎用構造解析コード [ ] をメインプログラムとし、応力評価プログラム及びそれらのインターフェイスプログラムのサブプログラムから成る。</p> <p>任意の 1 次元、2 次元あるいは 3 次元形状に対し、静的解析、動的解析を行うことが可能で、反力・モーメント・応力、固有値・刺激係数等の算出が可能である。</p> <p>原子力の分野における使用実績を有している。</p>
検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	【検証 (Verification)】 [ ]

**【妥当性確認 (Validation)】**

検証(Verification)

及び

妥当性確認(Validation)

### 2.5.2 NSAFE Ver.5 の概要

対象：固有値解析、応力解析

項目	コード名 NSAFE
開発機関	株式会社日立プラントコンストラクション
開発時期	1982年
使用したバージョン	NSAFE Ver.5
使用目的	3次元有限要素法（はりモデル）による支持構造物の固有値解析及び応力解析
コードの概要	<p>NSAFE（以下、「本解析コード」という。）は、支持構造物の強度解析を目的として開発された計算機プログラムである。本解析コードは、汎用構造解析コード [ ] をメインプログラムとし、応力評価プログラム及びそれらのインターフェイスプログラムのサブプログラムから成る。</p> <p>任意の1次元、2次元あるいは3次元形状に対し、静的解析、動的解析を行うことが可能で、反力・モーメント・応力、固有値・刺激係数等の算出が可能である。</p> <p>原子力の分野における使用実績を有している。</p>
検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	【検証(Verification)】

【妥当性確認 (Validation)】

検証(Verification)

及び

妥当性確認(Validation)

## 2.6 MSC NASTRAN Ver. 2006r1

### 2.6.1 MSC NASTRAN Ver. 2006r1 の概要

対象：固有値解析、応力解析

項目	コード名
開発機関	MSC. Software Corporation
開発時期	1971 年（一般商業用リリース）
使用したバージョン	Ver. 2006r1
使用目的	はりモデルによる固有値解析及び地震応答解析 3 次元有限要素法（ソリッド要素）による応力計算
コードの概要	<p>MSC NASTRAN（以下、「本解析コード」という。）は、航空機の機体強度解析を目的として開発された、有限要素法による構造解析用の汎用計算機プログラムである。</p> <p>適用モデル（主にはり要素、シェル要素、ソリッド要素）に対して、静的解析（線形、非線形）、動的解析（過渡応答解析、周波数応答解析）、固有値解析、伝熱解析（温度分布解析）、熱応力解析、線形座屈解析等の機能を有している。</p> <p>数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、造船、機械、建築、土木など様々な分野の構造解析に使用されている。</p>
検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証(Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>構造力学分野における一般的知見により解を求めることができる体系について、本解析コードを用いた解析結果と理論モデルによる理論解の比較を行い、解析解が理論解と一致することを確認している。</li> <li>本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認(Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>本解析コードは、航空宇宙、自動車、造船、機械、土木及び建築などの様々な分野における使用実績を有しており、妥当性は十分に確認されている。</li> <li>検証の体系と新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する体系が同等であることから、検証結果を持って、解析機能の妥当性も確認できる。</li> <li>新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等における用途及び適用範囲が上述の妥当性確認の範囲内であることを確認している。</li> </ul>

## 2.7 MSC NASTRAN Ver. 2005

### 2.7.1 MSC NASTRAN Ver. 2005 の概要

対象：固有値解析、応力解析

項目	コード名	MSC NASTRAN
開発機関		MSC. Software Corporation
開発時期		1971年（一般商業用リリース）
使用したバージョン		Ver. 2005
使用目的		はりモデルによる固有値解析、地震応答解析及び応力解析 3次元有限要素法(シェルモデル)による応力解析
コードの概要		<p>MSC NASTRAN（以下、「本解析コード」という。）は、航空機の機体強度解析を目的として開発された、有限要素法による構造解析用の汎用計算機プログラムである。</p> <p>適用モデル（主にはり要素、シェル要素、ソリッド要素）に対して、静的解析（線形、非線形）、動的解析（過渡応答解析、周波数応答解析）、固有値解析、伝熱解析（温度分布解析）、熱応力解析、線形座屈解析等の機能を有している。</p> <p>数多くの研究機関や企業において、航空宇宙、自動車、造船、機械、建築、土木など様々な分野の構造解析に使用されている。</p>

検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <p>本解析コードの検証の内容は、以下のとおりである。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・構造力学分野における一般的知見により解を求めることができる体系について、本解析コードを用いた解析結果と理論モデルによる理論解の比較を行い、解析解が理論解と一致することを確認している。</li> <li>・本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・本解析コードは、航空宇宙、自動車、造船、機械、土木及び建築などの様々な分野における使用実績を有しており、妥当性は十分に確認されている。</li> <li>・検証の体系と新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する体系が同等であることから、検証結果を持って、解析機能の妥当性も確認できる。</li> <li>・新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等における用途及び適用範囲が上述の妥当性確認の範囲内であることを確認している。</li> </ul>
---	---

## 2.8 NOPS Ver. 0

### 2.8.1 NOPS Ver. 0 の概要

対象：応力解析

項目	コード名
開発機関	NOPS
開発時期	1983 年
使用したバージョン	Ver. 0
使用目的	シェル理論及びはり理論による応力計算
コードの概要	<p>NOPS（以下、「本解析コード」という。）は、原子炉圧力容器に対する評価を目的として、円筒殻及び球殻の構造不連続による効果を含まない一次応力を、シェル理論又ははり理論に基づいて計算するプログラムである。</p> <p>荷重は、内圧、外圧及び外荷重を考慮できる。</p> <p>原子炉圧力容器の円筒殻、球殻及びノズル等に内圧及び外圧によって生じる一次一般膜応力並びに外荷重によって生じる一次一般膜応力及び一次膜+一次曲げ応力の計算を行う。</p> <p>原子力の分野における使用実績を有している。</p>
検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>代表的な検証用モデルに対し、本解析コードで計算される解析解が理論解と一致することを確認している。</li> <li>本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>本解析コードのマニュアルにより、新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する応力計算に、本解析コードが適用できることを確認している。</li> <li>本解析コードは、これまで多くの既工事計画で使用実績を有しており、妥当性は十分確認されている。</li> </ul>

## 2.9 SAP-IV CNDYN Ver. 4.1

### 2.9.1 SAP-IV CNDYN Ver. 4.1 の概要

対象：固有値解析、応力解析

項目	コード名	SAP-IV
開発機関		[REDACTED]
開発時期		1973 年
使用したバージョン		CNDYN Ver. 4.1
使用目的		3 次元有限要素法（シェルモデル）による固有値解析及び応力解析 3 次元有限要素法（はりモデル）による固有値解析及び地震応答解析
コードの概要		SAP-IV CNDYN Ver. 4.1（以下、「本解析コード」という。）は、 カリフォルニア大学が開発した SAP-IV をベースに、 [REDACTED] である。任意形状の三次元モデル（主にはり要素及びシェル要素）に対して、有限要素法を用いて静的解析及び動的解析を行うもので、主として、機器の固有値計算並びに自重、運転時荷重及び地震力による応力計算等に用いる。 本解析コードは、機械工学、土木工学、航空工学等の分野において、多くの実績を有している。

	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>両持ちはりの単純支持円筒モデルについて、本解析コードによる解析結果と理論解とを比較して検討し、解析解と理論解が一致していることを確認している。</li> <li>平板のモデルについて、シェルモデルによる固有値解析及び応力解析を行い、本解析コードによる解析結果と理論解とを比較して検討し、解析解と理論解が一致していることを確認している。</li> <li>本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li> </ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>本解析コードは、機械工学、土木工学、航空工学等の分野において、多くの実績を有しております、妥当性は十分に確認されている。</li> <li>本解析コードのマニュアルにより、新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する3次元有限要素法（シェルモデル）による固有値解析及び応力解析並びに3次元有限要素法（はりモデル）による固有値解析及び地震応答解析に、本解析コードが適用できることを確認している。</li> <li>新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等における構造に対し使用する要素及び解析については、既工事計画において使用された実績がある。</li> <li>新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等において使用するバージョンは、既工事計画において使用されているものと同じであることを確認している。</li> </ul>
--	--

## 2.10 TACF Ver. 0

### 2.10.1 TACF Ver. 0 の概要

対象：応力解析

項目	コード名
開発機関	パブコック日立(株)
開発時期	1982 年
使用したバージョン	Ver. 0
使用目的	2 次元有限要素法（軸対称モデル）による応力解析
コードの概要	<p>TACF（以下、「本解析コード」という。）は、原子炉圧力容器に対する評価を目的として、有限要素法により平面及び軸対称構造物の定常及び非定常温度分布を計算するプログラムである。</p> <p>温度分布計算は、領域を小さなメッシュに分割し、各メッシュについての熱平衡方程式をたて、定常問題は弛緩法*により、非定常問題は微小時間でステップ毎の温度分布を順次求める方法による。</p> <p>境界条件としては、強制対流熱伝達のほか、自然対流熱伝達、輻射熱伝達等の非線型熱伝達も扱うことができる。</p> <p>要素として三角形要素及び四角形要素があり、任意の組合せで構造物をモデル化できる。</p> <p>原子力の分野における使用実績を有している。</p> <p>* : エネルギー最小化原理に基づく解法の一つで反復法ともいう。近似解を仮定し、それを修正する計算を反復することによって、真の解に収束させる手法である。</p>

検証(Verification) 及び 妥当性確認(Validation)	<p><b>【検証 (Verification)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"><li>・平板の1次元熱伝導の温度分布解析と、理論解との比較を行い、解析解が理論解と一致することを確認している。</li><li>・本解析コードの運用環境について、開発機関から提示された要件を満足していることを確認している。</li></ul> <p><b>【妥当性確認 (Validation)】</b></p> <ul style="list-style-type: none"><li>・本解析コードのマニュアルにより、新規制基準への適合性確認審査に係る工事計画認可申請等で使用する応力解析に、本解析コードが適用できることを確認している。</li><li>・本解析コードは、これまで多くの既工事計画で使用実績を有しており、妥当性は十分確認されている。</li></ul>
---	--