

柏崎刈羽原子力発電所 1号機

新潟県中越沖地震後の設備健全性に係る
点検・評価に関する報告書（案）
（機器レベルの点検・評価報告）

平成21年11月12日
東京電力株式会社

目 次

1. はじめに	1
2. 地震の概要	2
2.1 新潟県中越沖地震の概要	2
2.2 柏崎刈羽原子力発電所での観測結果	2
2.3 1号機での観測結果	4
2.4 1号機の状況	5
3. 本報告書の概要	6
3.1 点検評価に関する基本的な考え方	6
3.1.1 機器レベルの点検・評価	6
3.1.2 系統レベルの点検・評価	7
3.2 機器レベルの点検・評価の結果の概要	9
4. 機器レベルの評価	10
4.1 設備点検	10
4.1.1 対象設備	10
4.1.2 点検方法	10
4.1.3 各機種 of 設備点検結果	16
4.2 地震応答解析	22
4.2.1 解析評価方針	22
4.2.2 解析評価方法	23
4.2.3 解析結果	29
4.2.4 まとめ	30
4.3 総合評価	62
4.3.1 総合評価の方法	62
4.3.2 総合評価結果	65
4.4 その他留意すべき事項	128
4.4.1 経年劣化事象の考慮	128
4.4.2 塑性変形に対する評価	133
4.4.3 1号機以外で確認された不適合事象に関する点検の状況	134
5. 品質保証	136
5.1 品質保証活動	136
5.2 力量管理	137
5.2.1 点検者の力量管理	137
5.3 社内品質安全部および社外機関による確認	138
5.3.1 点検者の力量確認	138
5.3.2 点検実施状況の確認	138
6. 点検評価の実施体制	140

7. 評価のまとめ	141
8. 今後の予定	143
8.1 機器レベルの設備点検	143
8.2 系統健全性の確認	143
9. 添付資料	144
10. 参考資料	145
11. 参考文献	146

1. はじめに

当社はこれまで、「新潟県中越沖地震を受けた柏崎刈羽原子力発電所の設備の健全性に係る点検・評価計画について（経済産業省 平成 19・11・06 原院第 2 号 平成 19 年 11 月 9 日）」を受け、新潟県中越沖地震（以下、「本地震」という）後の特別な保全計画として、「柏崎刈羽原子力発電所 1 号機 新潟県中越沖地震後の設備健全性に係る点検・評価計画書」（以下、「点検・評価計画書」という）を定め、原子炉の蒸気発生前までに健全性確認ができる設備を対象に点検、および評価を実施してきた。

本報告書は、点検・評価計画書に定められた対象設備における設備点検、ならびに地震応答解析が概ね終了したことから、これらの結果について取り纏めるとともに、総合評価を実施したものである。

2. 地震の概要

2.1 新潟県中越沖地震の概要

平成19年7月16日午前10時13分頃、新潟県中越沖において、大きな地震が発生し、新潟県と長野県で最大震度6強を観測した他、北陸地方を中心に東北地方から近畿・中国地方にかけて広い範囲で地震動が観測された。気象庁発表（平成19年7月 地震・火山月報（防災編））によれば、マグニチュードは6.8、震源の深さは17kmであり、震央距離16km、震源距離約23kmに位置していた柏崎刈羽原子力発電所は地震発生により大きな地震動を受けた。

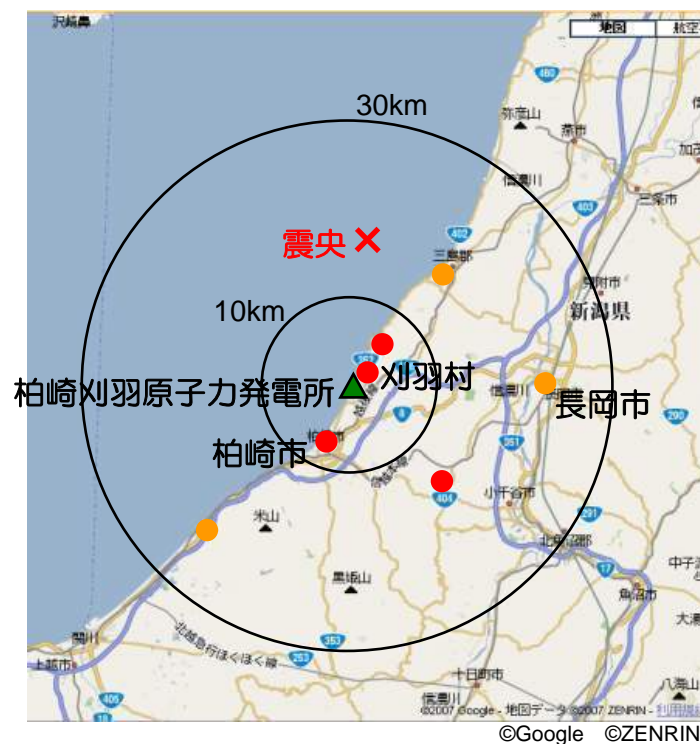


図-2.1.1 平成19年新潟県中越沖地震の震央と柏崎刈羽原子力発電所の位置

2.2 柏崎刈羽原子力発電所での観測結果

柏崎刈羽原子力発電所の地震計の配置図を図-2.2.1に示す。各号機の原子炉建屋基礎版上の加速度時刻歴波形（東西方向）を図-2.2.2に示す。

全号機で顕著なパルス波が発生しており、特に荒浜側（1～4号機）で時刻歴波形の後半に大振幅のパルスが見られる。一方、大湊側（5～7号機）では時刻歴波形後半に荒浜側のような大振幅のパルスは確認されていない。

原子炉建屋基礎版上で観測された最大加速度および設計時の最大加速度応答

値を表-2.2.1 に示す。原子炉建屋基礎版上での最大加速度の中で最大のものは、1号機東西方向で680galである。なお、加速度波形については、記録の主要動を含む50秒間を標記している。

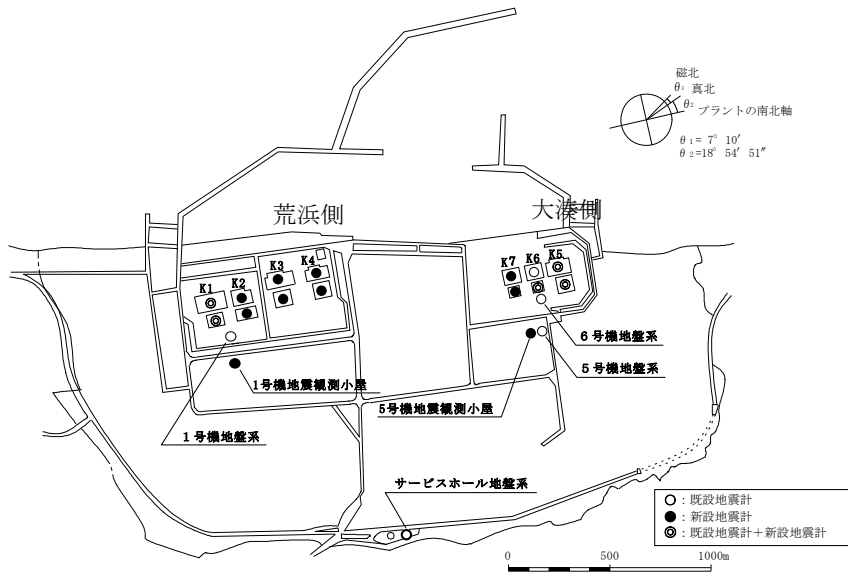


図-2.2.1 柏崎刈羽原子力発電所における地震観測点の配置

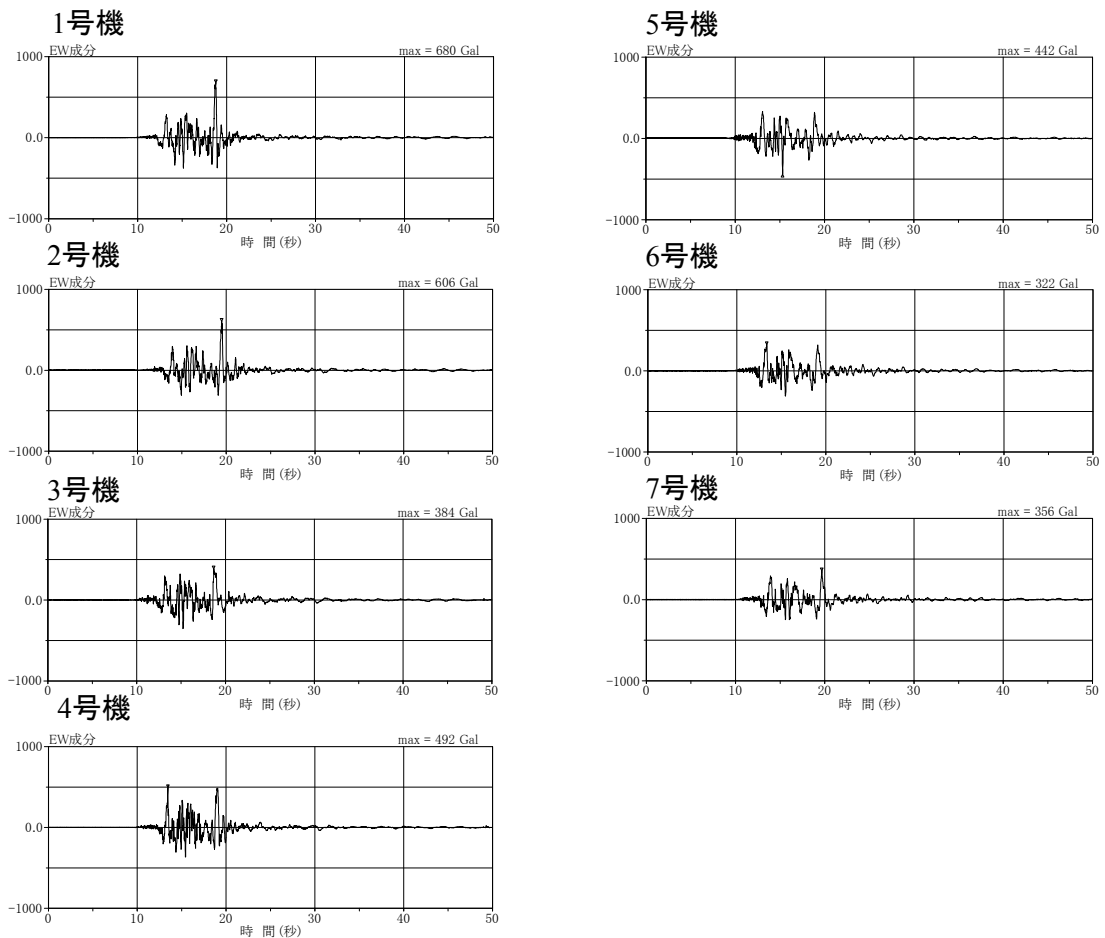


図-2.2.2 原子炉建屋基礎版上で観測された加速度時刻歴波形（東西方向）

表-2.2.1 原子炉建屋基礎版上で観測された最大加速度と設計時の最大加速度応答値

(単位：gal)

観測値		南北※1、※2		東西※1、※2		上下※2	
		観測	設計	観測	設計	観測	設計※3)
1号機	最下階 (B5F)	311	274	680	273	408	(235)
2号機	最下階 (B5F)	304	167	606	167	282	(235)
3号機	最下階 (B5F)	308	192	384	193	311	(235)
4号機	最下階 (B5F)	310	193	492	194	337	(235)
5号機	最下階 (B4F)	277	249	442	254	205	(235)
6号機	最下階 (B3F)	271	263	322	263	488	(235)
7号機	最下階 (B3F)	267	263	356	263	355	(235)

※1 静的水平地震力は、 $3C_i=0.48G$

※2 スクラム設定値：水平方向 120gal、上下方向 100 gal

※3 上下方向については、()内の値を静的設計で用いている。

2.3 1号機での観測結果

1号機原子炉建屋の地震計の配置を図-2.3.1に、基礎版上で観測された加速度時刻歴波形を図-2.3.2に示す。また、観測された記録に基づく加速度応答スペクトルを、設計時の基準地震動 S_2 に基づく床応答スペクトルと比較したものを図-2.3.3に示す。原子炉建屋基礎版上の最大加速度値は、設計時の基準地震動 S_2 による最大応答加速度 **273gal** に対し東西方向で **680gal** であった。

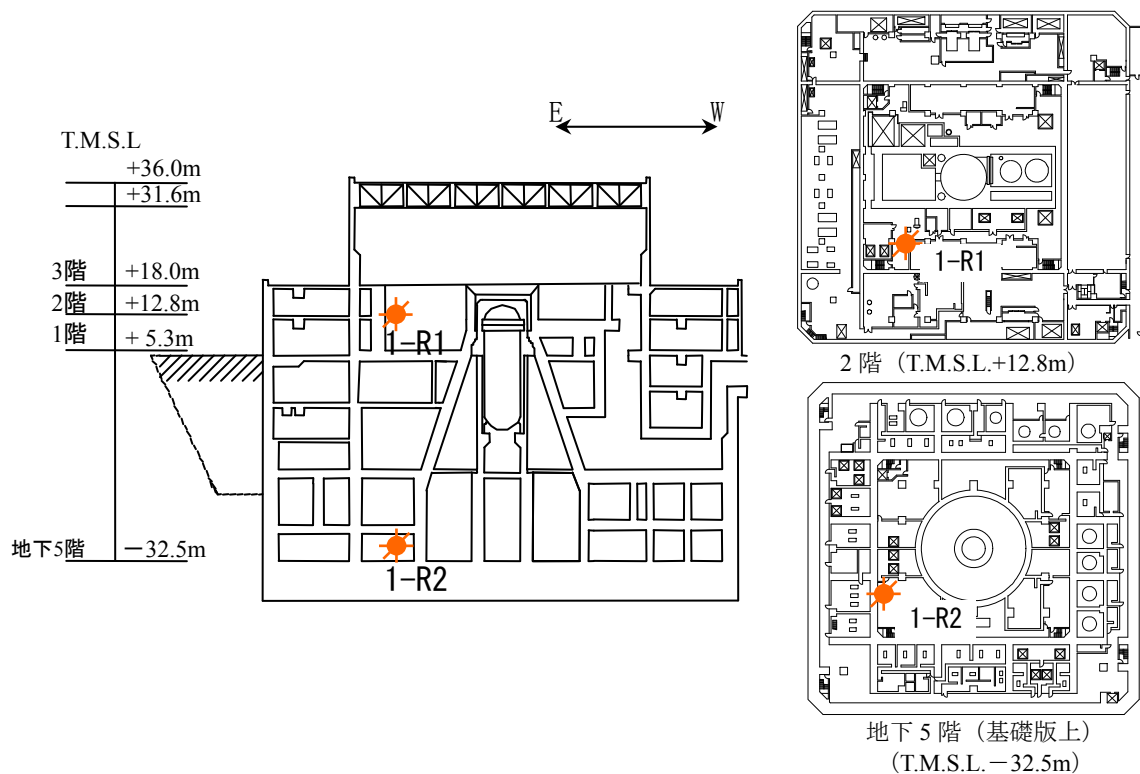


図-2.3.1 1号機原子炉建屋地震計配置図 (赤星部)

図-2.3.1 の 1-R2 での計測波形

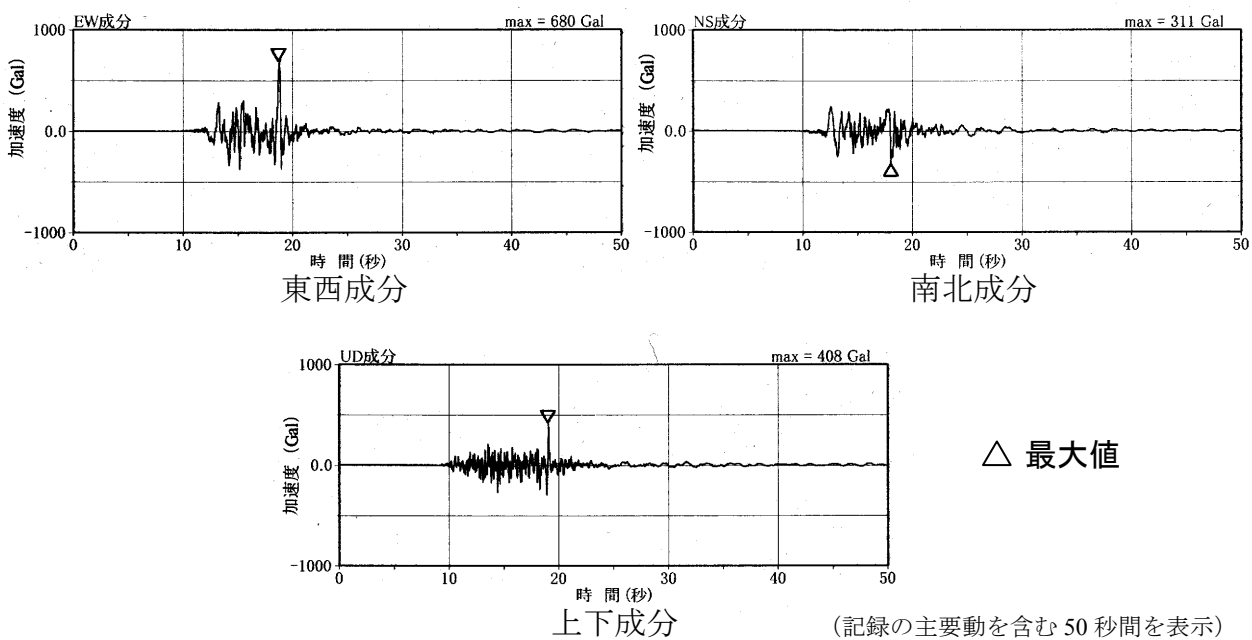


図-2.3.2 1号機 原子炉建屋基礎版上で観測された加速度時刻歴波形

- | | |
|--|--|
| — 観測記録 | — 観測記録 |
| — 安全確認用地震動(EL CENTRO,450Gal規準化)による応答 | — 安全確認用地震動(EL CENTRO,450Gal規準化)による応答 |
| - - - 安全確認用地震動(TAFT,450Gal規準化)による応答 | - - - 安全確認用地震動(TAFT,450Gal規準化)による応答 |
| — 安全確認用地震動(GOLDEN GATE,450Gal規準化)による応答 | — 安全確認用地震動(GOLDEN GATE,450Gal規準化)による応答 |

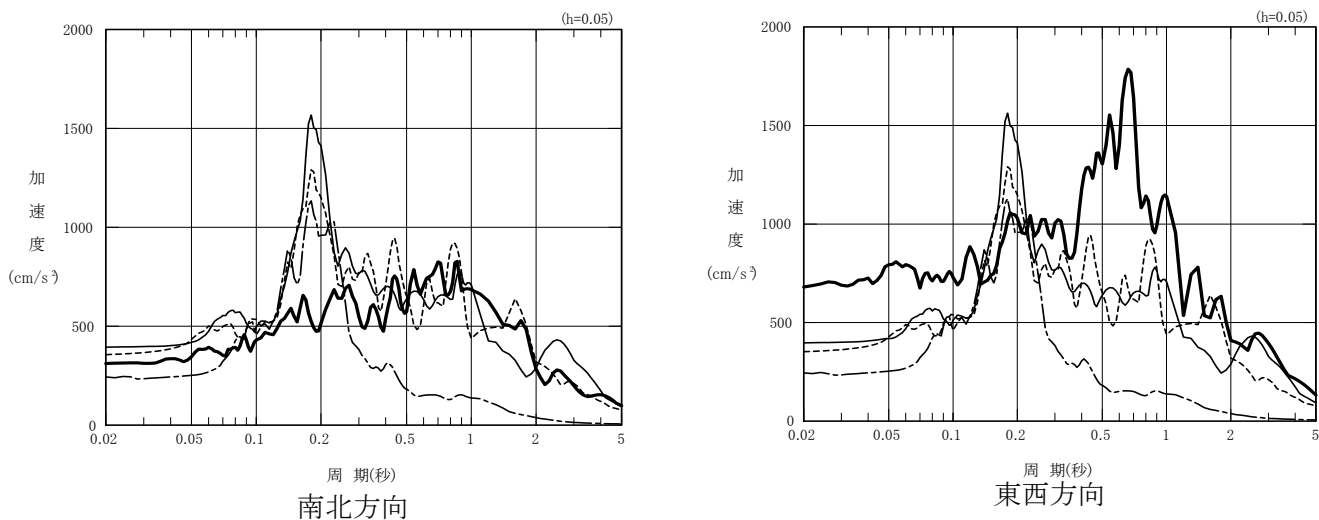


図-2.3.3 1号機 原子炉建屋基礎版上の加速度応答スペクトル

2.4 1号機の状況

地震発生当時、柏崎刈羽原子力発電所1号機は定期検査のため冷温停止中であつた。全燃料が炉心から取り出された状態で、一部の機器については分解点検等を実施中であつた。プラントは、地震波が到達した後も冷温停止状態を維持した。

3. 本報告書の概要

3.1 点検評価に関する基本的な考え方

3.1.1 機器レベルの点検・評価

機器レベルの点検・評価とは、設備点検、地震応答解析による評価および両者の結果を踏まえた設備健全性の総合評価をいう。

設備点検では各設備の特徴に応じて各設備が受けた地震による影響を点検・試験等によって確認し、地震応答解析では本地震の観測波に基づく各設備の解析的な評価を実施する。

設備点検は、各設備に共通的に実施する目視点検、作動試験等の基本点検および基本点検の結果や地震応答解析結果等に応じて実施する分解点検、非破壊試験等の追加点検からなる。

点検・評価に関しては、以下の基本的な考え方に従った（図-3.1.1 参照）。

- ① 原子炉安全上重要な設備^{*}については、基本点検とあわせて地震応答解析を実施し、さらに、基本点検において異常が確認された設備および地震応答解析により裕度が比較的少ないと判断された設備については追加点検を実施する。
- ② その他の設備については、設備点検を主体に実施し、基本点検において異常が確認された設備に対し追加点検を実施する。
- ③ また、異常が確認されなかった設備に対しても、さらなる設備の健全性の確保および知見拡充の観点から念のために、予め計画する追加点検を実施する。
- ④ 設備点検および地震応答解析による評価の両者の結果を踏まえ、設備健全性の総合評価を行う。

※ 原子炉安全上重要な設備

重要度分類クラス1の設備および重要度分類クラス2の設備であって、耐震安全上重要度が高い設備（耐震クラスがAs、Aのものおよびその他動的地震動による耐震評価の対象としているもの）を指す。

3.1.2 系統レベルの点検・評価

系統レベルの点検・評価とは、系統レベルの健全性を確認する試験（以下、「系統機能試験」という）および系統レベルの健全性の評価（以下、「系統健全性の評価」という）をいう。

系統機能試験では、系統の運転等によって、インターロック、警報の作動、弁の作動、系統流量等の状況を確認し、系統健全性の評価では、系統機能試験の結果から、系統全体の機能が正常に発揮されることを総合的に評価する。

なお、系統機能試験は、試験に係わる設備の健全性が、機器レベルの点検・評価によって確認された後に実施する（図-3.1.1 参照）。

機器レベルの点検・評価

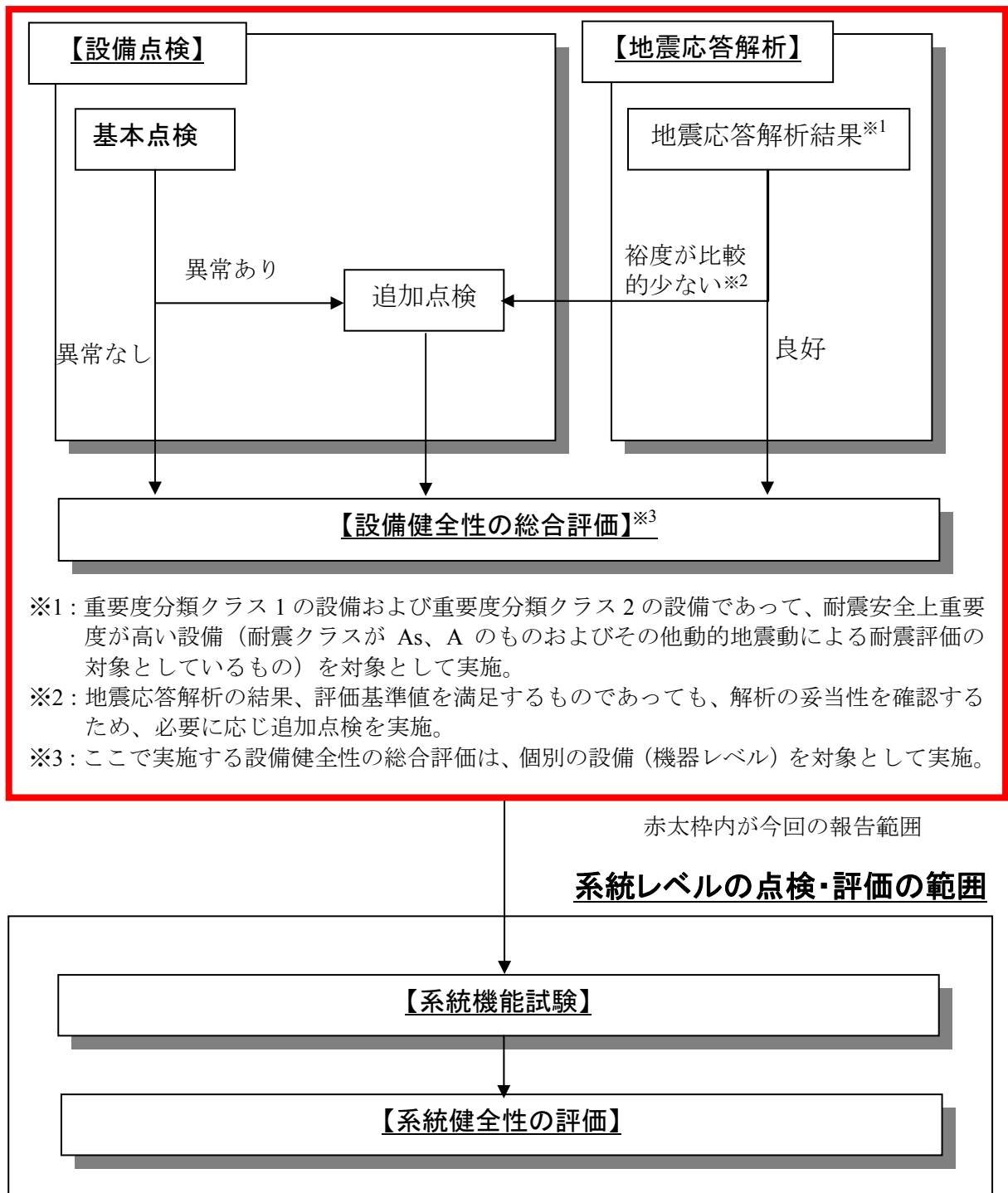


図-3.1.1 点検・評価の全体フロー

3.2 機器レベルの点検・評価の結果の概要

柏崎刈羽原子力発電所は設計基準地震動を上回る地震動を観測したため、設備の健全性を確認する目的で「点検・評価計画書」に基づき機器レベルでの点検・評価を実施してきた。現時点において

- ・ 「点検・評価計画書」対象設備の基本点検のうち、目視点検ならびに実施可能な作動試験および漏えい試験等について、概ね終了したこと
- ・ 予め計画する追加点検が概ね終了したこと
- ・ 地震応答解析が終了したこと

から、設備の健全性について評価を行った。

設備の健全性評価の結果、原子炉安全上重要な機器については、原子炉压力容器や原子炉格納容器の漏えい試験等一部終了していない設備があるが、これまでの設備点検において、地震による重大な異常（不適合）はなかったこと、ならびに、地震応答解析において、許容応力状態Ⅲ_AS等の評価基準値を超えているものはなかったことから、機器レベルにおいて概ね機能が維持されているものと評価した。

設備点検として、点検対象総数約 2、000 機器を抽出し、現時点での健全性評価を行った結果、262 機器に不適合が確認されたが、いずれも原子炉安全を阻害する可能性はなく、部品の取替、補修、手入れ等により原形に復旧することで対応している。

不適合が確認された 262 機器のうち 154 機器は地震に起因するものであった。さらにその中で構造強度や機能維持へ影響を及ぼす可能性のあるものは 122 機器であり、主タービンの内部構造物接触や主変圧器の内部部品のずれ等の地震力による部品等のずれ、擦れ事象等であった。これらはいずれも補修、取替え等により原形復旧できる事象であった。また、1号機においては、原子炉複合建屋付属棟地下5階が浸水し、ポンプ、電動機等 86 機器が水没し、これらも機能影響ありと評価した。残り 108 機器に関しては通常の点検時に見られる経年的な劣化事象やゴミかみ等の偶発的な事象等であったことから、本地震の影響によるものではないと判断した。

4. 機器レベルの評価

4.1 設備点検

4.1.1 対象設備

対象設備は、電気事業法に基づく事業用電気工作物の工事計画書に記載のあるすべての設備とした。耐震上考慮している支持構造物等については、工事計画書に記載がないものも点検対象とした。

上記の選定の結果、設備点検の対象設備として、**約 2,000** 機器（このうち原子炉安全上重要な機器は**約 790** 機器）を抽出した。

なお、現在までに使用実績がなく、今後も使用の見込みがない設備^{※1}については、点検対象外とし、配管系等、類似設備や同一設備が複数存在する場合は、代表設備や代表部位を選定して、点検を行うこととした。

また、1号機については、計画的な取替えに伴い、地震発生時にプラント内に設置されていなかった設備^{※2}についても、点検対象外とした。

※ 1 固化設備等

※ 2 残留熱除去系ストレーナ

4.1.2 点検方法

(1) 対象設備の分類

各設備の種類、設置方法等により地震時に想定される損傷の形態が異なることから、「原子力発電所耐震設計技術指針」(JEAG4601)における機種分類を参考にして、対象設備を地震による機能・構造への影響が類似していると考えられる機種に分類した。(表-4.1.1 参照)

表-4.1.1 点検対象設備分類一覧

動的機器		静的機器	
1)	立形ポンプ	21)	原子炉圧力容器および付属機器
2)	横形ポンプ	22)	炉内構造物
3)	往復動式ポンプ	23)	配管
4)	ポンプ駆動用タービン	24)	燃料ラック類
5)	電動機	25)	熱交換器
6)	ファン	26)	復水器、給水加熱器、湿分分離器
7)	冷凍機※	27)	プールライニング
8)	空気圧縮機	28)	変圧器
9)	弁	29)	蓄電池
10)	ダンパ※	30)	遮断器
11)	非常用ディーゼル発電機	31)	計器、継電器、調整器、検出器、 変換器
12)	制御棒	32)	原子炉格納容器および付属機器
13)	制御棒駆動機構	33)	アキュムレータ
14)	主タービン	34)	ろ過脱塩器
15)	発電機	35)	ストレーナ／フィルタ
16)	再循環ポンプ	36)	空気抽出器
17)	燃料取替機	37)	除湿塔
18)	クレーン	38)	タンク
19)	M-Gセット流体継手 ^注	39)	計装ラック
20)	固化装置	40)	制御盤・電源盤
		41)	空調ダクト※
		42)	燃料体（燃料集合体およびチャン ネルボックス）
		43)	再結合装置
		44)	電気ヒータ
		45)	ボイラ
		46)	特殊フィルタ
		47)	焼却装置
		支持構造物等	
		48)	基礎ボルト
		49)	支持構造物

※ 対象機器なし

注 固化装置は、現在までに使用実績がなく、今後も使用の見込みがないことから点検対象外とする。

(2) 各機種の点検方法

設備点検では、設備の特性に応じて分類した各機種の構造を考慮し、地震による設備の損傷形態を整理した上で、以下の「a.動的機器」、「b.静的機器」、「c.支持構造物等」に例示するように、それぞれの損傷形態に適した点検方法を選定した。整理した損傷形態のうち、特に地震力による影響を受けやすいと考えられるものを「発生の可能性が高いと想定されるもの」とし、それが検出可能な点検方法を策定した（添付資料-1-1 参照）。各設備の点検にあたっては、これら点検方法をもとに要領書等を定めて実施した。

なお、埋設された機器や狭隘部に設置された一部の機器（9機種 21部位）には、目視点検が困難な箇所があることから、周辺部位の目視点検、漏えい試験等の代替点検、あるいは地震応答解析によって、健全性確認を実施するよう計画した（「4.1.3 各機種の設備点検結果」参照）。

a. 動的機器

動的機器は、立形ポンプ、ファン等の機器であり、回転機能および水力性能等が要求されている。

地震力によるこれら機能の喪失要因としては、軸受、ロータなど各部材の損傷、変形が想定される。これらの損傷の検出には、外観による目視点検や作動試験が有効と考えられるため、基本点検として目視点検等を計画し、さらに、基本点検により異常が確認された場合には、分解点検等の追加点検を計画した。

① 基本点検：目視点検、作動試験、漏えい試験 等

② 追加点検：分解点検 等

なお、作動試験等の実施にあたっては、定期事業者検査等における作動試験の判定基準を用いることを基本としたが、診断技術の活用※、過去複数回の作動試験時の記録（地震前データ）との比較も可能な範囲で実施するよう計画した。

※ 診断技術の活用にあたっては、「原子力発電所の設備診断に関する技術指針－回転機械振動診断技術」（JEAG4221-2007）を参考に振動診断（振動速度値の管理と異常な振動周波数の有無）を実施し、設備の状態を評価する。

b. 静的機器

静的機器は、配管、熱交換器等の機器であり、内部に流体を保持する機能、送水機能等が要求されている。また、制御盤、電源盤、計器等の電気・計装設備に対しては検出、伝達、制御等の機能が要求されている。

地震力によるこれら機能の喪失要因としては、各部材の変形、割れ、断線等の損傷が想定される。これらの損傷の検出には、外観による目視点検や漏えい試験等が有効と考えられるため、基本点検として目視点検等を計画し、さらに、基本点検により異常が確認された場合には、非破壊試験、分解点検等、追加点検を計画する。

- ① 基本点検：目視点検、漏えい試験、ループ試験 等
- ② 追加点検：非破壊試験、分解点検 等

c. 支持構造物等

支持構造物は、各機種に共通であり、地震力による影響を受けやすいと考えられることから、機器本体とは別に損傷形態および点検方法について検討を行った。

耐震上考慮している支持構造物は、主に機器基礎部、支持脚、静的レストレイント、動的レストレイント等から構成され、これらには、機器の支持機能等が要求されている。

地震力による機能の喪失要因としては、支持構造物本体の変形やコンクリート定着部の損傷（基礎ボルトの損傷、コンクリートの割れ）等が想定され、これら損傷の検出には、当該部および周辺コンクリート部に対する目視点検等が有効と考えられるため、基本点検として目視点検等を計画し、さらに、基本点検により異常が確認された場合には、基礎ボルトの非破壊試験等、追加点検を計画する。

- ① 基本点検：目視点検、打診試験
- ② 追加点検：非破壊試験、低速走行試験 等

(3) 予め計画する追加点検

基本点検にて異常が確認された場合あるいは地震応答解析の結果から追加点検を実施するものとしたが、これ以外にも知見拡充を目的に実施する追加点検および、蒸気タービンなどプラント停止中における基本点検が困難な設備に対する追加点検（以下、「予め計画する追加点検」という）について、以下の対象を選定し、点検を行うこととした（表-4.1.2 参照）。

【Ⅰ】基本点検と地震応答解析による評価により、十分に健全性の確認が可能であるものと考えられるが、より確実な設備健全性の確認および知見拡充の目的で実施する追加点検。

- ・ 機器内部に摺動部、駆動部等を有する設備（動的機器）
- ・ 一般的に地震力による影響が大きいと考えられる部位（配管、基礎部、支持構造物等を選定）
- ・ 地震による相対変位の影響が大きいと考えられる部位（原子炉圧力容器ノズル、建屋間貫通部等）
- ・ 構造が複雑でかつ性能に対する地震力の影響が懸念される機器（主変圧器等）
- ・ 地震応答解析の結果、他の箇所比べて地震の影響が比較的大きい箇所（原子炉圧力容器上部シヤラグ等）

【Ⅱ】プラント停止中に基本点検の実施が困難な設備における、停止中の設備健全性を確認する目的で実施する追加点検。

- ・ 駆動源が蒸気である等の理由により、プラント停止中に作動試験の実施および作動状態の確認が困難な設備（主タービン等）
- ・ 内包する流体が蒸気である等の理由により、プラント停止中に運転圧による漏えい確認ができない設備（主蒸気系配管、復水器等）
- ・ 現段階で系統運用上、作動試験の実施が困難な設備※（原子炉冷却材浄化系粉末樹脂沈降分離槽スラッジポンプ）

※ 機器設置以降、起動レベルまでスラッジが蓄積されていないため、作動試験が実施できない設備。

表-4.1.2 予め計画する追加点検範囲と実施理由

追加点検理由	点検対象			点検方法
	対象範囲	対象機種	対象機器	
【Ⅰ】 基本点検と地震 応答解析による 評価により、十 分に健全性の確 認が可能である ものと考えられ るが、より確実 な設備健全性の 確認および知見 拡充の目的で実 施する追加点検	機器内部に摺動部、駆 動部等を有する設備	(a)動的機器	・機種および建屋ごとに代表 1 機器	分解点検
	一般的に地震力による 影響が大きいと考えら れる部位	(b)配管	・地震応答解析の結果、他の箇所 に比べて地震の影響が比較的 大きい箇所	詳細目視点検 (解析範囲で3カ所) 浸透探傷試験 (解析範囲で1カ所) 超音波探傷試験 ^{※2} (解析範囲で1カ所) 硬さ測定 ^{※2} (解析範囲で1カ所)
		(c)基礎部	・機種ごとに代表 1 機器および原 子炉建屋フロアごとに代表 1 機器	詳細目視点検 基礎ホルトのトルク確認 (全数の 10%) 超音波探傷試験 (全数の 10%)
		(b)配管	・建屋間貫通部に施設される箇所	詳細目視点検 浸透探傷試験 超音波探傷試験 ^{※2}
	地震による相対変位の 影響が大きいと考えら れる部位	(d)支持 構造物等	・建屋間貫通部に施設される配管 近傍の支持構造物等	浸透探傷試験
		(e)原子炉 圧力容器	・ノズルセーフエンド	浸透探傷試験 ^{※3} 超音波探傷試験 ^{※2}
	構造が複雑でかつ性能 に対する地震力の影響 が懸念される機器	(f)変圧器	・主変圧器 ・所内変圧器 ・高起動変圧器	分解点検
	地震応答解析の結果、 他の箇所に比べて地震 の影響が比較的大きい 箇所	(g)原子炉 格納容器	・原子炉圧力容器シヤラグ	詳細目視点検 浸透探傷試験 ^{※2}
		(d)支持 構造物等	・原子炉再循環系、残留熱除去系 配管支持構造物 (メカニカルスナッチ)	低速走行試験 分解点検
	【Ⅱ】 プラント停止中 に基本点検の実 施が困難な設備 における、停止 中の設備健全性 を確認する目的 で実施する追加 点検	駆動源が蒸気である等 の理由により、プラ ント停止中に作動試験 の実施および作動状態 の確認が困難な設備	(a)動的機器	・主タービン ・主発電機 ・原子炉隔離時冷却系ポンプ ・タービン駆動原子炉給水ポンプ 等
(d)支持 構造物等 (メカニカル スナッチ)			・設計時の評価および地震応答解 析の結果において、他の箇所に 比べて地震の影響が比較的大き い箇所	低速走行試験
内包する流体が蒸気で ある等の理由により、 プラント停止中に運転 圧による漏えい確認が できない設備		(b)配管	・主蒸気系配管 ・抽気系配管 等	詳細目視点検
		(h)復水器等	・主復水器 ・給水加熱器 ・湿分分離器 等	分解点検
現段階で系統運用上、 作動試験の実施が困難 な設備	(a)動的機器	・原子炉冷却材浄化系粉末樹脂沈 降分離槽スラッジポンプ 等	分解点検	

※1 構造強度評価の評価基準値は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-補・1984、JEAG4601-1987、JEAG4601-1991 追補版」に規定される許容応力状態Ⅲ_ASにおける許容応力を基本とした。

※2 解析結果等を考慮し、代表を選定して実施

※3 作業性、被ばく線量等を考慮し、可能な範囲で実施

4.1.3 各機種 of 設備点検結果

本項では、各機器の基本点検、追加点検および予め計画する追加点検の結果について、機種ごとに整理した（添付資料-1-2 参照）。このうち、「異常あり（不適合）」と判断した事象について以下に記載する（添付資料-1-3 参照）。

なお、点検結果で確認された異常（不適合）に対する地震による影響の有無、原因分析等の検討は、地震応答解析の結果を踏まえて、「4.3 総合評価」において実施する。

4.1.3.1 基本点検および追加点検結果

現時点（平成 21 年 11 月 10 日現在）において、設備点検は概ね完了しており、全体の 85%（このうち原子炉安全上重要な設備については 87%）が完了している（表-4.1.3 参照）。

なお、現時点で点検が完了していない設備は、燃料が炉内に装荷されている状態で作動、漏えい試験を実施する設備（約 140 機器）、主タービン、主復水器等、点検に長期間を要する設備（約 120 機器）、およびプラント停止中に使用する補助設備（ユーティリティー設備）等、設備を停止して点検・補修を実施することが困難であった設備（約 40 機器）である。これらの設備については、順次点検を実施していく。

表-4.1.3 基本点検実施数

点検種別	対象機器数 (約 2,000 機器中)	左記のうち 原子炉安全上重要な機器 (約 790 機器中)	備考
目視点検	約 2000/2,000 機器	約 790/790 機器	※
作動試験・機能試験	約 1,370/1,460 機器	約 570/590 機器	
漏えい確認	約 730/1,010 機器	約 260/360 機器	

※ 一部代替点検を実施

(1) 基本点検結果

a. 基本点検結果

基本点検の結果、異常（不適合）が確認されたものは262機器であり、地盤沈下による変形、機器のこすれ等の事象や、通常の保全で確認される経年劣化事象等が確認された。確認された事象は、設備健全性評価が完了している6、7号機と、全般的に同様の傾向であった。

また、1号機特有の事象として、

- ・ 定検停止中であったことから、設備の点検に伴う仮置き機器の転倒、移動による機器の損傷
- ・ 消火系配管の損傷に伴う原子炉複合建屋地下5Fの浸水、タービン建屋への雨水の流入による電気設備等の損傷

が確認された。

b. 目視点検が困難な箇所に対する点検結果

埋設された機器（躯体へ埋設される配管やグラウトに埋め込まれる基礎ボルト、取付ボルト等）の点検では、躯体の健全性の確認、グラウト表面における目視点検、機器移動痕の確認によって、これら機器の健全性を確認した。また、狭隘部（原子炉压力容器内側基礎ボルト、原子炉压力容器ドレンノズル、サーマルスリーブ等）については、周辺部の目視点検、漏えい試験等を行い、健全性を確認した（添付資料-1-4 参照）。

(2) 追加点検結果

a. 基本点検の結果に基づく追加点検

基本点検の結果、異常（不適合）が確認されたものは259機器であったが、このうち、通常の保全において確認される経年劣化事象等、明らかに地震の影響ではないもの、あるいは直接機能に影響を及ぼさない軽微な異常（不適合）であって、簡易な部品の交換等で直ちに復旧可能な事象については、追加点検を不要と判断した（154機器）。一方、それ以外の異常（不適合）については、原因究明および補修、取替、補強の要否判断を行うため、分解点検等の追加点検を実施した（105機器）（表

-4.1.4 参照)。

b. 地震応答解析の結果に基づく追加点検

地震応答解析の結果は、評価基準値を満足していることから、解析結果に基づき追加点検を行った機器はない(表-4.1.4 参照)。

表-4.1.4 追加点検実施数

項目	実施数	左記のうち 原子炉安全上重要な機器	備考
基本点検において異常が確認された設備	105 機器	22 機器	
地震応答解析の結果、比較的裕度が少ないと判断された設備	0 機器	0 機器	

c. 予め計画する追加点検(添付資料-1-5 参照)

(a) 動的機器の追加点検

1) 機種および建屋ごとの代表機器

機能上影響のない微細な傷等の有無を確認するため、念のためポンプ、弁、ファン等の分解点検を実施した結果、残留熱除去海水ポンプ(B)においてインペラ・シャフト等に浸透指示模様、中間カップリング用リーマボルトナットに腐食等の経年劣化事象等を確認した。

2) 駆動源が蒸気等の理由で作動試験が実施できない機器

作動試験が実施できない機器(主タービン等)について分解点検を実施した結果、低圧タービン(B)において動翼と静翼の接触痕等[※]を確認した。なお、高圧タービン及び低圧タービン(A)、(C)については、地震発生時に分解点検中であり、地震発生前から点検架台に仮置き状態であったため、同様の損傷は確認されていない。また、主発電機本体においては、地震発生時にカップリングが切り離されていた状態であったことから、地震による回転子のゆれ量・移動量が大きく、主要構成品の軸受けメタル他に大きな損傷[※]が確認された。

※ 詳細については、表-4.2.2 参照のこと

3) 現段階で系統運用上、作動試験の実施が困難な設備

機器設置以降、起動レベルまでスラッジが蓄積されていないため、現段階で作動試験が実施できない設備（原子炉冷却材浄化系粉末樹脂沈降分離槽スラッジポンプ等）について分解点検を実施した結果、内部構造物に変形、割れ等の異常がないことを確認した。

(b) 配管の追加点検

1) 地震応答解析の結果、他の箇所 비해地震影響が比較的大きい箇所

配管における詳細な目視点検（維持規格 VT-1[※]）、外表面の浸透探傷試験および硬さ試験による塑性ひずみ測定を実施し、異常のないことを確認した。なお、硬さ試験による塑性ひずみ測定については、詳細を「4.4.2 塑性変形に対する評価」に示す。

※ 維持規格 VT-1 とは、機器表面の摩耗、き裂、腐食、浸食等の強度に影響を与える恐れのある異常を検出するために行う試験。（眼から被験面までの距離は 600mm 以下） 発電用原子力設備規格 維持規格 2004 年版より抜粋

2) 建屋間貫通部に施設される箇所

異なる建屋間を貫通する配管で、貫通部からそれぞれ第一支持構造物までの配管および支持構造物すべてについて、保温材を取外した状態での目視点検（維持規格 VT-3[※]等）、溶接箇所における外表面の浸透探傷試験を実施し、異常のないことを確認した。

※ 維持規格 VT-3 とは、機器の変形、心合せ不良、傾き、隙間の異常、ボルト締め付け部の緩み、部品の破損、脱落および機器表面における異常を検出するために行う試験。（眼から被験面までの距離は 1,200mm 以内）（直接目視試験の場合） 発電用原子力設備規格 維持規格 2004 年版より抜粋

3) 内包する流体が蒸気である等の理由により、現時点で運転圧による漏えい確認が出来ない箇所

保温材を取外した状態での目視点検（維持規格 VT-3 等）を実施し、異常のないことを確認した。

(c) 基礎部の追加点検

知見拡充のために実施する追加点検として、原子炉建屋の各階ごとおよび機種ごとに代表設備を選定し、基礎ボルトの締付トルク確認（以下「トルク確認」という）および超音波探傷試験（設備に応じて、トルク確認のみ実施）を実施し、異常のないことを確認した。

(d) 支持構造物等の追加点検

1) 建屋間貫通部に施設される配管近傍の支持構造物等

建屋間貫通部近傍第一支持構造物までの範囲内で、配管とラグの溶接部および支持構造物鋼材と金物溶接部の浸透探傷試験を実施し、き裂等の異常のないことを確認した。

2) プラント停止中に作動状態の確認が困難な設備

配管が入熱された状態における作動状態の確認が困難なメカニカルスナッパについて、設計時の評価および地震応答解析の結果、他の箇所比べて地震の影響が大きいと考えられる箇所について、低速走行試験を実施した。その結果、残留熱除去系配管メカニカルスナッパ（RHR-013-310S）、抽気蒸気系配管メカニカルスナッパ（SN-ES-1-01）および主蒸気系配管メカニカルスナッパ

（SN-MS-308-02Z1）について、管理値の逸脱を確認した。これら3機器について、原因調査の為、分解点検を実施した結果、残留熱除去系配管メカニカルスナッパについては、サポートシリンダーのへこみを、抽気系および主蒸気系配管メカニカルスナッパについては、グリースの経年劣化に伴うボールねじ部の固着を確認した。

3) 地震応答解析の結果、他の箇所比べて地震の影響が大きいと考えられる箇所

残留熱除去系配管メカニカルスナッパ（RHR-052-009SA）および原子炉再循環系配管メカニカルスナッパ（PLR-001-116S）については、地震応答解析の結果、評価基準値を満足しているものの、詳細評価を行った設備であることから、低速走行試験に加え、分解点検を実施した。その結果、作動状態は良好であり、内部構成部品に変

形等の異常のないことを確認した（4.3.2 総合評価結果参照）。

(e) 原子炉圧力容器の追加点検

相対変位が生じる可能性が高いと考えられるノズルセーフエンド（11箇所）については、浸透探傷試験を実施し、異常のないことを確認した。また、原子炉停止時冷却材出口ノズルセーフエンド（N3A）については、超音波探傷試験を実施し、異常のないことを確認した。

(f) 変圧器の追加点検

構造が複雑でかつ性能に対する地震力の影響が懸念される変圧器について、分解点検を実施した結果、地震の影響による損傷として、

- ・ 主変圧器、所内変圧器および1号高起動変圧器における、放圧管からの油漏れおよび本体ガス検出装置の動作
- ・ 主変圧器における内部部品のずれ
- ・ 所内変圧器1Aにおける基礎ボルトの折損
- ・ 1号高起動変圧器における巻線ずれ、一次側黒相ブッシングの油中のアセチレン検出、圧カスイッチの配管湾曲とケースのひび

を確認した。

(g) 原子炉格納容器の追加点検

地震応答解析の結果において、他の箇所に比べて地震の影響が比較的大きい原子炉格納施設の上部シヤラグについて、追加点検として詳細目視点検および浸透探傷試験を実施し、異常のないことを確認した（4.3.2 総合評価結果参照）。

(h) 復水器等の追加点検

主復水器(A)、(B)、(C)において、上部伸縮継手整流板の変形^{*}、内部構造物に蒸気による浸食等の経年的な劣化事象を確認した。また、第一給水加熱器において熱膨張の影響によるマンホールボルトの固着を確認した。

4.2 地震応答解析

4.2.1 解析評価方針

重要度分類クラス1の設備および重要度分類クラス2の設備であって、耐震安全上重要度が高い設備（耐震クラスがAs、Aのものおよびその他動的地震動による耐震評価の対象としているもの）について構造強度評価および動的機能維持評価を実施した。

なお、評価にあたり、下記の観点から解析対象設備を選定した。

- ① 同一の設備が複数存在する場合は、据付床の床応答等を考慮して解析対象設備を選定した。
- ② 配管系のように類似設備が多数存在する場合は、設計時の余裕度（算出値と許容値の余裕度等）、仕様、使用条件等を考慮して解析対象設備を選定した。

具体的には、表-4.2.1に示す主要設備に属するポンプ、タービン、容器、熱交換器等の機器、配管系、および電気計装設備である。

また、耐震クラスがBの設備のうち、燃料交換機および原子炉複合建屋原子炉棟クレーンは、その破損がAs、Aクラス設備に波及的破損を生じさせるおそれがあることから評価を実施した。

4.2.2 解析評価方法

(1) 地震応答解析の概要

新潟県中越沖地震（以下「本地震」という。）に対する設備の地震応答解析は、本地震時に観測した水平方向および上下方向の地震記録を用いた動的解析によることを基本とし、機器・配管系の応答性状を適切に表現できるモデルを設定した上で応答解析を行い、その結果求められた応力値、または応答加速度をもとに評価した。

原子炉建屋内の大型機器である原子炉格納容器、原子炉圧力容器および炉内構造物等の評価にあたっては、水平地震動と上下地震動による建屋・機器連成応答解析を行った。また、それ以外の機器・配管系の評価については、当該設備の据付床の水平方向および上下方向それぞれの床応答を用いた応答解析等を行った。水平地震動と上下地震動の応答結果の組合せについては二乗和平方根（SRSS）等により行う（表-4.2.2 参照）。

構造強度評価に際しては、設備の評価部位として、地震力の影響が大きいと考えられる部位（固定部等）、設計時の評価にて余裕度の小さい部位（許容値に対して算出値が厳しい部位）を選定した。

動的機能維持評価に際しては、地震時に動的機能が要求される動的機器を選定した。また、選定した動的機器の据付床における応答加速度と機能確認済加速度との比較を基本として動的機能維持評価を行った。

a. 地震応答解析に用いる建屋応答加速度

(a) 原子炉建屋応答加速度

本地震が観測された階（2階:TMSL+12.8m および基礎版上: TMSL -32.5m（TMSL: 東京湾平均海面））については観測記録を用い、それ以外の階については、観測記録をもとに建屋応答解析で算出された建屋応答加速度を用いた。建屋応答加速度は、総合資源エネルギー調査会原子力安全・保安部会耐震・構造設計小委員会（以下「耐震・構造設計小委員会」という。）にて審議された値を用いた。

なお、設計時の床応答スペクトルの作成においては、建屋の地震応答の不確かさ（地盤物性、建屋剛性、地盤ばね定数の算出式および減

減衰定数、模擬地震波の位相特性等)を考慮して拡幅が行われるが、本評価では、観測記録、または観測記録にもとづく建屋応答解析による応答加速度を用いるため拡幅は行わない(表-4.2.2 参照)。

原子炉建屋各階の床応答スペクトルの例(減衰定数 1%)を図-4.2.1(1)～図-4.2.1(18)に示す。また、原子炉建屋各階の最大床加速度を表-4.2.5 に示す。

(b) タービン建屋および海水機器建屋の応答加速度

タービン建屋および海水機器建屋に設置される設備については、**耐震・構造設計小委員会にて審議されたタービン建屋および海水機器建屋の応答加速度を用いて評価を実施した。**

タービン建屋各階の床応答スペクトルの例(減衰定数 1%)を図-4.2.2(1)～図-4.2.2(6)に示す。タービン建屋のモデルは多軸であるため、同じフロアの多数の応答解析結果を包絡して設備評価用の床応答スペクトルを作成した。タービン建屋各階の最大床加速度を表-4.2.6 に示す。

また、海水機器建屋の床応答スペクトルの例(減衰定数 1%)を図-4.2.3(1)～図-4.2.3(4)に、最大床加速度を表-4.2.7 に示す。

1号機原子炉建屋、タービン建屋および海水機器建屋の配置図を図-4.2.4 に示す。

b. 建屋・機器連成応答解析モデル

原子炉建屋内の大型機器(原子炉圧力容器、原子炉格納容器および炉内構造物等)は、建屋から各点で支持されているため、建屋と連成した解析モデルにより本地震による地震応答解析を時刻歴応答解析で実施する。解析は水平方向および上下方向について実施した。

建屋・機器連成応答解析モデルには、原子炉格納容器 - 原子炉圧力容器解析モデルと炉内構造物解析モデルがある(図-4.2.5(1)～4.2.5(3)参照)。これらのモデルのうち建屋側については設計時から一部見直しが考慮されており、耐震・構造設計小委員会にて審議されている(表-4.2.2 参照)。また、1号機は本地震時は定期検査中であり、燃料や一部の炉内構造物

は取外されてたため、この状態を建屋・機器連成応答解析モデルに反映した（表-4.2.2 参照）。

c. **地震応答解析に用いる減衰定数**

機器・配管系の地震応答解析に用いる減衰定数を表-4.2.3 および表-4.2.4 に示す。原則として「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」に規定された値を用いたが、既往の試験・検討等で妥当性が確認された値も評価に用いた（表-4.2.2 参照）。

(2) **構造強度評価の方法**

地震応答解析のうち構造強度評価は、設計時と同等の評価（スペクトルモーダル解析法等）を実施することを基本とした。また、余裕度（評価基準値※に対する算出値の余裕度）の大きな設備については、簡易評価（応答倍率法等）の結果を算出値とした。評価の手順を図-4.2.6 に示す。

なお、疲労による影響が比較的大きいと考えられる設備については、構造強度評価にあわせて疲労評価を実施した。

※ 下記 d.参照

a. **簡易評価（応答倍率法による評価）**

大型機器である原子炉格納容器、原子炉圧力容器および炉内構造物等については、本地震にもとづく地震力（加速度、せん断力、モーメント、軸力）と設計時における地震力との比を求め、設計時の応力に乗じることにより算出値を求め、評価基準値と比較した。

また、それ以外の機器については、本地震にもとづく床の最大応答加速度と設計時における床の最大応答加速度の比、またはそれぞれの床応答スペクトルの比を求め、設計時の応力に乗じることにより算出値を求め、評価基準値と比較した。

b. **設計時と同等の評価**

設計時と同等の評価を行い算出値を求め、評価基準値と比較した。

配管系は、スペクトルモーダル解析法、あるいは時刻歴応答解析法により算出値を求め、評価基準値と比較した。

c. **詳細評価**

余裕度（評価基準値*に対する算出値の余裕度）の小さい設備については、解析モデルへの有限要素法の適用、構造強度評価による部材強度の評価基準値への採用等をおこない、算出値を評価基準値と比較した。

※ 下記 d.参照

d. **評価基準値**

構造強度評価の評価基準値は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-補・1984、JEAG4601-1987、JEAG4601-1991 追補版」に規定される許容応力状態Ⅲ_ASにおける許容応力を基本とし、また、「発電用原子力設備規格 設計・建設規格 JSME S NC1-2005」で規定されている値を用いた。その他、他の規格基準で規定されている値および実験等で妥当性が確認されている値等も用いた。

(3) **動的機能維持の評価方法**

動的機能維持に関する評価は、評価対象設備の本地震による応答加速度を求め、その加速度が評価基準値以下であることを確認した。評価基準値には、機能確認済加速度を用いた。なお、機能確認済加速度とは、立形ポンプ、横形ポンプ、ポンプ駆動用タービン等、機種ごとに試験あるいは解析により動的機能維持が確認された加速度である。

機能確認済加速度は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」に準拠するとともに、試験等で妥当性が確認された値も用いた（参考文献 6 参照）。

1号機は、本地震時に原子炉開放中であり、全燃料が炉心から取出された状態で制御棒の挿入がなかったことから、燃料及び制御棒挿入性の評価は実施しない。

(4) 地震応答解析で用いた条件について

基本的には設計時と同じ条件を適用しているが、点検・評価計画書にて必要に応じて考慮するとした条件のうち、地震応答解析に適用したものを表-4.2.2 に示す。

1号機は本地震時、定期検査中で停止していたため、設計時に考慮していた機械的荷重のうち実際には作用していないものがあり、それらについては本評価に反映した。さらに、燃料や炉内構造物等は取外されていたため、この定期検査中の荷重等の状態を建屋・機器連成応答解析に反映した。また、原子炉圧力容器内の核計装装置、原子炉複合建屋原子炉棟クレーン、燃料交換機等についても、本地震時の状態を評価に反映した。(下記①)

なお、燃料や炉内構造物等の取外されていた設備、所定の地震荷重が発生しない設備、地震前からの計画に基づき取替えた設備は評価対象外とした。(下記②)

① 本地震時の状態を反映した解析及び設備

● 制御棒挿入

⇒制御棒駆動系配管の解析に制御棒挿入による機械的荷重を考慮しない

● 主蒸気逃がし安全弁の吹出しなし

⇒主蒸気系配管の解析に吹出しによる機械的荷重を考慮しない

● 建屋・機器連成応答解析

⇒地震時の状態（ウェルが満水で、原子炉格納容器上蓋、原子炉圧力容器上蓋、蒸気乾燥器、気水分離器・シュラウドヘッド、燃料集合体が取外された状態）を反映

● 原子炉圧力容器内の核計装装置

⇒炉内に燃料集合体がない状態を解析に反映するとともに、本地震時の温度を評価基準値に反映した。

● 原子炉複合建屋原子炉棟クレーン

⇒本地震時の機器配置および吊り荷がない状態を解析に反映した。

● 燃料交換機

⇒本地震時の機器配置を解析に反映した。

- 原子炉格納容器スタビライザ、中性子束モニタ案内管、上部シヤラグ

⇒本地震時の温度を評価基準値に反映した。

- 本地震時にスナバが取外されていた配管系

⇒スナバが取外されていた本地震時の状態を解析に反映するとともに、本地震時の温度を評価基準値に反映した。

② 評価対象外とした設備

- 蒸気乾燥器、気水分離器・シュラウドヘッド、燃料集合体、高圧炉心スプレイ系ストレーナ

⇒地震時に取外されていたことから評価対象外とした。（燃料集合体については相対変位の評価も対象外とした。）

- 上部格子板、燃料支持金具

⇒燃料からの地震荷重が発生しないことから評価対象外とした。

- 残留熱除去系ストレーナ

⇒本地震時に設置されていたストレーナは地震前からの計画に基づき撤去し、新しいストレーナに取替えたことから評価対象外とした。

4.2.3 解析結果

(1) 解析の進捗状況

解析対象設備のすべてについて評価を終了した。

構造強度評価 • • • 112 設備

動的機能維持評価 • • • 46 設備

(2) 構造強度評価結果

a. 構造強度評価

構造強度の評価結果を表-4.2.8 に示す。機器・配管系の算出値は、いずれも評価基準値以下であることを確認した。

上部シヤラグは、作用する地震荷重の算定に有限要素モデルを適用した詳細評価を実施し、算出値が評価基準値を満足することを確認した。

原子炉冷却材再循環系配管の支持構造物（メカニカルスナバ）および残留熱除去系配管の支持構造物（メカニカルスナバ）については、算出値は設計容量（定格容量の 1.5 倍）を超えるが、評価基準値をスナッパ構成部品の構造強度評価値に見直した詳細評価を実施することにより、算出値が評価基準値を満足することを確認した。（添付資料-3-2-1）

詳細評価を実施したこれらの設備は、予め計画する追加点検を実施した。（4.3.2 総合評価）

b. 疲労評価

地震による 1 次+2 次応力が厳しくなる設備を選出し疲労評価を実施した。

原子炉圧力容器 - 原子炉格納容器間の地震時の相対変位も含め地震による 1 次+2 次応力が厳しくなると想定される設備として、主蒸気系配管、原子炉圧力容器ノズルより給水ノズル（N4 ノズル）、建屋間（原子炉建屋～タービン建屋）を渡る配管の代表として残留熱除去冷却中間ループ系配管を選出した。疲労評価では、設備の 3 方向同時時刻歴応答解析にもとづき、本震による等価繰返し回数と疲れ累積係数を算定した。また、あわせて設計時に用いた等価繰返し回数 60 回における疲労評価も実施

した。

疲労評価の結果を表-4.2.9 および表-4.2.10 に示す。3 方向同時時刻歴応答解析にもとづいて算出した本地震による等価繰返し回数は、建設時に用いた 60 回と比較して小さく、疲れ累積係数も設計時の運転状態 I・II における疲れ累積係数に比べ十分小さい。また、設計時に用いた等価繰返し回数 60 回で疲れ累積係数を算定した結果においても評価基準値を満足することを確認した。

以上より、本地震による疲労への影響は僅かであることを確認した。

(3) 動的機能維持評価結果

動的機能維持の評価結果を表-4.2.11 に示す。各機器の応答加速度は、いずれも評価基準値以下であることを確認した。

1 号機は、本地震時に原子炉開放中であり、全燃料が炉心から取出された状態で制御棒の挿入がなかったことから、燃料及び制御棒挿入性の評価は実施していない。

4.2.4 まとめ

評価対象設備のすべてについて、地震応答解析の算出値が評価基準値を満足することを確認した。

本地震の等価繰返し回数を時刻歴応答解析により算出し設計時に用いた等価繰返し回数 60 回と比較することにより、設計時に用いた等価繰返し回数 60 回が安全側の条件であることを確認した。また、時刻歴応答解析により算出した等価繰返し回数をもとに本地震による疲れ累積係数を算定し、設計時の運転状態 I・II における疲れ累積係数に比べ十分小さいことを確認した。

また、原子炉建屋応答解析結果と観測記録との相違が一部の周期帯で確認されるが、この相違を考慮しても評価基準値を満足すること、さらに、原子炉建屋の床柔性を考慮しても評価基準値を満足することを確認した。(添付資料-2-2)

表-4.2.1 柏崎刈羽1号機 As、Aクラス主要設備一覧

		As、Aクラスの定義	主要設備
As	i	原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する機器・配管系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉圧力容器 原子炉冷却材圧力バウンダリに属する系統^{*1}
	ii	使用済燃料を貯蔵するための設備	<ul style="list-style-type: none"> 使用済燃料貯蔵設備
	iii	原子炉の緊急停止のために急激に負の反応度を付加するための設備、および原子炉の停止状態を維持するための設備	<ul style="list-style-type: none"> 制御棒 制御棒駆動機構 制御棒駆動水圧系
	iv	原子炉停止後、炉心から崩壊熱を除去するための設備	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉隔離時冷却系 高圧炉心スプレイ系 残留熱除去系 サプレッションチェンバ
	v	原子炉冷却材圧力バウンダリ破損事故の際に圧力障壁となり、放射性物質の拡散を直接防ぐための設備	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉格納容器 原子炉格納容器バウンダリに属する系統^{*2}
A	i	原子炉冷却材圧力バウンダリ破損事故後、炉心から崩壊熱を除去するための設備	<ul style="list-style-type: none"> 高圧炉心スプレイ系 低圧炉心スプレイ系 原子炉隔離時冷却系 残留熱除去系 自動減圧系 サプレッションチェンバ
	ii	放射性物質の放出を伴うような事故の際にその外部放散を抑制するための施設で上記v以外の設備	<ul style="list-style-type: none"> 残留熱除去系 可燃性ガス濃度制御系 非常用ガス処理系 原子炉格納容器圧力抑制装置 主蒸気隔離弁漏えい抑制系 サプレッションチェンバ
	iii	その他	<ul style="list-style-type: none"> 燃料プール水補給設備 ほう酸水注入系 炉内構造物

※ 1 主蒸気系、復水給水系、原子炉冷却材再循環系、原子炉冷却材浄化系、残留熱除去系、原子炉隔離時冷却系、高圧炉心スプレイ系、低圧炉心スプレイ系、ほう酸水注入系

※ 2 主蒸気系、復水給水系、原子炉冷却材浄化系、残留熱除去系、原子炉隔離時冷却系、高圧炉心スプレイ系、低圧炉心スプレイ系、不活性ガス系、非常用ガス処理系、可燃性ガス濃度制御系、放射性ドレン移送系、ほう酸水注入系

表-4.2.2 地震応答解析に用いた設計時と異なる条件

建屋応答解析、床応答スペクトル	
①建屋・機器連成応答解析モデルの建屋側に下記の見直しを適用 ・コンクリートのヤング率の算出に実剛性を適用 ・耐震壁に加え補助壁の剛性も考慮	原子炉格納容器、原子炉圧力容器、炉内構造物の解析に適用
②本地震時、定期検査により取外されていた設備荷重等のプラント状態を建屋・機器連成応答解析モデルに反映 ・ウエル満水 ・原子炉格納容器上蓋および原子炉圧力容器上蓋なし ・蒸気乾燥器、気水分離器・シュラウドヘッドなし ・燃料集合体なし	
③床応答スペクトルの拡張なし	床置き設備、配管系の解析に適用
試験・研究等により妥当性が確認された評価手法、パラメータの取込	
①水平と上下方向の応答を二乗和平方根で組合せ（上下方向地震力は動的に扱う）（参考文献1参照）	配管系の解析に適用
②配管系、クレーン類の評価について検討された減衰定数の見直しを適用（表-4.2.3、4.2.4、参考文献2、3、4参照）	配管系、クレーン類(燃料交換機、原子炉複合建屋原子炉棟クレーン)の解析に適用
③疲労評価における新 K_e (割増係数) の適用（参考文献5参照）	配管の疲労評価に適用
④形状係数 α (全断面降伏荷重と初期降伏荷重の比または1.5のいずれか小さいほう)の適用（参考文献5参照）	容器に適用
⑤水平と上下方向の応答の組合せにおける組合せ係数法の適用（参考文献7参照）	原子炉本体の基礎のアンカボルトに適用
現実の運転状態の反映※	
①制御棒駆動系配管	制御棒挿入による機械的荷重なし
②主蒸気系配管	主蒸気逃がし安全弁の吹出しによる機械的荷重なし
③原子炉複合建屋原子炉棟クレーン	本地震時の機器配置および吊り荷がない状態を解析に反映
④燃料交換機	本地震時の機器配置を反映
⑤原子炉圧力容器内の核計装置	炉内に燃料集合体がない状態を解析に反映、本地震時の温度を評価基準値に反映
⑥原子炉格納容器スタビライザ、中性子束モニタ案内管、上部シヤラグ	本地震時の温度を評価基準値に反映
⑦本地震時にスナバが取外されていた配管系	スナバが取外されていた本地震時の状態を解析に反映、本地震時の温度を評価基準値に反映

※ その他の荷重条件、温度条件、圧力条件等は設計時と同一

表-4.2.3 機器・配管系の減衰定数

対象設備	減衰定数(%)	
	水平方向	上下方向
溶接構造物	1.0	1.0 ^{※1}
ボルトおよびリベット構造物	2.0	2.0 ^{※1}
ポンプ・ファン等の機械装置	1.0	1.0 ^{※1}
電気盤	4.0	1.0 ^{※1}
燃料集合体	7.0	1.0 ^{※1}
制御棒駆動装置	3.5	1.0 ^{※1}
配管系	0.5~3.0 ^{※1}	0.5~3.0 ^{※1}
燃料交換機	2.0 ^{※1}	1.5~2.0 ^{※1}
天井クレーン	2.0 ^{※1}	2.0 ^{※1}

※1 試験・研究等にて妥当性が確認された値。参考文献 2、3、4 参照。配管系の減衰定数の詳細を表-4.1.2.4 に示す。

表-4.2.4 配管系減衰定数

配管区分		減衰定数(%) ^{※2}	
		保温材有	保温材無
I	スナバおよび架構レストレイント支持主体の配管系で、その支持具（スナバまたは架構レストレイント）の数が4個以上のもの	<u>3.0</u> (2.5)	2.0
II	スナバ、架構レストレイント、ロッドレストレイント、ハンガ等を有する配管系で、アンカおよびUボルトを除いた支持具の数が4個以上であり、配管区分Iに属さないもの	<u>2.0</u> (1.5)	1.0
III	Uボルトを有する配管系で、架構で水平配管の自重を受けるUボルトの数が4個以上のもの	<u>3.0</u> (—)	<u>2.0</u> (—)
IV	配管区分I、IIおよびIIIに属さないもの	<u>1.5</u> (1.0)	0.5

※2 「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」から変更した箇所を下線で示す。また、変更前の値を括弧内に示す。変更内容は下記の2点。

- ・無機多孔質保温材の付加減衰定数を0.5%から1.0%に変更。ただし、金属保温が混在する場合は、配管全長に対する金属保温材の割合が40%以下の場合に限り1.0%の付加減衰を適用できる。
- ・配管自重を受けるUボルト支持具を4個以上有する配管系に対しては、減衰定数を2.0%に設定。

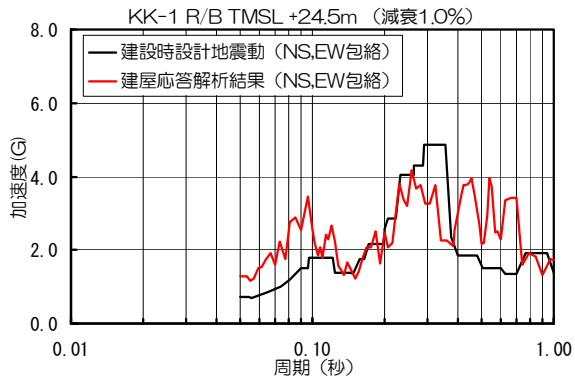


図-4.2.1 (1) 天井クレーン階 (TMSL+24.5m)

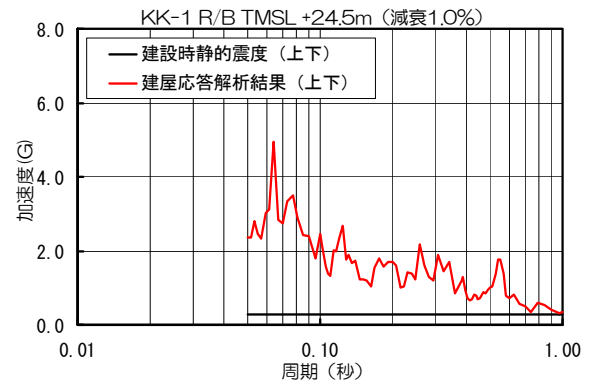


図-4.2.1 (2) 天井クレーン階 (TMSL+24.5m)

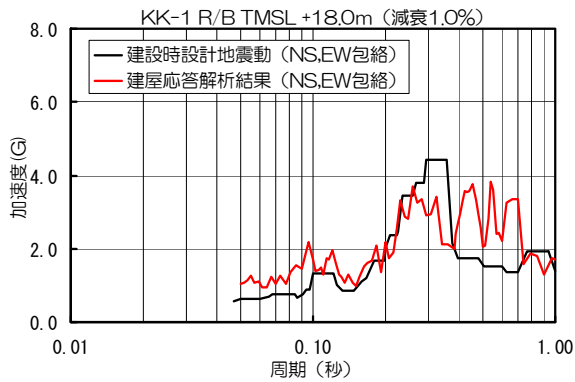


図-4.2.1 (3) 3階 (TMSL+18.0m)

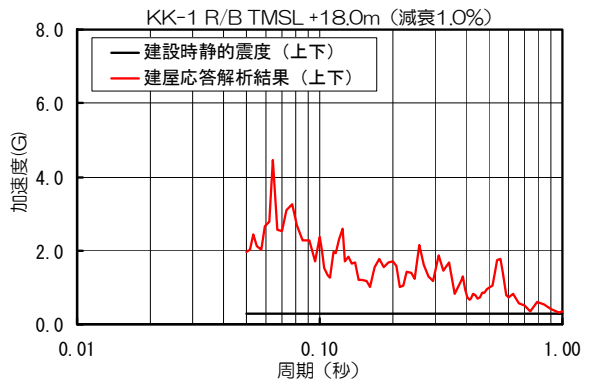


図-4.2.1 (4) 3階 (TMSL+18.0m)

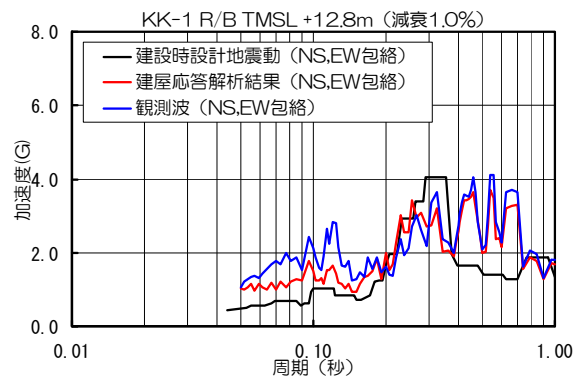


図-4.2.1(5) 2階 (TMSL+12.8 m)

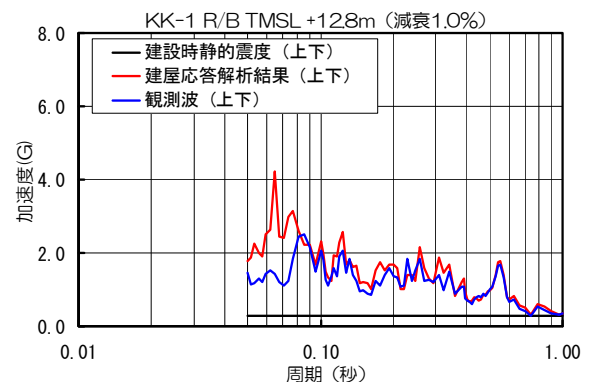


図-4.2.1(6) 2階 (TMSL+12.8 m)

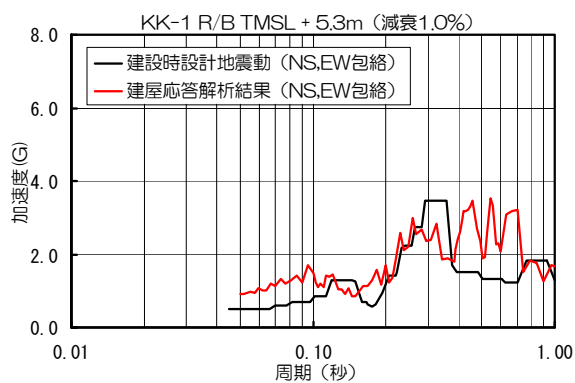


図-4.2.1(7) 1階 (TMSL+5.3 m)

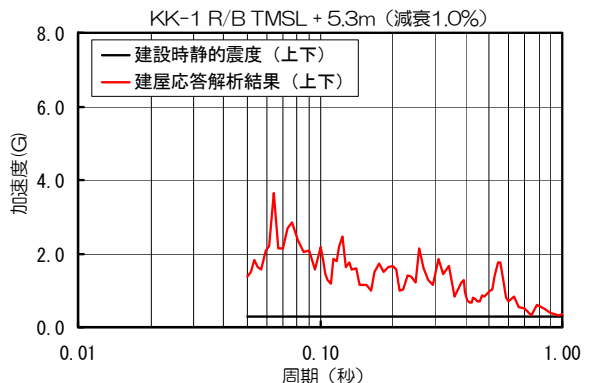


図-4.2.1(8) 1階 (TMSL+5.3 m)

原子炉建屋水平方向床応答スペクトル
(NS/EW 包絡 減衰 1.0%)

原子炉建屋上下方向床応答スペクトル
(減衰 1.0%)

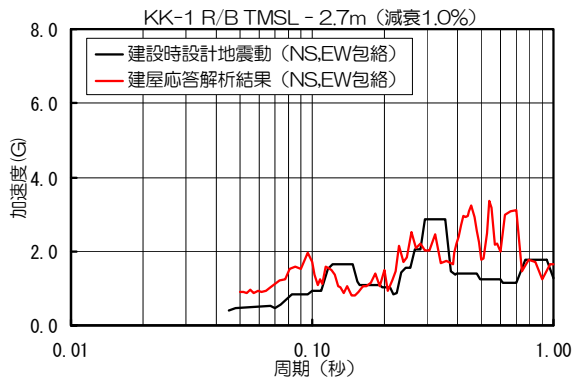


図-4.2.1(9) 地下1階 (TMSL-2.7m)

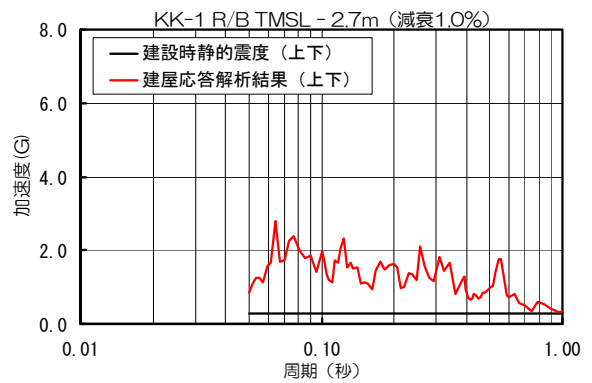


図-4.2.1(10) 地下1階 (TMSL-2.7m)

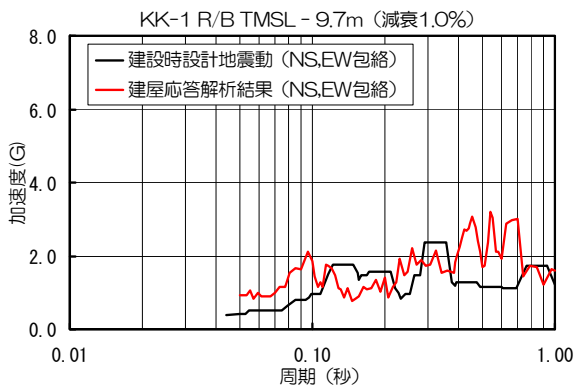


図-4.2.1(11) 地下2階 (TMSL-9.7m)

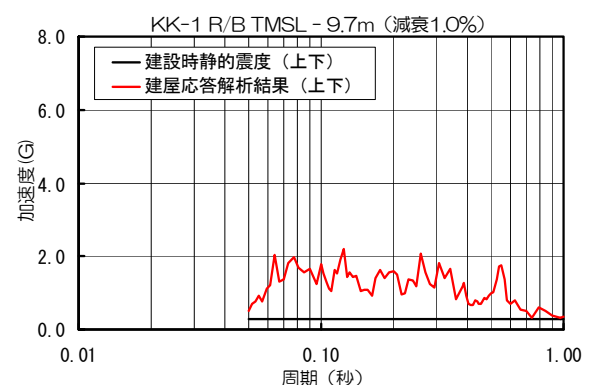


図-4.2.1(12) 地下2階 (TMSL-9.7m)

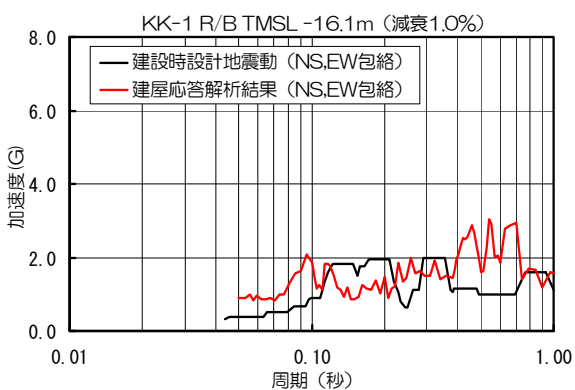


図-4.2.1(13) 地下3階 (TMSL-16.1m)

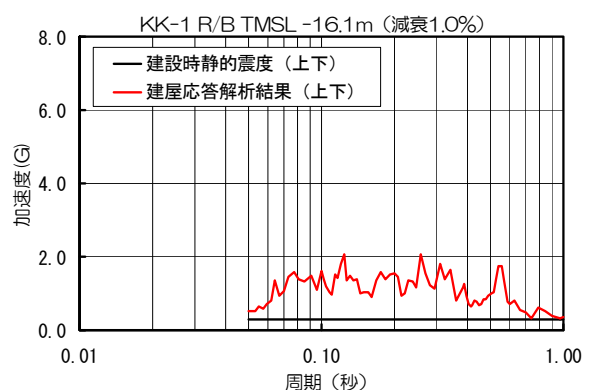


図-4.2.1(14) 地下3階 (TMSL-16.1m)

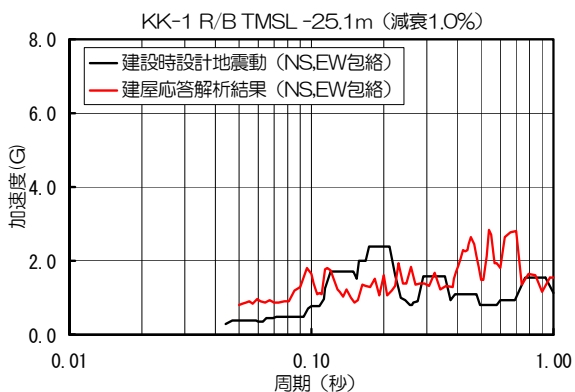


図-4.2.1(15) 地下4階 (TMSL-25.1m)

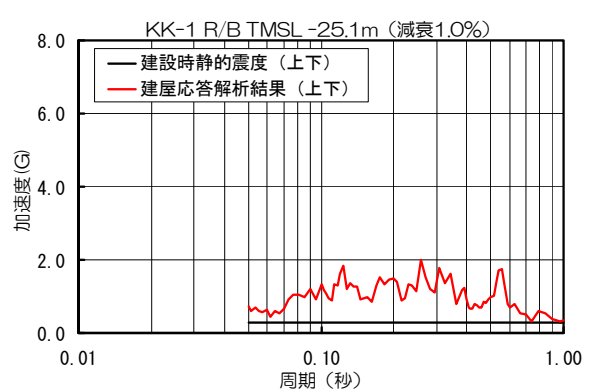


図-4.2.1(16) 地下4階 (TMSL-25.1m)

原子炉建屋水平方向床応答スペクトル
(NS/EW 包絡 減衰 1.0%)

原子炉建屋上下方向床応答スペクトル
(減衰 1.0%)

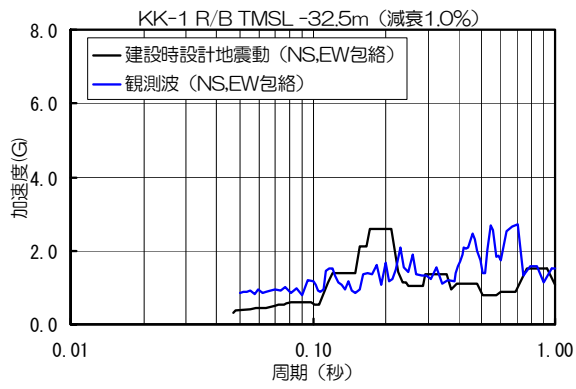


図-4.2.1(17) 基礎版上 (TMSL-32.5m)

原子炉建屋水平方向床応答スペクトル
(NS/EW 包絡 減衰 1.0%)

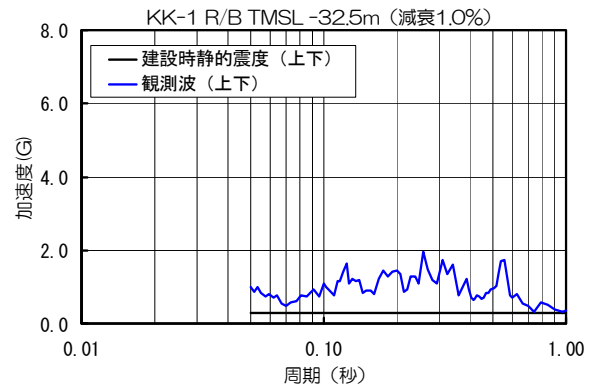


図-4.2.1(18) 基礎版上 (TMSL-32.5m)

原子炉建屋上下方向床応答スペクトル
(減衰 1.0%)

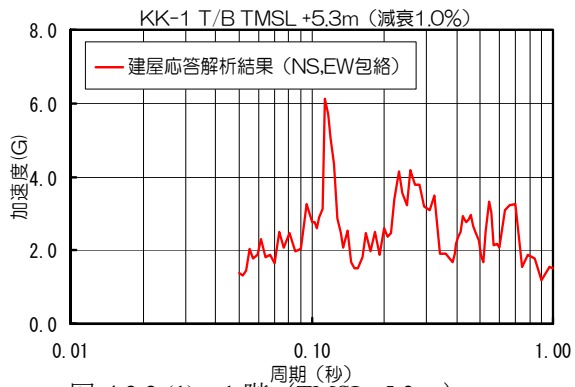


図-4.2.2(1) 1階 (TMSL+5.3 m)

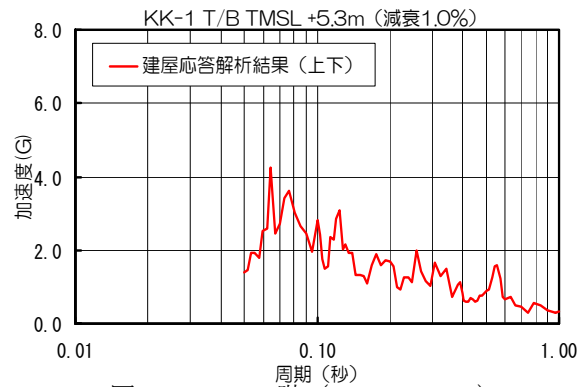


図-4.2.2(2) 1階 (TMSL+5.3 m)

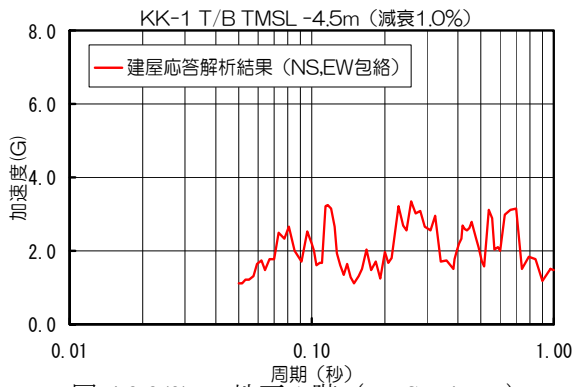


図-4.2.2(3) 地下1階 (TMSL-4.5 m)

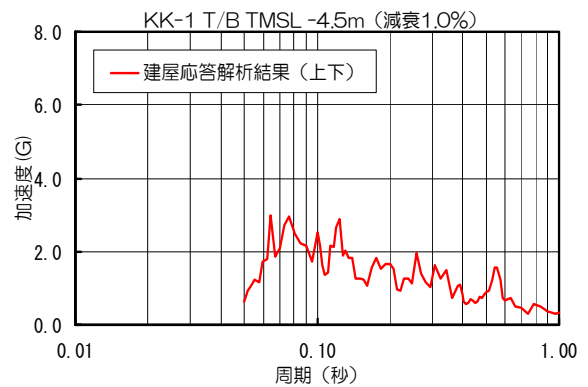


図-4.2.2(4) 地下1階 (TMSL-4.5 m)

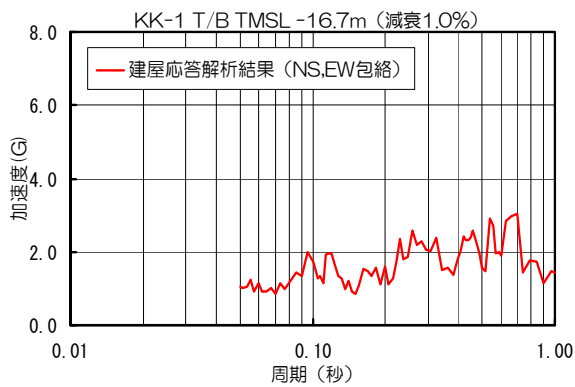


図-4.2.2(5) 地下2階 (TMSL-16.7 m)

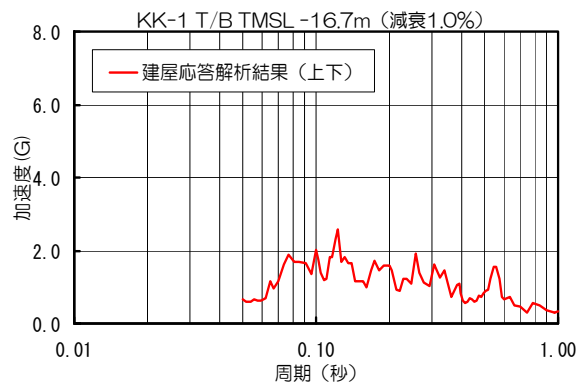


図-4.2.2(6) 地下2階 (TMSL-16.7 m)

タービン建屋水平方向床応答スペクトル

タービン建屋上下方向床応答スペクトル

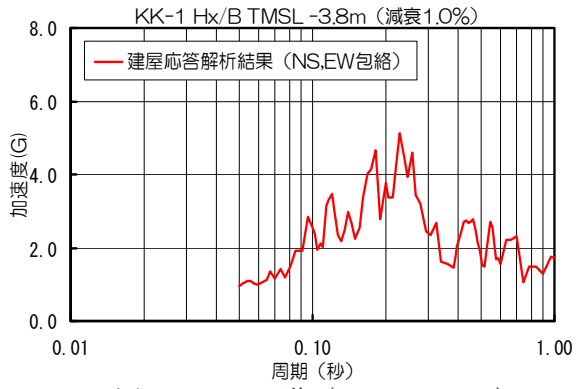


図-4.2.3(1) 1階 (TMSL+12.3 m)

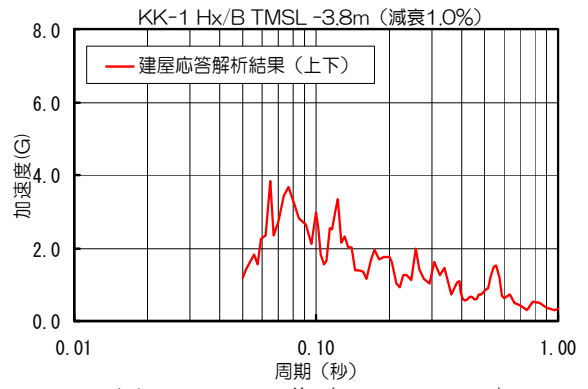


図-4.2.3(2) 1階 (TMSL+12.3 m)

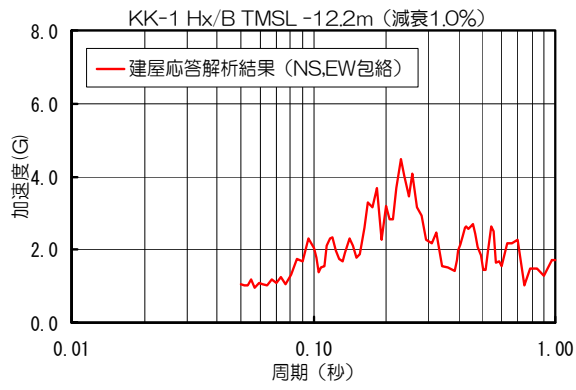


図-4.2.3(3) 地下1階 (TMSL+4.9 m)

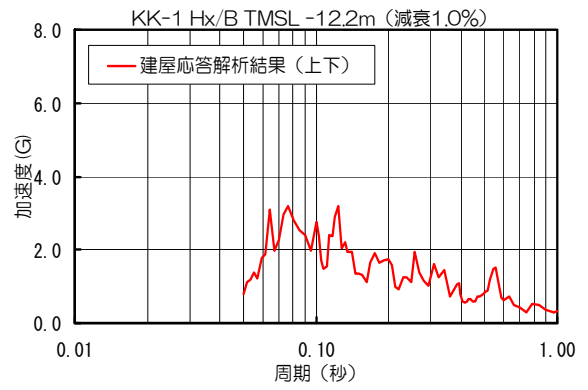


図-4.2.3(4) 地下1階 (TMSL+4.9 m)

海水機器建屋水平方向床応答スペクトル

海水機器建屋上下方向床応答スペクトル

表-4.2.5 原子炉建屋最大床加速度

高さ TMSL(m)	床加速度×1.2 (G)		
	NS 方向	EW 方向	上下方向
36.0	1.05	2.00	0.97
24.5	0.78	1.29	0.82
18.0	0.67	1.02	0.72
12.8	0.74	1.09	0.49
5.3	0.52	0.98	0.61
-2.7	0.46	0.94	0.55
-9.7	0.44	0.90	0.56
-16.1	0.43	0.88	0.57
-25.1	0.42	0.85	0.54
-32.5	0.39	0.84	0.50

表-4.2.6 タービン建屋最大床加速度

高さ TMSL(m)	床加速度×1.2 (G)		
	NS 方向	EW 方向	上下方向
5.3	0.68	1.11	0.67
-4.5	0.59	1.01	0.57
-16.7	0.49	0.88	0.57

表-4.2.7 海水機器建屋最大床加速度

高さ TMSL(m)	床加速度×1.2 (G)		
	NS 方向	EW 方向	上下方向
5.3	0.86	1.21	0.73
-3.8	0.79	1.00	0.71
-12.2	0.71	0.99	0.64

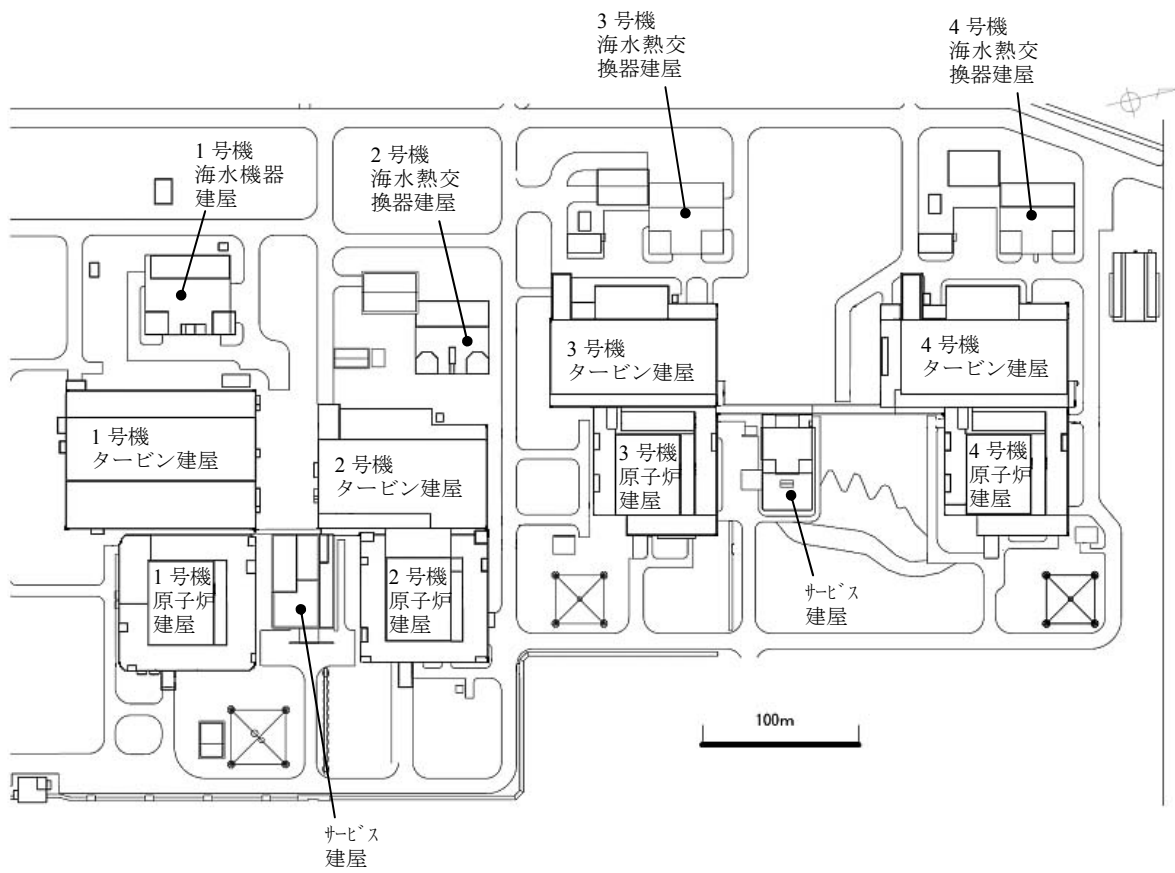


図-4.2.4 1号機各建屋配置図

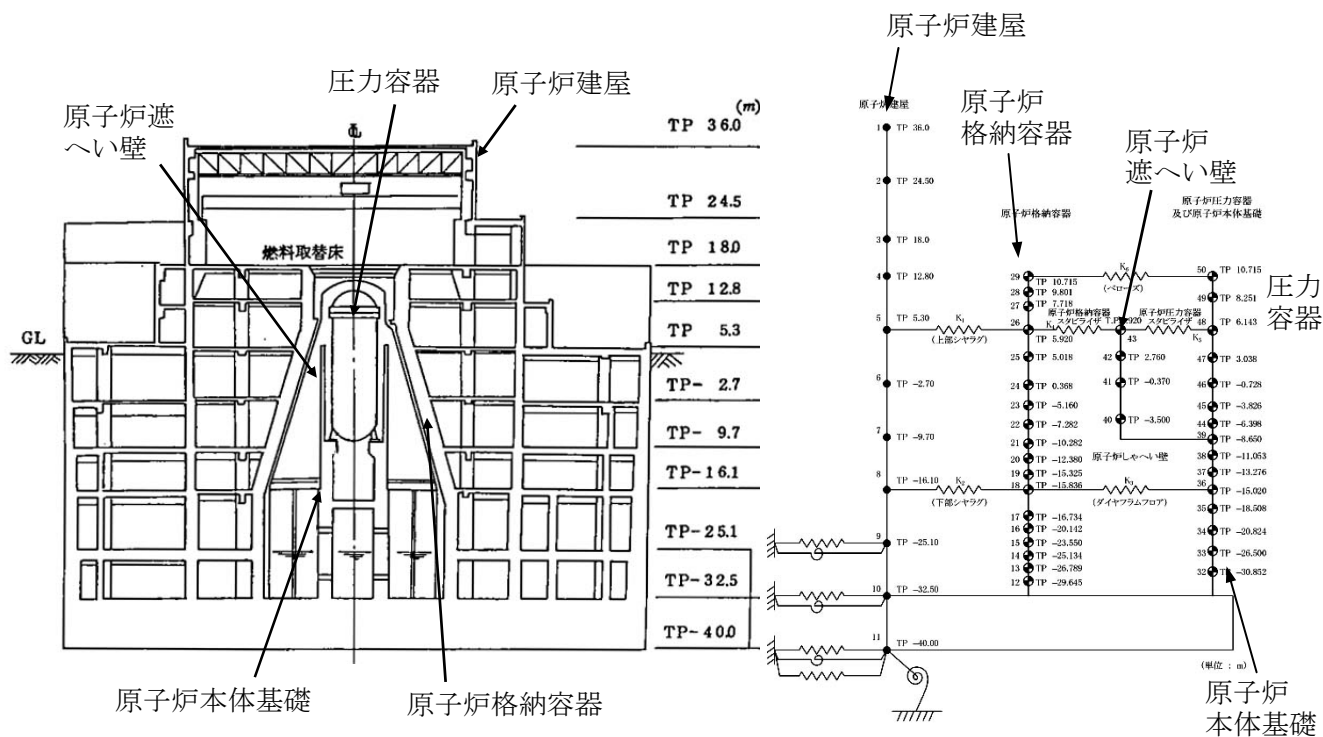


図-4.2.5(1) 原子炉格納容器 - 原子炉压力容器解析モデル

原子炉建屋

原子炉建屋

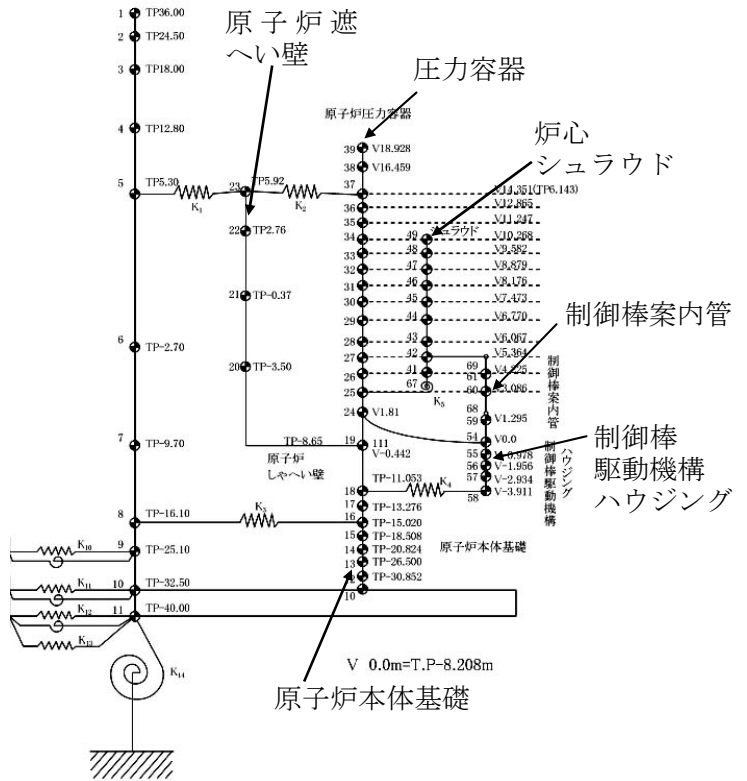
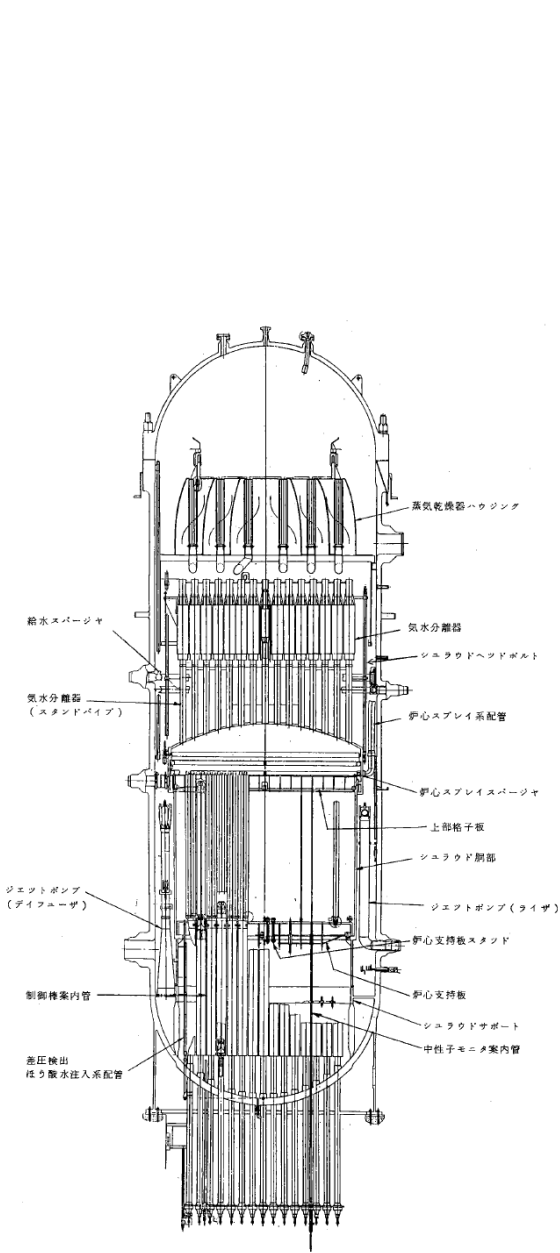


図-4.2.5 (2) 炉内構造物解析モデル (水平方向)

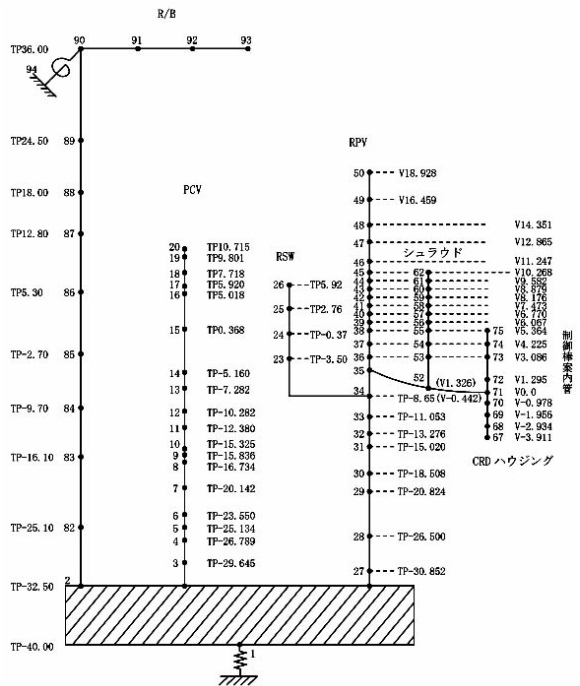
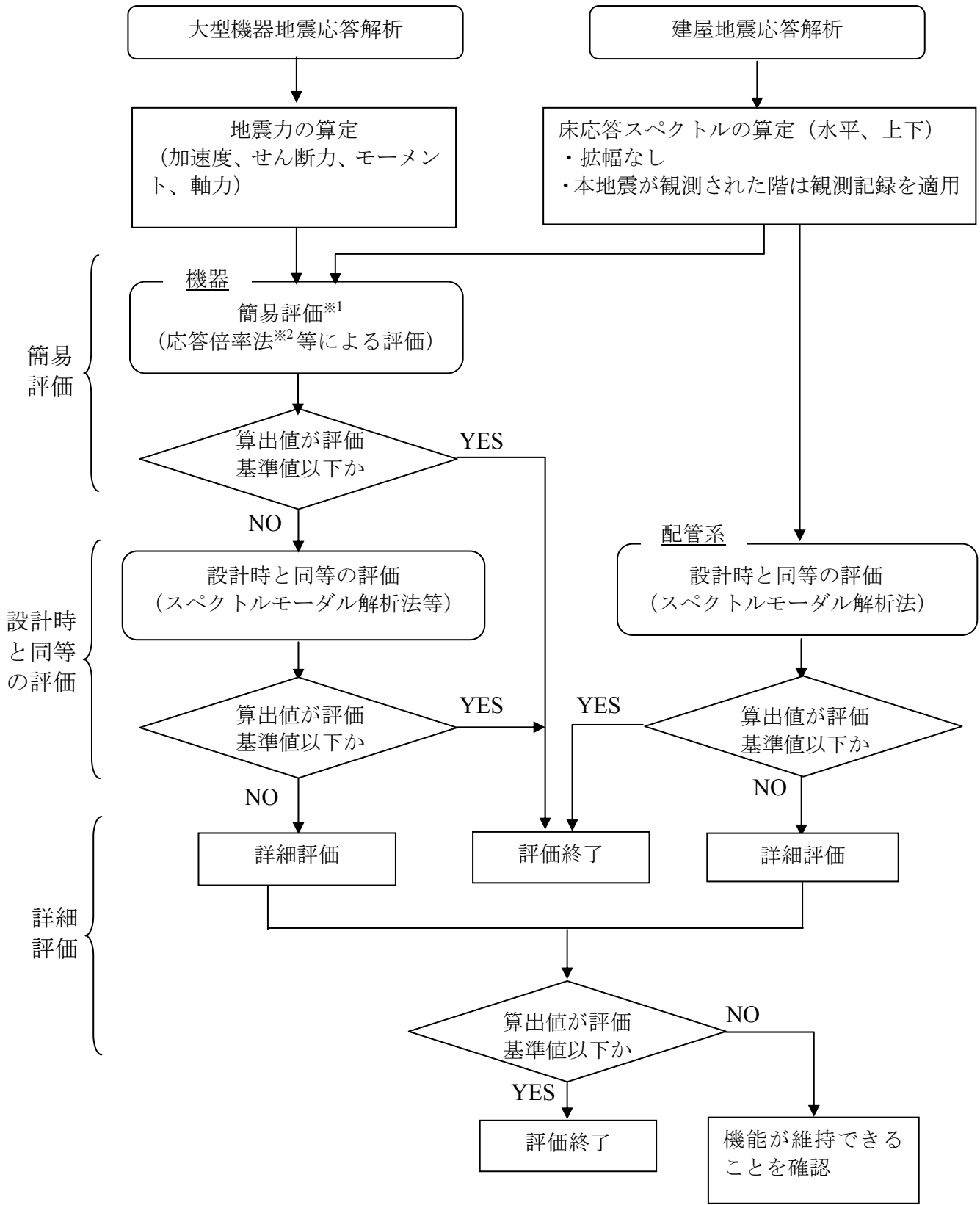


図-4.2.5 (3) 炉内構造物解析モデル (上下方向)



※1 設備によっては、簡易評価を行わず設計時と同等の評価に移行する場合もある
 ※2 次ページに詳細説明を記載

図-4.2.6 地震応答解析の手順

※2 応答倍率法による評価

地震観測記録にもとづく地震力による算出値は、以下の方法で求める。

- ① 地震観測記録にもとづく地震力による算出値 = 設計時の応力 × 応答比
(地震および地震以外による応力)
- ② 地震観測記録にもとづく地震力による算出値 = 設計時の応力 + 設計時の応力 × 応答比
(地震以外による応力) (地震による応力)

上記の応答比は以下による。

- (a) 原子炉圧力容器や炉内構造物等、算出値を求めるにあたり、加速度、せん断力、モーメント、軸力を用いる機器

応答比 1 : 地震観測記録にもとづく地震力と設計時の地震力との比 (加速度、せん断力、モーメント、軸力ごとに応答比を算定)

- (b) ポンプの基礎ボルト等、算出値を求めるにあたり、水平加速度、上下加速度を用いる機器

応答比 2 : 地震観測記録にもとづく水平加速度と上下加速度の二乗和平方根と設計時の水平加速度と上下加速度の二乗和平方根との比

表-4.2.8 構造強度評価結果 (1/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (III _{AS})	評価 手法	備考	
				MPa	MPa			
原子炉 本体	原子炉 圧力 容器	原子炉圧力容器円筒胴	円筒胴	膜	184	303	A	
		制御棒貫通孔	スタブチューブ	膜+曲げ	200	271	A	
		支持スカート	スカート	座屈	0.17	1	A	発生値は評価基準値に 対する比率で示す
		原子炉圧力容器 基礎ボルト	基礎 ボルト	組合せ	23	499	A	
		再循環水出口ノズル (N1)	ノズル セーフエント	膜	81	143	A	
		主蒸気ノズル (N3)	ノズル セーフエント	膜	111	188	A	
		給水ノズル (N4)	ノズル セーフエント	膜	99	188	A	
		低圧注水ノズル(N6)	ノズル セーフエント	膜	91	188	A	
		原子炉圧力容器 スタビライザ	ガセット	曲げ	153	228	A	
		原子炉格納容器 スタビライザ	トラスビーム フランジ補強 板	せん断	114	135	A	評価基準値は常温での 値
		制御棒駆動機構ハウジ ング支持金具	レストレイント ビーム	圧縮	110	192	A	
		ブラケット類	スタビライザ ブラケット	膜+曲げ	200	454	A	

注) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (2/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (III _A S)	評価 手法	備考	
				MPa	MPa			
原子炉本体	炉内構造物	給水スパーージャ	エンドプレート	膜+曲げ	9	214	A	
		低圧及び高圧炉心スプレ スパーージャ	パイプ	膜+曲げ	36	139	A	
		低圧及び高圧炉心スプレ 系配管(原子炉圧力容器 内部)	パイプ	膜+曲げ	30	172	B	評価基準値は常温での 値
		残留熱除去系(低圧注水 系)配管(原子炉圧力容 器内部)	スリーブ	膜+曲げ	9	214	A	
		差圧検出ほう酸水注入 系配管	パイプ	膜+曲げ	156	214	A	
		ジェットポンプ	ライザー 中央部	膜+曲げ	52	174	A	
		中性子束モニタ案内管	案内管	膜+曲げ	94	106	B	評価基準値は常温での 値
	炉心支持構造物	炉心シュラウド	下部胴	膜	21	92	A	
		シュラウドサポート	レグ	軸圧縮	35	216	A	
		炉心支持板	炉心支持 板	膜+曲げ	77	161	A	
		制御棒案内管	制御棒案 内管中央 部	膜+曲げ	26	139	A	
	原子炉本 体の基礎	アンカボルト	アンカボルト部 コンクリート	引抜力	2771 (kN/6° 40')	4576 (kN/6° 40')	B	
		ベアリングプレート	ベアリング プレート	曲げ	297	492	B	

注) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強評価結果 (3/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (III _A S)	評価 手法	備考	
				MPa	MPa			
計測制御系統設備	制御棒駆動 水圧系	水圧制御ユニット	フレーム	曲げ	29	209	A	
	ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプ	基礎 ボルト	せん断	10	133	A	
		ほう酸水注入系貯蔵 タンク	胴板	膜	50	188	A	
	核計測装置	LPRM 検出器集合体	カバーチューブ	膜+曲げ	100	200	B	評価基準値は常温での 値
		SRM/IRM ドライチューブ	ドライチューブ	膜+曲げ	110	308	B	評価基準値は常温での 値
		原子炉系計装ラック	締付 ボルト	引張	5	173	A	
		ベンチ形制御盤	締付 ボルト	引張	4	173	A	
		直立形制御盤	締付 ボルト	引張	10	173	A	
		格納容器内雰囲気 モニタ	検出器 取付ボルト	引張	105	180	A	

注 1) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (4/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (Ⅲ _A S)	評価 手法	備考	
				MPa	MPa			
原子炉冷却系統設備	残留熱除去系	残留熱除去系熱交換器	基礎 ボルト	引張	94	169	A	
		残留熱除去系ポンプ	ディスチャージ ヘッド 取付ボルト	引張	37	456	A	
	間 ループ系	残留熱除去冷却中間ループ 系熱交換器	胴板	組合せ	163	373	A	海水機器建屋 (-3.8m)
		残留熱除去冷却中間ループ ポンプ	基礎 ボルト	せん断	5	133	A	海水機器建屋 (-3.8m)
	残留熱除去海水系	残留熱除去海水ポンプ	揚水管	引張	82	154	A	海水機器建屋 (+2.4 m)
		残留熱除去海水系ストレーナ	基礎 ボルト	せん断	44	366	A	海水機器建屋 (-3.8m)
	原子炉隔離時 冷却系	原子炉隔離時冷却系 ポンプ	基礎 ボルト	せん断	24	130	A	
		原子炉隔離時冷却系蒸気 駆動タービン	基礎 ボルト	引張	23	169	A	
	高圧炉心 スプレイ系	高圧炉心スプレイ系ポンプ	ディスチャージ ヘッド 取付ボルト	引張	48	474	A	
	低圧炉心 スプレイ系	低圧炉心スプレイ系ポンプ	ディスチャージ ヘッド 取付ボルト	引張	37	474	A	
		低圧炉心スプレイ系ストレーナ	多孔プレート ポケットシート	膜+曲げ	150	169	A	本地震による地震力が 設計時地震力を下回る ため工認値を記載
	主蒸気系	主蒸気逃がし安全弁用 アキュムレータ	ボルト	せん断	17	117	A	

注 1) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (5/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (III _A S)	評価 手法	備考	
				MPa	MPa			
原子 炉 格 納 施 設	原子 炉 格 納 施 設	原子炉格納容器 (ドライウェル)	下部円錐 胴部	膜	21	229	A	
		サブプレッションチェン バ	サブプレッション チェンバ [°] 基部	座屈	0.27	1	B	発生値は評価基準値に 対する比率で示す
		上部シヤラグ	内側フィメ ルシヤラグ [°]	曲げ	255	265	C	評価基準値は常温での 値
		下部シヤラグ	ダイヤフラムフ ロアビームシ ート取付部 側板	組合せ	163	229	A	
		配管貫通部	管台	膜	50	180	A	X-5
		電線ケーブル貫通部	電線ケーブ ル貫通部	膜+曲げ	223	271	A	X-105A
		ベント管	ベント管	膜+曲げ	24	229	B	
		サブプレッションチェン バスプレイ管	サブプレッション チェンバ [°] スプレ イヘッド	膜+曲げ	63	186	B	
		ダイヤフラムフロア	シヤコネ クタ	せん断	59kN	75kN	B	
	御 系	可燃性 ガス 濃度 制	可燃性ガス濃度制御系 再結合装置ブロワ	ブレース	圧縮	10	162	A
可燃性ガス濃度制御系 再結合装置構造物			基礎 ボルト	せん断	31	130	A	

注) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (6/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (III _A S)	評価 手法	備考		
				MPa	MPa				
放射線管理設備	非常用ガス処理系	非常用ガス処理系排風機	基礎ボルト	せん断	33	130	A		
		非常用ガス処理系冷却送風機	基礎ボルト	せん断	11	130	A		
		前置非常用ガス処理装置	スライドボルト	せん断	227	342	A		
		後置非常用ガス処理装置	スライドボルト	せん断	168	342	A		
	放射線管理用計測装置	燃料取替エリア排気放射線モニタ	検出器取付ボルト	引張	3	180	A		
		格納容器内雰囲気放射線モニタ	支持部固定ボルト	せん断	3	135	A		
	中央制御室換気空調系	C/A 送風機	基礎ボルト	引張	48	173	A		
		C/A 排風機	基礎ボルト	引張	5	173	A		
		C/A 再循環送風機	基礎ボルト	引張	40	173	A		
		C/A 再循環空気浄化装置	基礎ボルト	せん断	32	133	A		
	燃料設備	燃料設備	燃料交換機	構造物フレーム	組合せ	144	241	B	
			原子炉複合建屋原子炉棟クレーン	クレーンガーダ	曲げ	128	309	B	
使用済燃料貯蔵ラック			ラック本体	引張	145	205	A		
制御棒・破損燃料貯蔵ラック			基礎ボルト	引張	60	455	A		
使用済燃料貯蔵プール・キャスクピット			プールライニング	ひずみ	0.0011	0.003	A		

注 1) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (7/10)

評価対象設備		評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (III _A S)	評価 手法	備考	
				MPa	MPa			
附帯設備	非常用ディーゼル発電設備	ディーゼル機関	基礎ボルト	引張	47	254	A	
		空気だめ	基礎ボルト	引張	15	173	A	
		燃料ディタンク	基礎ボルト	せん断	11	122	A	
		発電機	軸受台取付ボルト	引張	14	180	A	
	高圧炉心スプレイスディーゼル発電設備	ディーゼル機関	基礎ボルト	引張	44	254	A	
		空気だめ	基礎ボルト	引張	15	173	A	
		燃料ディタンク	基礎ボルト	せん断	7	122	A	
		発電機	基礎ボルト	せん断	15	195	A	
	その他発電装置	125V 充電器	締付ボルト	引張	19	173	A	
		125V 蓄電池	締付ボルト	せん断	12	133	A	
		バイタル交流電源設備	締付ボルト	せん断	5	133	A	
	非常用補機冷却中間ループ系	非常用補機冷却中間ループ系熱交換器	胴板	組合せ	104	415	A	海水機器建屋 (-3.8m)
		非常用補機冷却中間ループポンプ	基礎ボルト	引張	6	173	A	海水機器建屋 (-3.8m)
	高圧炉心スプレイス冷却中間ループ系	高圧炉心スプレイス冷却中間ループ系熱交換器	胴板	組合せ	111	415	A	海水機器建屋 (-3.8m)
高圧炉心スプレイス冷却中間ループポンプ		電動機取付ボルト	引張	6	173	A	海水機器建屋 (-3.8m)	
高圧炉心スプレイス海水系	高圧炉心スプレイス海水ポンプ	揚水管	引張	27	154	A	海水機器建屋 (+2.4m)	
	高圧炉心スプレイス海水系ストレナ	基礎ボルト	せん断	17	366	A	海水機器建屋 (-3.8m)	

注 1) 評価手法 A: 簡易評価、B: 設計時と同等の評価、C: 詳細評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (8/10)

評価対象設備	評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (Ⅲ _A S)	評価 手法	備考	
			MPa	MPa			
配管	主蒸気系	配管	一次	146	245	B	注4) 主蒸気逃がし安全弁吹き出しによる機械的荷重は考慮せず。 評価基準値は常温での値
		支持構造物	スナバ反力	50kN	88kN	B	注4) 評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
	原子炉冷却材再循環系	配管	一次	151	360	B	注4) 3方向同時時刻歴解析 評価基準値は常温での値
		支持構造物	スナバ反力	533kN	607kN	C	注4) 評価基準値はミルシートを用いた構造強度評価値 設計容量(定格容量×1.5)は367kN
	給水系	配管	一次	145	360	B	注4) 評価基準値は常温での値
		支持構造物	スナバ反力	202kN	235kN	B	注4) 評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
	原子炉冷却材浄化系	配管	一次	79	245	B	注4) 評価基準値は常温での値
		支持構造物	スナバ反力	13kN (12.3kN)	14kN (14.7kN)	B	注4) 評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
	放射性ドレン移送系	配管	一次	111	150	B	
		支持構造物	スナバ反力	6kN	10kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
	制御棒駆動系	配管	一次	86	129	B	制御棒挿入による機械的荷重を考慮せず
		支持構造物	組合せ	175	234	B	
	ほう酸水注入系	配管	一次	174	265	B	注4) 評価基準値は常温での値
		支持構造物	スナバ反力	2kN	4kN	B	注4) 評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)

注1) 配管系:減衰定数を表-4.2.4により見直し

注2) 配管系:上下、水平の地震動の組合せはSRSS法を適用

注3) 評価手法 A:簡易評価、B:設計時と同等の評価、C:詳細評価

注4) スナバが取外された地震時の状態を反映した評価

表-4.2.8 構造強度評価結果 (9/10)

評価対象設備	評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (Ⅲ _A S)	評価 手法	備考
			MPa	MPa		
残留熱除去系	配管	一次	74	308	B	注4) 3方向同時時刻歴解析 評価基準値は常温での値
	支持構造物	スナバ 反力	53kN	67kN	C	注4) 設計容量(定格容量×1.5)は 44kN
原子炉隔離時冷却系	配管	一次	82	274	B	
	支持構造物	スナバ 反力	11kN	44kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
高圧炉心スプレイ系	配管	一次	132	308	B	注4) 評価基準値は常温での値
	支持構造物	スナバ 反力	140kN	147kN	B	注4) 評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
低圧炉心スプレイ系	配管	一次	42	308	B	注4) 評価基準値は常温での値
	支持構造物	スナバ 反力	31kN	88kN	B	注4) 評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
燃料プール冷却浄化系	配管	一次	67	159	B	
	支持構造物	組合せ	55	245	B	
非常用ガス処理系	配管	一次	26	209	B	
	支持構造物	組合せ	32	245	B	
可燃性ガス濃度制御系	配管	一次	81	211	B	
	支持構造物	スナバ 反力	6kN	14kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
不活性ガス系	配管	一次	77	201	B	
	支持構造物	スナバ 反力	56kN	88kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)

注1) 配管系:減衰定数を表-4.2.4により見直し

注2) 配管系:上下、水平の地震動の組合せはSRSS法を適用

注3) 評価手法 A:簡易評価、B:設計時と同等の評価、C:詳細評価

注4) スナバが取外された地震時の状態を反映した評価

表-4.1.8 構造強度評価結果 (10/10)

評価対象設備	評価部位	応力分類	発生応力	評価基準値 (Ⅲ _A S)	評価 手法	備考
			MPa	MPa		
非常用補機冷却中間ループ系	配管	一次	95	229	B	
	支持構造物	組合せ	32	245	B	
残留熱除去冷却中間ループ系	配管	一次	133	233	B	
	支持構造物	スナバ反力	66kN	147kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
高圧炉心スプレイディ-ゼル海水系	配管	一次	52	239	B	
	支持構造物	組合せ	18	245	B	
高圧炉心スプレイディ-ゼル冷却中間ループ系	配管	一次	82	229	B	
	支持構造物	組合せ	23	245	B	
原子炉補機冷却中間ループ系	配管	一次	139	185	B	
	支持構造物	スナバ反力	10kN	14kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
残留熱除去海水系	配管	一次	59	241	B	
	支持構造物	スナバ反力	26kN	110kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
主蒸気隔離弁漏えい抑制系	配管	一次	93	182	B	
	支持構造物	スナバ反力	6kN	10kN	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)
補給水系	配管	一次	81	188	B	
	支持構造物	組合せ	64	245	B	評価基準値は設計容量 (定格容量×1.5)

注 1) 配管系:減衰定数を表-4.2.4 により見直し

注 2) 配管系:上下、水平の地震動の組合せは SRSS 法を適用

注 3) 評価手法 A:簡易評価、B:設計時と同等の評価

注 4) スナバが取外された地震時の状態を反映した評価

表-4.2.9 本震時の疲労評価結果（3方向同時時刻歴応答解析による評価）

対象設備	地震荷重による 1次+2次応力 (MPa)		疲労評価					U+US	評価 基準値
	算出値	許容値 3Sm	運転状態 I、II ^{※2}	新潟県中越沖地震時					
				疲れ累積 係数:U	繰返しピーク 応力強 さ(MPa)	等価繰返 し回数	疲れ累積係 数:US		
主蒸気系配管	501	480	0.0611 ^{※3}	251	11回	0.0011	0.0622	1	
給水ノズル(N4)	60	383	0.080	54	0回	0	0.080		
残留熱除去冷却 中間ループ系配管	361 ^{※1}	465 ^{※1}	— ^{※4}	181 ^{※1}	10回	0.0003	0.0003		

※1：クラス3配管についてもクラス1配管と同様に疲労評価を実施した。

※2：「運転状態I」とは、原子炉施設の通常運転時の状態をいう。

「運転状態II」とは、運転状態Iから逸脱した運転状態であって、運転状態III、運転状態IVおよび耐圧試験状態以外の状態をいう。

「運転状態III」とは、原子炉施設の故障、異常な作動等により原子炉の運転の停止が緊急に必要とされる運転状態をいう。

「運転状態IV」とは、原子炉施設の安全性を評価する観点から異常な状態を想定した運転状態をいう。

※3：定期安全レビュー時に評価した設計寿命に対する疲れ累積係数の最大値。

※4：設計時においては1次+2次応力が3Sm以下であるためJEAG4601に従い疲れ累積係数は算出していない。

表-4.2.10 本震時の疲労評価結果（等価繰返し回数を60回とした場合の評価結果）

対象設備	地震荷重による 1次+2次応力 (MPa)		疲労評価					U+US	評価 基準値
	算出値	許容値 3Sm	運転状態 I、II ^{※1}	新潟県中越沖地震時					
				疲れ累積 係数:U	繰返しピーク 応力強 さ(MPa)	等価繰返 し回数	疲れ累積係 数:US		
主蒸気系配管	486 ^{※2}	480	0.0611 ^{※3}	249 ^{※2}	60	0.0055	0.0666	1	
給水ノズル(N4)	62 ^{※4}	383	0.080	105 ^{※4}	60	0.0004	0.081		
残留熱除去冷却 中間ループ系配管	189 ^{※2}	466	— ^{※5}	235 ^{※2}	60	0.0047	0.0047		

※1：「運転状態I」とは、原子炉施設の通常運転時の状態をいう。

「運転状態II」とは、運転状態Iから逸脱した運転状態であって、運転状態III、運転状態IVおよび耐圧試験状態以外の状態をいう。

「運転状態III」とは、原子炉施設の故障、異常な作動等により原子炉の運転の停止が緊急に必要とされる運転状態をいう。

「運転状態IV」とは、原子炉施設の安全性を評価する観点から異常な状態を想定した運転状態をいう。

※2：スペクトルモーダル解析により計算した本震時の1次+2次応力、繰返しピーク応力強さ

※3：定期安全レビュー時に評価した設計寿命に対する疲れ累積係数の最大値。

※4：簡易評価を用いて計算した本震時の1次+2次応力、繰返しピーク応力強さ

※5：設計時においては1次+2次応力が3Sm以下であるためJEAG4601に従い疲れ累積係数は算出していない。

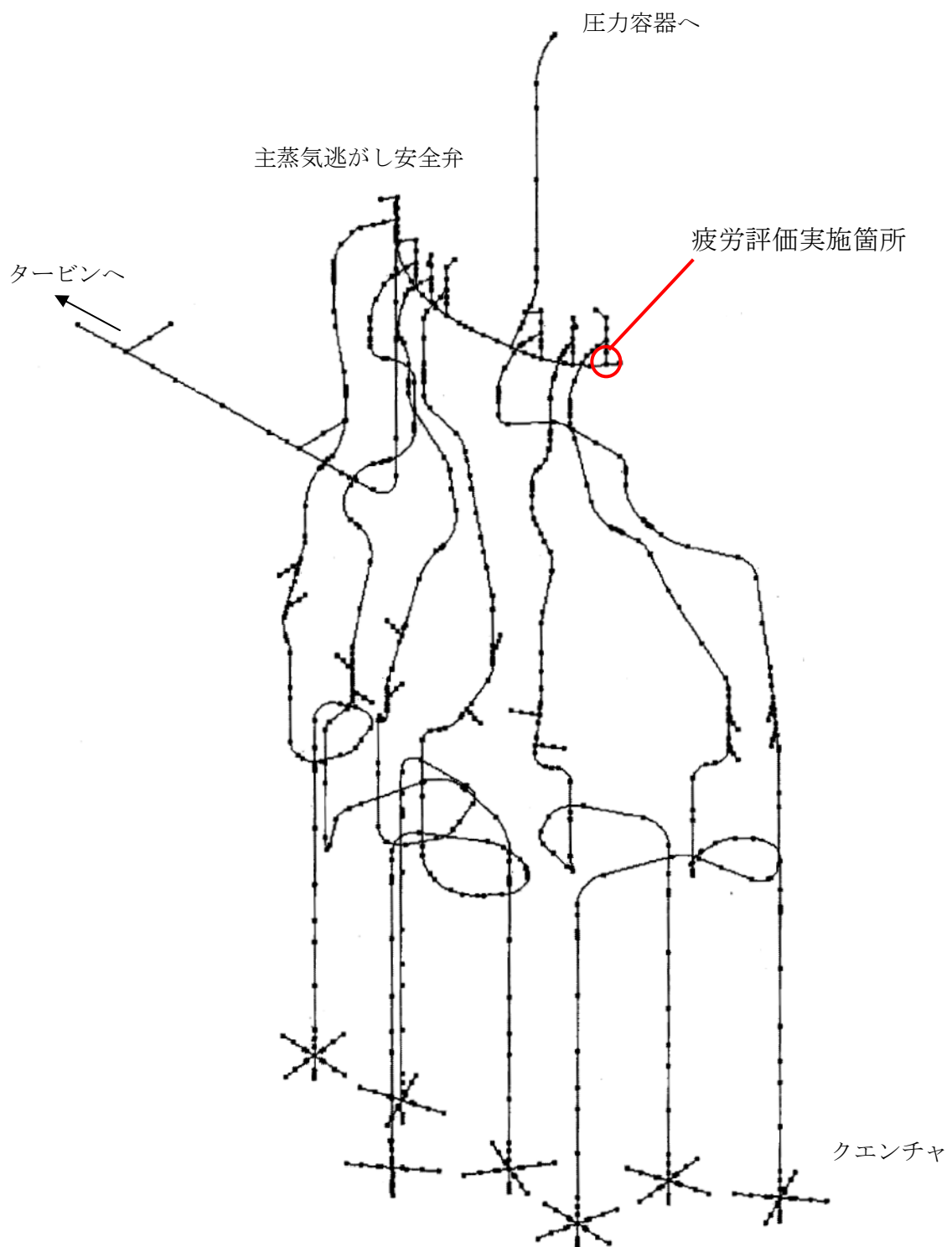


図-4.2.7 主蒸気系配管疲労評価実施箇所

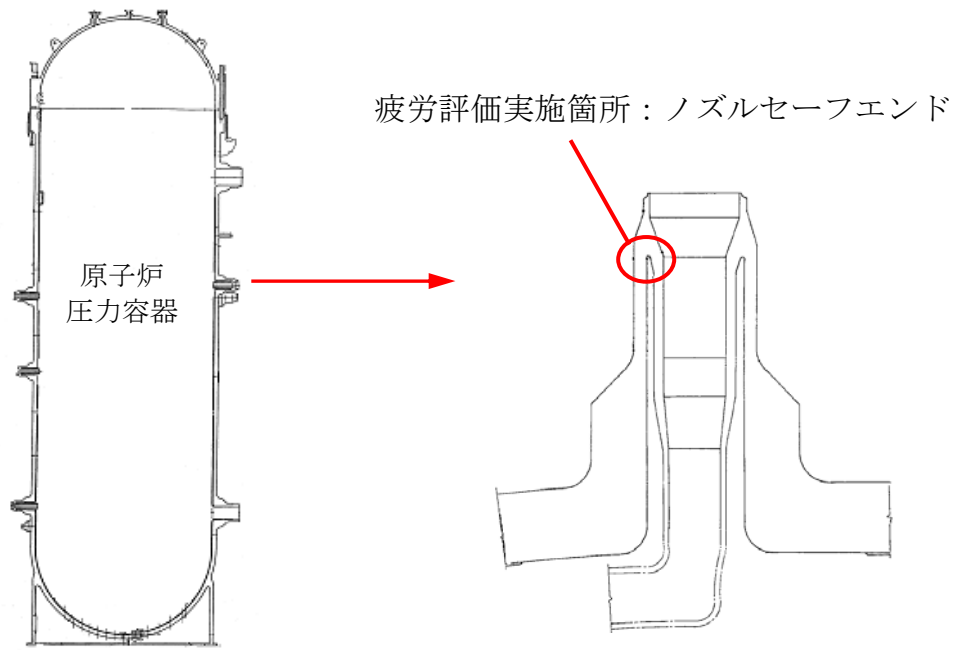


図-4.2.8 給水ノズル疲労評価実施箇所

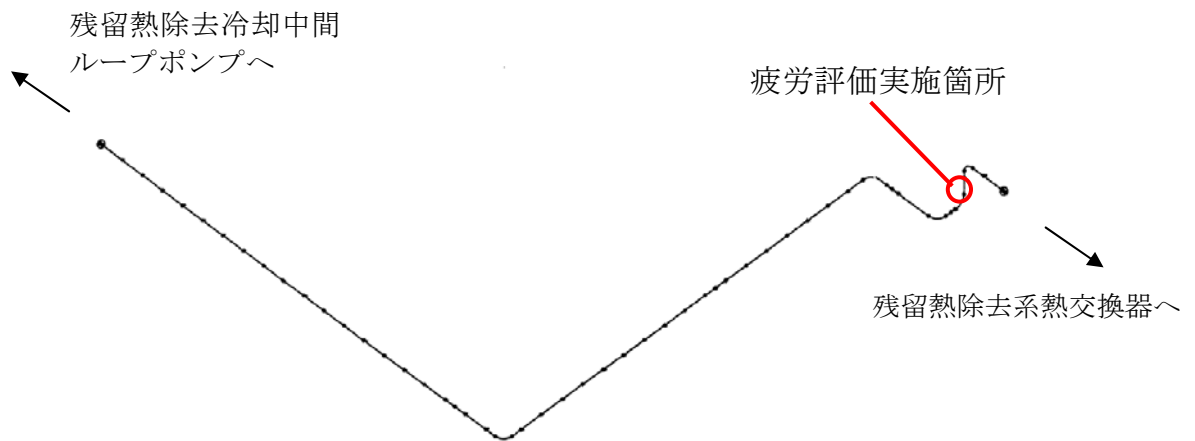


図-4.2.9 残留熱除去冷却中間ループ系配管疲労評価実施箇所

表-4.2.11 動的機能維持評価結果(1/4)

評価対象設備	水平加速度 (G)		上下加速度 (G)		備考
	応答 加速度	評価基準値	応答 加速度	評価基準値	
ほう酸水注入ポンプ	0.8	1.6	0.5	1.0	
残留熱除去系ポンプ	0.7	10.0	0.5	1.0	
残留熱除去冷却中間ループ ポンプ	0.9	1.4	0.6	1.0	
残留熱除去海水ポンプ	4.4	10.0	0.7	1.0	
原子炉隔離時冷却系ポンプ	0.8	1.4	0.5	1.0	
原子炉隔離時冷却系 蒸気駆動タービン	0.8	2.4	0.5	1.0	
高圧炉心スプレイ系ポンプ	0.7	10.0	0.5	1.0	
低圧炉心スプレイ系ポンプ	0.7	10.0	0.5	1.0	

注1) $G = 9.80665(m/s^2)$

注2) 地震時機能確認済加速度は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」に水平方向のみしか規定されていない。既往の試験等をもとに上下方向の機能確認済加速度を定めるとともに水平方向の機能確認済加速度についても見直された値を用いた(参考文献6参照)

表-4.2.11 動的機能維持評価結果(2/4)

評価対象設備	水平加速度 (G)		上下加速度 (G)		備考
	応答 加速度	評価基準値	応答 加速度	評価基準値	
可燃性ガス濃度制御系 再結合装置ブロー	0.9	2.6	0.6	1.0	
非常用ガス処理系 排風機	1.0	2.3	0.5	1.0	
非常用ガス処理系 冷却送風機	1.0	2.3	0.5	1.0	
C/A 送風機	0.9	2.6	0.6	1.0	
C/A 排風機	0.9	2.6	0.6	1.0	
C/A 再循環送風機	0.9	2.6	0.6	1.0	
非常用ディーゼル機関	0.8	1.1	0.5	1.0	
高圧炉心スプレィ系 ディーゼル機関	0.8	1.1	0.5	1.0	
非常用補機冷却中間ループ ポンプ	0.9	1.4	0.6	1.0	
高圧炉心スプレィ ディーゼル冷却中間ループポンプ	0.9	1.4	0.6	1.0	
高圧炉心スプレィディーゼル海水 ポンプ	2.2	10.0	0.7	1.0	

注1) $G = 9.80665(m/s^2)$

注2) 地震時機能確認済加速度は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」に水平方向のみしか規定されていない。既往の試験等をもとに上下方向の機能確認済加速度を定めるとともに水平方向の機能確認済加速度についても見直された値を用いた(参考文献6参照)

表-4.2.11 動的機能維持評価結果(3/4)

評価対象設備		水平加速度 (G)		上下加速度 (G)		備考
		応答 加速度	評価基準値	応答 加速度	評価基準値	
弁	主蒸気系 (主蒸気外側隔離弁)	5.3	10.0	5.3	6.2	注 3)
	主蒸気系 (主蒸気逃がし安全弁)	5.7	9.6	4.0	6.1	注 3)
	原子炉冷却材再循環系 (原子炉冷却材再循環ポンプ吐出弁)	2.0	6.0	2.2	6.0	注 3)
	給水系 (給水ライン逆止弁)	1.4	6.0	3.8	6.0	注 3)
	原子炉冷却材浄化系 (CUW 系吸込ライン内側隔離弁)	1.7	6.0	0.9	6.0	注 3)
	放射性ドレン移送系 (D/W 高電導度廃液ライン第二隔離弁)	2.4	6.0	4.1	6.0	
	ほう酸水注入系 (SLC 系注入ライン外側逆止弁)	1.4	6.0	3.1	6.0	注 3)
	残留熱除去系 (RHR 系 LPCI 注入ライン試験可能 逆止弁)	2.3	6.0	1.4	6.0	注 3)
	原子炉隔離時冷却系 (RCIC 系注入弁)	2.1	6.0	1.9	6.0	
	高压炉心スプレイ系 (HPCS 系注入ライン内側試験可能 逆止弁)	2.4	6.0	2.2	6.0	注 3)
	低压炉心スプレイ系 (LPCS 系注入ライン内側試験可能 逆止弁)	2.7	6.0	1.9	6.0	注 3)
	可燃性ガス濃度制御系 (入口隔離弁)	2.5	6.0	5.1	6.0	
	不活性ガス系 (PCV ベント弁)	2.5	6.0	1.6	6.0	
	原子炉補機冷却中間ループ系 (RIW 格納容器入口隔離弁)	3.1	6.0	1.9	6.0	注 3)
主蒸気隔離弁漏えい抑制系 (MSLC ブリードライン放出弁)	1.5	6.0	1.1	6.0		

注 1) $G = 9.80665(m/s^2)$

注 2) 地震時機能確認済加速度は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」に水平方向のみしか規定されていない。既往の試験等をもとに上下方向の機能確認済加速度を定めるとともに水平方向の機能確認済加速度についても見直された値を用いた (参考文献 6 参照)。

注 3) スナバが取外された地震時の状態を反映した評価

表-4.2.11 動的機能維持評価結果(4/4)

評価対象設備	水平加速度 (G)		上下加速度 (G)		備考	
	応答 加速度	評価基準値	応答 加速度	評価基準値		
計測制御系統設備	モニタ計器 (起動領域モニタ用)	0.91	3.0	0.41	2.0	
	温度監視計器 (各所蒸気漏えい検出用)	0.91	3.0	0.41	2.0	
	温度検出器 (主蒸気管区域漏えい検出 (換気出口温度)用)	0.78	10	0.46	10	
	加速度検出器 (水平方向地震加速度検出器 (TP12800)用)	0.91	3.0	0.41	1.5	
	水素濃度検出器 (格納容器内雰囲気 水素濃度用)	0.81	3.0	0.51	1.0	
	水位変換器 (スクラム排出容器水位 (差圧検出器)用)	0.78	3.0	0.46	3.0	
	警報設定器 (スクラム排出容器水位 (差圧検出器)用)	0.91	3.0	0.41	3.0	
	レベルスイッチ (スクラム排出容器水位 (レベルスイッチ)用)	0.78	3.0	0.46	2.0	
	位置スイッチ (主タービン主蒸気止め弁(MSV-1~4) 原子炉保護用-1~4-1)	0.84	4.9	0.48	4.9	タービン 建屋
	圧力スイッチ (主タービン高圧リトリップ ^o 油圧力 (原子炉保護用))	0.93	3.0	0.56	3.0	タービン 建屋
電気設備	継電器 (過電流継電器用)	0.78	1.5	0.46	1.2	
	真空遮断器 (6.9kVメタルクラット ^o スイッチギヤ 1C、1D、1H用)	0.78	2.0	0.46	1.2	

注1) $G = 9.80665 (m/s^2)$

注2) 評価基準値は、既往の試験等をもとに定めた。

注3) タービン建屋応答加速度で評価した設備は備考に記載 (原子炉複合建屋の場合は記載なし)

4.3 総合評価

4.3.1 総合評価の方法

「4.1.1 設備点検」および「4.1.2 地震応答解析」の結果を踏まえ、構造強度が要求される静的機器と動的機能が要求される動的機器について、それぞれ設備健全性の総合評価を行う（図-4.3.1 および図-4.3.2 参照）。

(1) 設備点検で異常が確認されなかった場合

a. 構造強度評価

- ① 設備点検結果が良好で、かつ、地震応答解析において評価基準値[※]を満足する設備については設備健全性を満足するものと評価する。
- ② 設備点検結果が良好にもかかわらず、地震応答解析において評価基準値を満足しないとの結果が得られた設備については、
 - ・地震応答解析が裕度を有している可能性、もしくは、
 - ・実施可能な設備点検手法によっては、地震による設備への微小な影響が把握できない可能性

を考慮し、モックアップ試験、構造強度解析の合理化（規格基準の範疇に対し、より現実的な計算結果を与える合理的解析の実施）等により当該設備が十分な構造強度を有することが確認できる場合には、設備健全性を満足するものと評価する。

なお、当該設備の補修または取替を実施する場合はこの限りでない。

※ 構造強度評価の評価基準値は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-補・1984、JEAG4601-1987、JEAG4601-1991 追補版」に規定される許容応力状態Ⅲ_ASにおける許容応力を基本とした。

b. 動的機能維持評価

動的機能維持に関する総合評価は、「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1991 追補版」に準拠し、下記のように実施する。

- ① 設備点検（分解点検、作動試験等）結果が良好で、かつ、応答加速度が機能確認済加速度を満足する設備については、設備健全性を満足するものと評価する。
- ② 応答加速度が機能確認済加速度を満足しない場合、基本点検（目視試験、作動試験）に加え、前述のように追加点検（分解点検）を実施する。損傷箇所が確認されない場合、当該設備は機能確認済加速度を超えて機能維持が可能であると考え、設備は健全性を確保しているものと評価する。

(2) 設備点検で異常が確認された場合

a. 構造強度評価

設備点検結果が良好ではない設備については、設備の損傷による機能への影響を評価することを含め損傷原因の究明を行うとともに補修、補強、取替、もしくは、損傷が設備健全性に与える影響について検討等の対策の要否判断を講じる。

b. 動的機能維持評価

設備点検（作動試験、分解点検等）において異常が認められた場合には、損傷による機能への影響を評価することを含め、原因の究明を実施するとともに、損傷箇所があれば補修、補強または取替等の要否判断を実施する。

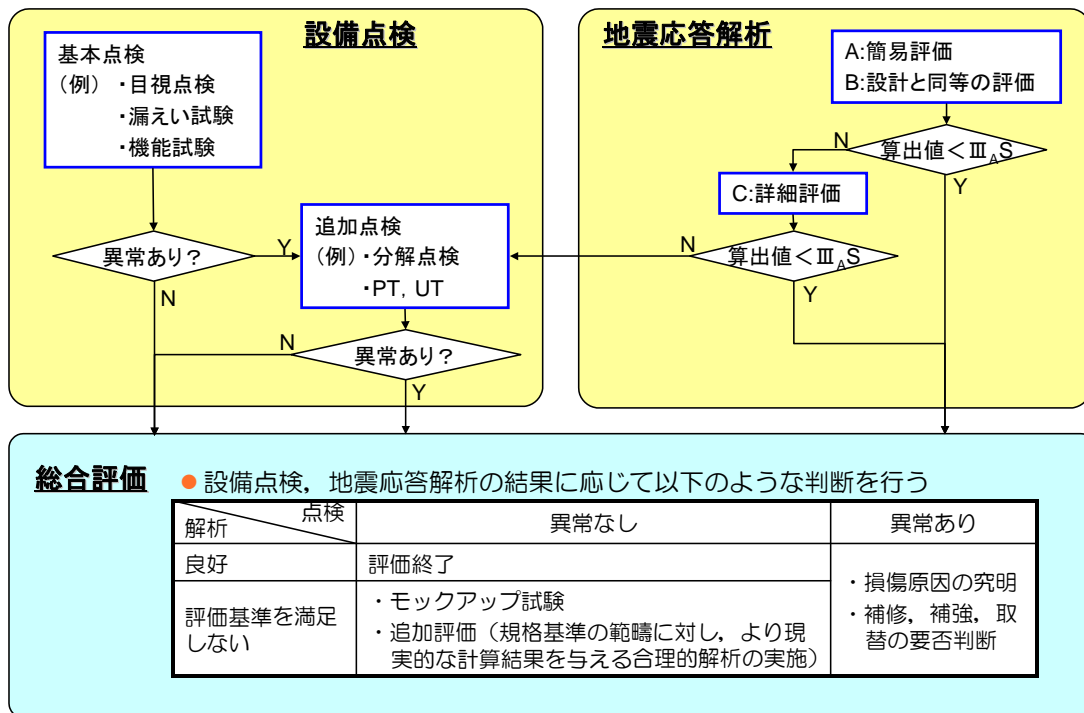


図-4.3.1 点検・解析評価の流れ (構造強度評価)

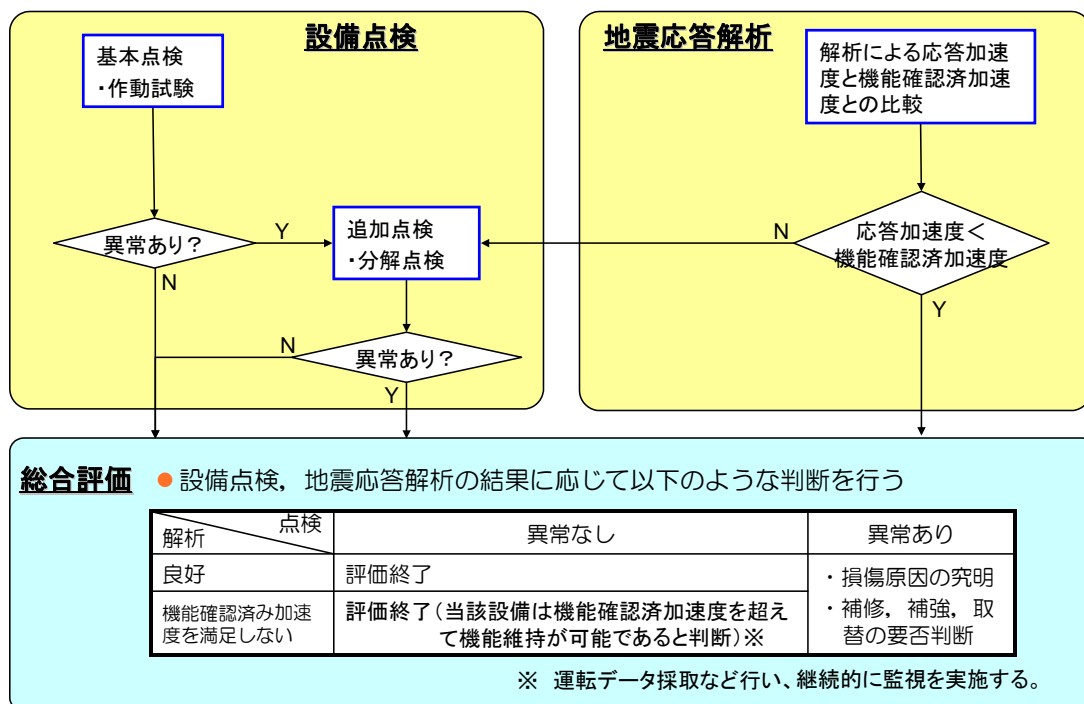


図-4.3.2 点検・解析評価の流れ (動的機能維持評価)

4.3.2 総合評価結果

地震応答解析（構造強度解析および動的機能維持評価）においては、すべての原子炉安全上重要な設備について評価基準を満足したことから、設備点検において異常が確認された設備（原子炉安全上重要な設備以外も含む）について、総合評価を実施した（添付資料-3-1）。

なお、上部シヤラグおよび支持構造物（メカニカルスナッパ）については、地震応答解析の結果、評価基準値を満足することを確認していたが、詳細評価を行った設備であることから、予め計画する追加点検を実施した。上部シヤラグについては、詳細目視点検、浸透探傷試験を実施し、支持構造物（メカニカルスナッパ）については、低速走行試験、分解点検を実施した。その結果、いずれにおいても地震を起因とした変形、き裂等の異常は確認されず、構造強度および機能が確保されていることを確認した（添付資料-3-2-1、3-2-2）。

現時点において、設備点検で異常が確認された機器については、損傷原因の究明を行い、地震による影響か否かを検討した。ここで、地震に起因しない事象に対しては、通常の保全プログラムによる対応が可能と考えられることから、基本的に原形復旧をもって対応した。また、地震影響が否定できない事象については、地震による影響を評価の上、健全性評価を実施するとともに、その結果を踏まえた対応策を検討した（表-4.3.1 参照）。

(1) 損傷原因の究明（地震による影響の評価）

設備点検により確認された事象について、設備の状況や地震応答解析結果等を踏まえ、地震に起因して発生したもののか否かについて検討を行った。観察された事象の多くは、原因が明らかであったが、基礎コンクリートの異音、微細なひび、および動的レストレイントの低速走行試験時の動作不良については、観察された事象をもとに、詳細に検討を行った（添付資料 3-3-1、2 参照）。

その結果、損傷原因について以下のとおり分類した。

- a. 地震に起因すると考えられる事象※ (154 機器)
- ① 地震動による部品等のずれ、こすれ、損傷事象 (30 機器)
(低圧タービン、主発電機、主変圧器等)
 - ② 地盤変位による変形、損傷事象 (20 機器)
(循環水ポンプ、トレンチ内配管、補助ボイラ等)
 - ③ 分解点検中の仮置き機器の転倒、接触事象 (7 機器)
(残留熱除去海水ポンプ用電動機、シュラウドヘッド仮置用脚部等)
 - ④ グラウトの微細なひび (11 機器)
(残留熱除去海水ポンプ基礎架台、主復水器基礎架台等)
 - ⑤ 浸水による損傷事象 (86 機器)
(主蒸気管放射線モニタ検出器、復水移送ポンプ電動機等)

※ 地震による影響が否定できない事象を含む。

- b. 地震に起因しないと考えられる事象 (108 機器)
- ① 通常の保全活動にて確認される劣化事象 (79 機器)
(パッキンの劣化、絶縁抵抗値の低下、計器類の性能低下等)
 - ② 異物の噛み込み等偶発的な事象 (7 機器) (弁のシートパス等)
 - ③ 固着等一時的に発生した事象 (3 機器)
 - ④ 施工不良等に起因する事象 (19 機器)
(溶接不良、フラットケーブルの接触不良等)

(2) 健全性評価および対応策検討

損傷原因の究明の結果、地震に起因すると考えられる事象について、以下に示すとおり健全性評価を実施し、対応策を検討した(添付資料 3-4-1~6 参照)。

- a. 地震の影響による事象で健全性に影響を与えると考えられる事象
- 以下の事象については健全性評価の結果、機器の構造強度または機能に影響を及ぼすものと判断した(122 機器)。

(a) 地震動による部品等のずれ、こすれ、損傷事象 (14 機器)

- ① 低圧タービン(A)、(B)、(C)の内部構造物の接触・損傷等
- ② 主発電機内部構造物の接触、損傷等
- ③ 主変圧器内部部品のずれ
- ④ 所内変圧器基礎ボルトの折損
- ⑤ 1号高起動変圧器巻線および絶縁物のずれ等
- ⑥ サイリスタ整流器盤トレイのずれ
- ⑦ 1次および2次セラミックフィルタ内部フィルタの破損
- ⑧ 純水タンク側板の座屈
- ⑨ 原子炉建屋クレーンケーブルベアのレールからの脱線

(b) 地盤沈下による変形、損傷事象 (20 機器)

- ① 循環水ポンプ(A)、(B)、(C)のポンプベースの傾斜
- ② トレンチ設置地盤の変位に伴う配管、支持構造物の変形
 - ・ 計装用圧縮空気系主配管、支持構造物
 - ・ 原子炉補機冷却中間ループ系主配管、支持構造物
 - ・ 補給水系主配管、支持構造物
 - ・ 洗濯廃液系主配管、支持構造物
 - ・ 放射線ドレン移送系主配管、支持構造物
 - ・ 所内蒸気系主配管
 - ・ 不活性ガス系配管、支持構造物、パージ用蒸発器、補給用蒸発器
 - ・ 気体廃棄物処理系支持構造物
 - ・ 廃スラッジ系主配管、支持構造物
- ③ ボイラ(1A)、(2A)の傾き、およびボイラ用煙突の傾き等

(c) 分解点検中の仮置き機器の転倒、接触事象（仮置台からの落下等）

(2 機器)

- ① 残留熱除去海水ポンプ電動機(A)の損傷（原子炉安全上重要な設備）
- ② 高圧復水ポンプ電動機(C)の損傷

(d) 浸水による損傷（86 機器）

- ① 立形および横形ポンプの水没
- ② 電動機の水没
- ③ 検出器の水没（原子炉安全上重要な設備 4 機器）

これらの事象のうち、(a) 地震動による部品等のずれ、こすれ、損傷事象、および(b) 地盤沈下による変形、損傷事象は、耐震重要度が低い設備に確認され、原子炉安全上重要な設備への波及的影響も考え難い事象であった。また、(C)分解点検中の仮置き機器の転倒、接触事象については、点検のため仮置している設備に確認された事象であり、原子炉安全上重要な設備の健全性に影響を与えたが、当該機器の機能が要求されていない状態での事象であった。これらについては、損傷部品の交換、補修、手入れ等により、原形復旧を行った。

また、(d)浸水による損傷についても、原子炉安全上重要な設備の健全性に影響を与えており、影響の大きかった消火系配管の損傷に伴う浸水事象について、再発防止対策を検討した。この事象は、埋設されていた消火系配管が地盤沈下に伴う変位で損傷し、建屋内に漏れ水が浸水したものである。このため、埋設された消火系配管の地上化および機械式継手の溶接継手化等を対策として実施した。なお、浸水により損傷した設備については、分解点検、交換、手入れにより復旧を行った。

b. 地震の影響による事象で健全性が確認できたもの

地震に起因する事象または地震による影響が否定できない以下の事象については、いずれも軽微な事象であり、機器の構造強度や機能に影響を与えるものではないものと判断する（32 機器）。

(a) 地震動による部品等のずれ、こすれ、損傷事象（16 機器）

- ① 主タービン動翼と静翼の接触事象等
- ② 燃料交換機のホイスト荷重検出器の傾き
- ③ 主復水器整流板のずれ等
- ④ 分解点検中の仮置き機器の転倒、接触事象

(b) 原子炉圧力容器ヘッドと仮置き台座ガイドピンの接触（5 機器）

- ① 気水分離器の脚部およびガイドピンの変形
- ② 残留熱除去冷却中間ループ系熱交換器水室蓋ゴムライニング損傷
- ③ 非常用ディーゼル発電機ブラシの位置ずれ

(c) 基礎グラウトの微細なひび（11 機器）

- ① 残留熱除去海水ポンプ(A)、(B)、(C)基礎架台グラウト部の微細なひび
- ② 主復水器(A)、(B)、(C)基礎架台グラウト部の微細なひび

これらの事象については、機器の構造強度や機能に影響を与えるものではないものの、一部を除いて念のため点検手入れ、補修、取替を実施することで、復旧することとした。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(1/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考
									設備原因の検討		対応策	
									総合評価	地震影響の有無		
1	a-4				A	基本点検(目視点検)において基礎部(グラウト)にひびが確認された。	良	割断・剥落等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎グラウトの異常は無効、打診試験結果に照らして、このことから構造強度に影響はないと判断した。	良	ひび割れの状況は微細であり、構造強度に影響はないと判断した。又、熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び経路水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。
	a-4				B							
2	b-1	機器熱除去海水系	機器熱除去海水ポンプ	PA5-0002	C	予め打西する追加点検(分極点検)を実施し、中間カブリノング用コンクリートに割れ、ボンプは出アライメント用線ワッシャ(フロン製)の變形が確認された。	良	機器には変形損傷等は確認されず、浸透指示線種と腐食は海水による劣化影響である。また、フロン製ワッシャの形状は、深く割れてきていることから、分極点検におけるポールの腐付、腐れの繰り返しによる経年的な劣化であり、地震の影響によるものではないと判断した。	無	-	-	通常の点検手入れを実施し、作動確認を実施し異常ない事を確認した。
	a-4				C	良	割断・剥落等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎グラウトの異常は無効であったことから、構造強度に影響はないと判断した。	良	ひび割れの状況は微細であり、構造強度に影響はないと判断した。又、熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び経路水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。	
4	a-4				D	基本点検(目視点検)において基礎部(グラウト)にひびが確認された。	良	割断・剥落等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎グラウトの異常は無効、打診試験結果に照らして、このことから構造強度に影響はないと判断した。	良	ひび割れの状況は微細であり、構造強度に影響はないと判断した。又、熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び経路水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。

(1)立形ボンプ

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(2/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響の検討結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		
									総合評価	地震影響の有無	健全性評価(追加評価)		判定
5	a-4	残留熱除去系	残留熱除去系ポンプ	E11-0001	C	O	基本点検(自埋点検)において基礎部(グラウト)にひびが確認された。	有	クラックは構造強度に影響を与えるおそれはないと判断されているが、クラックは基礎に発生しているため、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような状況ではないこと及び基礎ボルトの目録点検、打診試験結果に異常はなかったことから、構造強度に影響はないと判断した。	良	ひび割れの状況は微細であり、構造強度に影響はないと判断した。		
6	b-1	低圧抑心スプレイ系	低圧抑心スプレイ系ポンプ	E21-0001	-	O	予め計画する追加点検(分解点検)の結果、ポンプメカカウラーのシール内部塗装部に塗膜の剥離及び腐食が確認した。	無	機器に変形、損傷等はないことから、地震の影響によるものではなく、塗膜の経年劣化と判断した。	-	-	塗膜の剥離部分の再塗装を実施した。	
	予め計画する追加点検(目録点検)の結果、基礎ボルト1本に廻り止め座金の立て起しを実施していない事象を確認した。						良	機器の劣形、損傷等はないことから、地震の影響によるものではなく、ポンプ据付時の施工ミスと判断した。	-	-	予め計画する追加点検にて発見した事象であることから、当該要領書の改訂を実施した後、ボルトの外観点検及び漏み確認を実施し、異常のないことを確認した。その後、当該座金の立て起しを実施した。		
7	b-1	原子炉廃棄物浄化系	原子炉廃棄物浄化系ポンプ	G31-0001	A	-	基本点検において、基礎部(コンクリート部)の打診音が一部基礎ボルトからの伝わりによる破壊ハターンに重複している。	無	以下の理由により、地震影響ではないと評価した。 ・異常確認箇所は基礎台側の埋込金物近傍であり、埋込金物がコンクリートから浮いたことによる真音であると考えられること。 ・(なお、埋込金物からコンクリートが浮いた原因については、埋込金物への溶接の際の入熱影響等により、埋込金物に反りが発生していることが考えられる。) ・地震影響であれば、見られるはずの基礎台側接面の真音が全く確認されなかったこと。 ・当該基礎台の高さは150mmと高く、地震時に大きな応力がかかることが予想される基礎台下部(床面近傍)のコンクリートに損傷がないこと。 ・以上より、今回確認された真音は本地震により発生したものではなく、乾燥収縮によって真音を発したものと推定した。	-	-	異常箇所は地震の影響ではなく、目付構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。	
8	b-1	種火器等	低圧清水ポンプ	N21-0001	C	-	予め計画する追加点検(分解点検)として分解点検を実施した結果、インペラに錆物巣を確認した。	無	機器に変形、損傷はなく、内在欠陥が経年劣化により表面化したものであり、地震の影響によるものではないと判断した。(錆物巣の錆物巣は通常の点検でも確認される事象である。)	-	-	ベロメタルにより補修を実施し、外観上異常の無いことを確認した。 ポンプ作動確認において運転状態の確認を実施する予定。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(3/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
9	a-2				A	-	基本点検(目視点検)の結果、ポンプベース(基礎台)の傾斜に目標値を超える値を確認した。	-	地震による地盤沈下の影響で、ポンプ室が傾斜したことによるものと判断した。	有	ポンプベース(基礎台)の傾斜の程度は、ポンプ運転に影響を与えない程度であるため、機能維持への影響有りとは判断した。	否	要 ポンプ室の傾斜修正を行う。	ポンプ室の基礎下部に短スクリュー材を注入し傾斜を修正する工事を実施した。その結果、ポンプベースの傾斜はポンプ運転に支障のない範囲への修正がされた。今後、ポンプの作動確認において、運転状態の確認を実施する予定。
	a-2	海水装置	冷却水ポンプ (循環水ポンプ)	N71-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、ポンプベース(基礎台)の傾斜に目標値を超える値を確認した。	-	地震による地盤沈下の影響で、ポンプ室が傾斜したことによるものと判断した。	有	ポンプベース(基礎台)の傾斜の程度は、ポンプ運転に影響を与えない範囲への修正がされた。今後、ポンプの作動確認において、運転状態の確認を実施する予定。	否	要 ポンプ室の傾斜修正を行う。	ポンプ室の基礎下部に短スクリュー材を注入し傾斜を修正する工事を実施した。その結果、ポンプベースの傾斜はポンプ運転に支障のない範囲への修正がされた。今後、ポンプの作動確認において、運転状態の確認を実施する予定。
11	a-2				C	-	基本点検(目視点検)の結果、ポンプベース(基礎台)の傾斜に目標値を超える値を確認した。	-	地震による地盤沈下の影響で、ポンプ室が傾斜したことによるものと判断した。	有	ポンプベース(基礎台)の傾斜の程度は、ポンプ運転に影響を与えない範囲への修正がされた。今後、ポンプの作動確認において、運転状態の確認を実施する予定。	否	要 ポンプ室の傾斜修正を行う。	ポンプ室の基礎下部に短スクリュー材を注入し傾斜を修正する工事を実施した。その結果、ポンプベースの傾斜はポンプ運転に支障のない範囲への修正がされた。今後、ポンプの作動確認において、運転状態の確認を実施する予定。
	a-5				B	-	追加点検(分解点検)の結果、ベアリング押さえ及びベアリングブッシュのオイルシール面に腐食が確認された。	-	地震の影響でタービン連座とレンチの間に変位が生じ、雨水が浸入した。これによりサンプ及びポンプが水没したことによる腐食と判断した。	有	ベアリング付近での腐食が確認されており、雨水の影響を受けていることから、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	部品の変形、損傷等は確認されなかった。今後、作動・漏えい確認を実施する。
12	b-1	液体除塵物処理系	タービン連座高電導度除塵液サンプポンプ	K11-C103			追加点検(分解点検)の結果、インベクタエアーシフト及びオイルシール面の腐食が確認された。	-	機器の変形、損傷は確認されおらず、隙間は正常範囲にあり、送水機能に影響によるものではないと評価した。	無	-	-	-	部品の変形、損傷等は確認されなかった。今後、作動・漏えい確認を実施する。
	a-5				D	-	基本点検(目視点検)の結果、ポンプベース(基礎台)の傾斜に目標値を超える値を確認した。	-	地震の影響でタービン連座とレンチの間に変位が生じ、雨水が浸入した。これによりサンプ及びポンプが水没したことによる腐食と判断した。	有	長期間雨水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	部品の変形、損傷等は確認されなかった。今後、作動・漏えい確認を実施する。
13	b-1						追加点検(分解点検)の結果、インベクタエアーシフト及びオイルシール面の腐食が確認された。	-	機器の変形、損傷は確認されおらず、隙間は正常範囲にあり、送水機能に影響によるものではないと評価した。	無	-	-	-	部品の変形、損傷等は確認されなかった。今後、作動・漏えい確認を実施する。
	b-1						追加点検(分解点検)の結果、インベクタエアーシフト及びオイルシール面の腐食が確認された。	-	機器の変形、損傷は確認されおらず、隙間は正常範囲にあり、送水機能に影響によるものではないと評価した。	無	-	-	-	部品の変形、損傷等は確認されなかった。今後、作動・漏えい確認を実施する。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(4/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考		
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
14	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射能トレン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物処理系廃液ポンプ	K11-C302	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
15	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射能トレン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物処理系廃液ポンプ	K11-C302	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
16	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射能トレン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物処理系廃液ポンプ	K11-C102	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
17	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射能トレン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物処理系廃液ポンプ	K11-C102	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
18	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射能トレン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物処理系廃液ポンプ	K11-C102	C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
19	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射能トレン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物処理系廃液ポンプ	K11-C102	D	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(5/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価				備考	
									損傷原因の検討		健全性評価(追加評価)			
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
20	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性トロン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物重導度廃液 サブポンプ	K11-0002	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液の地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
21	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性トロン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物重導度廃液 サブポンプ	K11-0002	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液の地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
22	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性トロン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物重導度廃液 サブポンプ	K11-0002	C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液の地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
23	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性トロン送系	原子炉複合建屋付 廃棄物重導度廃液 サブポンプ	K11-0002	D	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付廃液地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付廃液の地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
24	a-4	高圧押しスプレ イターセル/海水系	高圧押しスプレ イターセル/海水ポン プ	P46-0002	-	○	基本点検(目視点検)の結果、基幹部(クワウト)にひびが確認された。	良	制振・剥落等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。	有	クワウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はブ ラウトは考慮していない)であ り、基本点検にて確認された ひびは剥落に至るような形状 ではないこと及び速修クワウト の目視点検、打影画像結果に 異常は無かつたことから、構 造強度に影響はないと判断し た。	良	-	緊急機器建屋に設置してある機器は、海水による塩害からのコン クリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(6/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)	対応策		
									地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定		
(2)機器ポンプ													
25	b-1	高圧炉心スプレッド/アイアール冷却中間ループ系	高圧炉心スプレッド/アイアール冷却中間ループポンプ	P07-C001	-	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震影響解析の結果では、評価基準値に対して十分に余裕のある結果が得られている。以上よりコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。
26	b-1	非常用精製冷却中間ループ系	非常用精製冷却中間ループポンプ	P08-C001	A	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震影響解析の結果では、評価基準値に対して十分に余裕のある結果が得られている。以上よりコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。
27	b-2	原子炉精製冷却中間ループ系	原子炉精製冷却中間ループ系ポンプ	P01-C002	B	○	基本点検(目視点検)の結果、反カッブリング側メカニカルシールの漏えいが確認された。	-	メカニカルシールの分岐管後を巻直し、メカニカルシールの分岐管は、運転中の腐蝕進入により、メカニカルシールの環状部分の一部が一部欠けとなっていた。よってメカニカルシール性能低下が原因であり、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	-	メカニカルシールを交換後確認運転を実施し、異常がないことを確認した。
28	b-1				A	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震影響解析の結果では、評価基準値に対して十分に余裕のある結果が得られている。以上よりコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。
29	b-1	残留熱除去冷却中間ループ系	残留熱除去冷却中間ループポンプ	P06-C001	B	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震影響解析の結果では、評価基準値に対して十分に余裕のある結果が得られている。以上よりコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(7/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震被害分析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
30	b-1	残留熱除去冷却中間ループ系	残留熱除去冷却中間ループポンプ	P38-C001	C	O	予め計画する追加点検(分機点検、浸透試験)の結果、ポンプシャフト及びインベアキーに腐食が確認された。又、浸透試験後蓋においてインベアラの隙込み部に指示線が確認された。	良	無	-	-	通常の点検手入れを実施し、作動確認を実施し異常ない事を確認した。		
							確認された基機名のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に判定される構機ハタートとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準値に、対して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。			
31	b-1				D	O	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびひが確認された。	良	無	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。		
							確認された基機名のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に判定される構機ハタートとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準値に、対して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。			
32	a-5	補給水系	復水器送水ポンプ	P13-C001	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属機地下5階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	要 ポンプの分解手入れを行う。	要 ポンプの分解手入れを実施し、確認運転の結果、異常の無い事を確認した。		
							追加点検(分機点検)の結果、シャフト及びベアリングケースにカサリが確認された。	有	要 ポンプの分解手入れを行う。	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、シャフト及びベアリングケースの新品交換を行い、確認運転の結果、異常の無い事を確認した。			
33	a-5	補給水系		P13-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属機地下5階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	要 ポンプの分解手入れを行う。	要 ポンプの分解手入れを実施し、確認運転の結果、異常の無い事を確認した。		
							追加点検(分機点検)の結果、シャフト及びベアリングケースにカサリが確認された。	有	要 ポンプの分解手入れを行う。	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転の結果、異常の無い事を確認した。			

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(8/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	故障影響の有無			
34	a-5	補給水系					基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転の結果、異常の無い事を確認した。
	b-1												
35	a-5				A		追加点検(分解点検)の結果、インペラに線状指示線が確認された。	-	無	-	-	-	点検手入れを実施し、確認運転を行い異常の無いことを確認した。当該点検部位は整備近傍のものではないと推定されること及び前回点検以降、ポンプ運転実績にて整備に異常がみられなかったため、問題ないものとする。
	b-1												
36	a-5	高電導度廃液処理設備 液体廃棄物処理系	高電導度廃液収集ポンプ	K13-C001	B		基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	a-5												
37	a-5				C		基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	a-5												
38	a-5				D		基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	a-5												
39	b-1		高電導度廃液系 縮減循環ポンプ	K13-C302	A		基本点検(目視点検)の結果、メカニカルシール部へ流入している事を確認した。	-	無	-	-	-	メカニカルシール部を交換後、運転確認を実施した結果、異常がないことを確認した。
	b-1												

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(9/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考	
									機器原因の検討	健全性評価(追加評価)			
										地震影響の有無	構造強度・機能維持		判定
40	a-5	廃棄物処理設備 高電導度廃液処理系	高電導度廃液系ナ ンブルポンプ	K13-C003	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	有								長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。	
41	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系	高電導度廃液系	K13-C003	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	有								長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。	
42	a-5	高電導度廃液系	高電導度廃液系 留水ポンプ	K13-C004	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	有								長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。	
43	a-5	高電導度廃液系	高電導度廃液系 留水ポンプ	K13-C004	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	有								長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。	
44	a-5	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系	濃縮廃液ポンプ	K22-C001	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	有								長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。	
45	a-5	廃棄物処理設備 濃縮廃液系	濃縮廃液ポンプ	K22-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	無								機器に變形、損傷はなく、当該現象が地震発生後、相当日数経過後に生じた現象であること、また、液体がシール水配管側へ流入する現象は、以前にもこのシール水配管側へ流入する現象と確認されていることから、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	メカニカルシールを交換後、運転確認を実施した結果、異常がないことを確認した。	
46	a-5	濃縮廃液系	濃縮廃液ポンプ	K22-C001	C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	有	長期間汚水に浸水しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入 れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
	無								機器に變形、損傷はなく、当該現象が地震発生後、相当日数経過後に生じた現象であること、また、ポンプの稼働中に、液体がシール水配管側へ流入する現象は、以前にもこのシール水配管側へ流入する現象と確認されていることから、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	メカニカルシールを交換後、運転確認を実施した結果、異常がないことを確認した。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(10/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無				構造強度・機能維持への影響
47	a-5			K21-C004	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属操地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属操地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間昇水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
48	a-5		クラッド移送ポンプ	K21-C004	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属操地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属操地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間昇水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
49	a-5			K21-C101	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属操地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属操地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間昇水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
50	a-5	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系 廃スラッジ系	原子炉冷却材浄化系 燃料実燃焼液降分離槽 アカントポンプ	K21-C101	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属操地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属操地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間昇水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
51	a-5			K21-C201	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属操地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属操地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間昇水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
52	a-5		復水浄化系 粉砕機 降分離槽 アカントポンプ	K21-C201	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属操地下S層が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属操地下S層が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間昇水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(11/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価				備考	
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定		
53	a-5		使用済樹脂槽予脱水ポンプ	K21-C301	A	-	基本点検(自視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下S階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを要し、確認運転で異常の無い事を確認した。
54	a-5		使用済樹脂槽予脱水ポンプ	K21-C301	B	-	基本点検(自視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下S階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを要し、確認運転で異常の無い事を確認した。
55	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 廃スラッジ系	原子炉冷却材浄化系粉砕樹脂槽分離槽スラッジポンプ	K21-O102	-	-	基本点検(自視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下S階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを要し異常の無い事を確認した。
56	a-5		複水浄化系粉末樹脂槽分離槽スラッジポンプ	K21-C202	-	-	基本点検(自視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下S階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを要し異常の無い事を確認した。
57	a-5		使用済樹脂槽スラッジポンプ	K21-C302	-	-	基本点検(自視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下S階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを要し異常の無い事を確認した。
58	b-3	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 シャワー dren	シャワー dren 系取集ポンプ	K16-C001	A	-	基本点検(自視点検)の結果、メカニカルシールからの漏えいを確認した。	-	機器に異常、損傷はなく、当該事象が地震発生後、相当日数経過後に生じた事象であること、また、確認運転を実施した結果、メカニカルシールが漏えい等の異常は確認されなかったことから、一過性の事象であり、地震の影響によるものではないと判断した。	無	-	-	-	確認運転を実施した結果、メカニカルシール漏えい等の異常は確認されなかったことから、一過性の事象であると判断する。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(12/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価				備考	
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定		
59	a-5		低電圧度廃液系収集ポンプ	K12-C001	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
60	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理設備 低電圧度廃液系	低電圧度廃液系収集ポンプ	K12-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
61	a-5		低電圧度廃液系	K12-C003	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。
62	a-5		低電圧度廃液系サブポンプ	K12-C003	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、ポンプが水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、ポンプが水没したことによる異常と判断した。	有	長期間汚水にて水没しており、送水機能に影響ありと判断した。	否	要 ポンプの分解手入れを行う。	ポンプの分解手入れを実施し、確認運転で異常の無い事を確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(13/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)		
										地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	
総合評価									判定			
(3) 往復式ポンプ												
63	b-2	ほう酸水注入系	ほう酸水注入系ポンプ	C41-C001	B	○	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、コネクターの劣化(クロス)や、コネクター部の劣化(劣化)を確認した。また、コネクター部の劣化(劣化)を確認した。また、コネクター部の劣化(劣化)を確認した。	良	無	-	-	指示機発生部位をポンプベアリングにて手入り後、再度浸透探傷検査を行い、指示機が判定基準内であることを確認した。
(5) 電動機												
64	b-1	原子炉冷却材ポンプ用可変周波数電動装置	原子炉冷却材再循環ポンプM-Gセット(電動機)	C81-C001	A	-	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、固定子巻線が1本、許容範囲内(1本)を確認した。	無	無	-	-	固定子巻線修理・エボキン処理を実施した。
64	b-1	原子炉冷却材ポンプ用可変周波数電動装置	原子炉冷却材再循環ポンプM-Gセット(発電機)	C81-C003A	A	-	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、固定子巻線が9本、許容範囲内(24本)を確認した。	無	無	-	-	コイル表面の塵埃等の除去と補修塗装を実施した。
64	b-1	原子炉冷却材ポンプ用可変周波数電動装置	原子炉冷却材再循環ポンプM-Gセット(発電機)	C81-C003A	A	-	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、固定子巻線が9本、許容範囲内(24本)を確認した。	無	無	-	-	オイルリングの交換修理を実施した。
65	b-1	原子炉冷却材再循環系	原子炉冷却材再循環ポンプ電動機	B81-C001	B	○	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、吊り耳取付用ボルトの延び(ネジ山潰れ)が確認された。	良	無	-	-	吊り耳取付用ボルト全16本の交換を実施予定。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(14/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震被害分析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
66	b-1	高圧炉心スプレッド水系	高圧炉心スプレッド電動機	E22-0001	-	○	予め計画する追加点検(分解点検)の結果、ローターハンギング線分を修理した(ハンギング本数58本に対して修理本数58本)	始動停止に伴う熱膨張収縮の繰り返しによる疲労劣化が原因であり、過去にも同様の事象を確認していることから、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	-	ローターハンギング線分処理を行った。確認運転にて異常のないことを確認した。		
							基本点検(目視点検)の結果、フレキシブル電線管のずれが確認された。	無	-	-	フレキシブル電線管の再取り付けを行い、外観点検にて異常がないことを確認した。			
67	a-3	複製熱除去海水系	複製熱除去海水ポンプ電動機	P45-0002	A	○	基本点検(目視点検)の結果、ポンプ点検のため設置していた電動機が地震により転倒したことにより、上部ファンカバー、端子箱等が破損していることを確認した。	電動機の一部部品が破損しており、機能影響ありと判断した。	有	否	要 電動機の破損している部品交換を行う。	破損部品の交換を実施した。確認運転にて異常のないことを確認した。		
							予め計画する追加点検(分解点検)の結果、ローター鉄心部に錆びを確認した。	無	-	-	錆の除去と絶縁ワニス処理を実施し、正常に稼働した。			
68	b-1	複製熱除去海水系	高圧炉心スプレッド電動機	E22-0001	-	○	予め計画する追加点検(分解点検)の結果、ローター鉄心部に錆びを確認した。(総検本数、252本)	電動機停止時における外気の侵入や結露により劣化したものであり、これまでも同様の事象を確認していることから、地震により発生したのではないと判断した。	無	-	-	錆の除去と絶縁ワニス処理を実施し、正常に稼働した。		
							被災前より実施している分解点検状態において、基本点検(目視点検)を実施した結果、ローターに錆びを確認した。	有	否	要 回転子の修理を行う。	回転子の修理を行い、正常に稼働した。			
69	b-1	複製熱除去海水系	高圧炉心スプレッド電動機	P45-0002	C	-	被災前より実施している分解点検状態において、基本点検(目視点検)を実施した結果、ローターに錆びを確認した。	電動機停止時における外気の侵入や結露により劣化したものであり、これまでも同様の事象を確認していることから、地震により発生したのではないと判断した。	無	-	-	錆の除去と絶縁ワニス処理を実施し、正常に稼働した。		
							被災前より実施している分解点検状態において、基本点検(目視点検)を実施した結果、固定子に部分放電を確認した。	無	-	-	固定子表面の塵埃等の除去と補修塗装を実施した。			

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(15/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震被害分析結果	総合評価			備考		
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
70	b-1	復水系給水系	電動機駆動原子炉給水ポンプ電動機	N21-C009	B	-	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、負荷側電圧降下の申し込(内閣下部)にクラック(1ヶ所)が確認された。	-	-	-	負荷側油切り(内閣上部・下部)の交換修理を義務する。			
71	a-5				A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	否	要電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。		
72	a-5	補給水系	復水移送ポンプ電動機	P13-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	否	要電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。		
73	a-5				C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	否	要分極点検にて電動機の清掃を行う。	分極点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。		
74	b-1	燃料プール冷却浄化系	燃料プール冷却浄化系ポンプ電動機	G41-C001	A	-	基本点検(作動試験)の結果、確認運転にて負荷側水平方向に振動音が大きい(最大51rpm-p)現象を確認した。	-	無	-	-	ベースプレート(の修正加工を実施後に作動試験を行い、異常のないことを確認した。		
75	a-5	液体廃棄物処理系	タービン連動電機濃度感測ポンプ電動機	K11-C103	B	-	基本点検(目視点検)の結果、電動機が水没し、くみ上げ不良が発生していることを確認した。	-	有	否	要電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認する。		
76	a-5				D	-	基本点検(目視点検)の結果、電動機が水没し、くみ上げ不良が発生していることを確認した。	-	有	否	要電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認する。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(16/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
77	a-5		高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C003	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新築交換を行う。	新築交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
78	a-5		高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C003	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
79	a-5		高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C001	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
80	a-5	廃棄物処理設備	高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
81	a-5	液体廃棄物処理系	高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C001	C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
82	a-5		高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C001	D	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
83	a-5		高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C004	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
84	a-5		高電圧度酸液系サブポンプ電動機	K13-C004	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(17/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
85	b-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 高濃度廃液系 高濃度廃液系 高濃度廃液系	高濃度廃液系系 高濃度廃液系系 高濃度廃液系系 電動機	K13-C302	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉垂直方向の振動値が最大で96μm/secと許容値を超過していることが認められた。(許容値 60μm/sec以下)	-	無	-	センターリング(Vベルト張り、プーリー位置)調整後、再度点検を実施し、振動値に異常ないことを確認した。		
86	a-5				A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	要 分解点検にて電動機 の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。	
87	a-5	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系 濃縮廃液系	濃縮廃液ポンプ電動機	K22-C001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	外観上は水没以外の異常はなく、絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	要 分解点検にて電動機 の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。	
88	a-5				C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	要 分解点検にて電動機 の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。	
89	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 濃縮廃液系	低濃度廃液系系 ポンプ 電動機	K12-C003	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	要 分解点検にて電動機 の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。	
90	a-5				B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下S階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	要 分解点検にて電動機 の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(18/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
91	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 低電圧潤滑液系	低電圧潤滑液系収集ポンプ電動機	K12-C001	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分極点検にて電動機の清掃を行う。	分極点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
							基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分極点検にて電動機の清掃を行う。	分極点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
93	a-5	廃棄物処理設備 固液廃棄物処理系	復水浄化系粉未樹脂沈降分離槽スラッジポンプ電動機	K21-C202	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新品交換を行う。	新品交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
							基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新品交換を行う。	新品交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
94	a-5	廃棄物処理設備 固液廃棄物処理系	復水浄化系粉未樹脂沈降分離槽予力ポンプ電動機	K21-C201	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新品交換を行う。	新品交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
							基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新品交換を行う。	新品交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
95	a-5	廃棄物処理設備 固液廃棄物処理系	原子炉冷却材浄化系粉未樹脂沈降分離槽スラッジポンプ電動機	K21-C102	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分極点検にて電動機の清掃を行う。	分極点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
							基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付属棟地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付属棟の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要 分極点検にて電動機の清掃を行う。	分極点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(19/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価				備考	
									故障原因の検討	地震影響の有無	健全性評価(追加評価)			
											構造強度・機能維持	判定		
97	a-5		原子炉冷却材浄化系初突倒置及置分機用ポンプ電動機	K21-C101	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく、絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
98	a-5			K21-C101	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく、絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
99	a-5			K21-C101	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
100	a-5	廃棄物処理設備 廃棄物処理系 廃スラッジ系	クラッド移送ポンプ電動機	K21-C004	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
101	a-5		使用済樹脂補スラッジポンプ電動機	K21-C302	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく、絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
102	a-5			K21-C301	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく、絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要分解点検にて電動機の清掃を行う。	分解点検を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
103	a-5		使用済樹脂補スラッジポンプ電動機	K21-C301	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	外観上は水没以外の異常はなく、絶縁抵抗も判定基準値以上であったが、機能維持への影響が確認できないと判断した。	否	要電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(20/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価				備考	
									故障原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
104	a-5		原子炉複合建屋付燃料除染装置サンポンプ電動機	K11-C302	A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
105	a-5		原子炉複合建屋付燃料除染装置サンポンプ電動機	K11-C302	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
106	a-5		原子炉複合建屋付燃料除染装置サンポンプ電動機		A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
107	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性トレンチ移送系	原子炉複合建屋付風機高電導度溶液サンポンプ電動機	K11-C102	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
108	a-5		原子炉複合建屋付燃料除染装置サンポンプ電動機	K11-C102	C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
109	a-5		原子炉複合建屋付燃料除染装置サンポンプ電動機		D	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋付風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新置交換を行う。	新置交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(21/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	健全性評価(追加評価)	判定		
110	a-5				A	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋行風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新調交換を行う。	新調交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
111	a-5	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性ドレン移送系	原子炉複合建屋付 廃棄物電導度降液 サンポンプ電動機	K11-0002	B	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋行風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新調交換を行う。	新調交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
112	a-5				C	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋行風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新調交換を行う。	新調交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。
113	a-5				D	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉複合建屋行風機地下5階が約40cm浸水し、電動機が水没していることを確認した。	-	地震の影響で、原子炉複合建屋付風機の地下5階が浸水したため、電動機が水没したことによる異常と判断した。	有	電動機が水没し、絶縁抵抗がないため機能喪失している。	否	要 電動機の新調交換を行う。	新調交換を行い、絶縁抵抗測定及び、確認運転にて異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(22/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
(6)ファン													
114	a-4				A	-	基本点検(目視点検)において基礎部(グラウト)にひびが確認された。	-	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎グラウトの目視点検、打診試験結果に異常はなかったことから、構造強度に影響はないと判断した。	良	-	コンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施予定。
115	a-4	原子炉聯合濃縮液処理区降集気系送風機及び排風機	RW/A送風機	U41-C301	B	-	基本点検(目視点検)において基礎部(グラウト)にひびが確認された。	-	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎グラウトの目視点検、打診試験結果に異常はなかったことから、構造強度に影響はないと判断した。	良	-	コンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施予定。
116	a-4				C	-	基本点検(目視点検)において基礎部(グラウト)にひびが確認された。	-	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎グラウトの目視点検、打診試験結果に異常はなかったことから、構造強度に影響はないと判断した。	良	-	コンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施予定。
(8)空気圧縮機													
117	b-1	計基用圧縮空気系	計基用圧縮空気系圧縮機	P02-C001	A	-	予め計画する追加点検(分解点検)の結果、シンダライナー内径の許容差を超過を確認。	-	無	シンダライナーの異径は運転中のロスシリングの誘起による経年劣化によるものと見られ、機器に異常な振動等が生じることから地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	シンダライナーの交換を実施した。確認運転により、異常の無いことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(23/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)		
										地震影響の有無	構造強度・機能維持	
									対応策			
(9) 弁												
118	b-1	不活性ガス系	主配弁	T31-F016	-	○	基本点検(作動試験)の結果、駆動部より微量のエアリークを確認した。	良	無	-	-	バッキンの交換を実施した。その後の作動試験により、エアリークのないこと及び動作に異常のないことを確認した。
119	b-1	不活性ガス系	主配弁	T31-F021	-	○	基本点検(作動試験)の結果、駆動部より微量のエアリークを確認した。	良	無	-	-	バッキンの交換を実施した。作動試験により、エアリークのないこと及び作動異常のないことを確認した。
120	b-1	原子炉隔離時冷却系	主配弁	E11-F008	-	○	基本点検(目視点検)の結果、トルクハイパス設定値調整時にリミットスイッチの接点不良を確認した。	良	無	-	-	リミットスイッチの交換を実施した。作動試験は今後実施。
121	b-1	残留熱除去系	主配弁	E11-F001	c	○	基本点検(目視点検)の結果、駆動部リミットスイッチ取付部より油漏れが確認された。	良	無	-	-	バッキンの交換を実施した。作動試験により、油漏れのないこと及び作動異常のないことを確認した。
122	b-1	残留熱除去系	主配弁	E11-F007	A	○	基本点検(目視点検)の結果、電磁弁のエアリークを確認した。また、リミットスイッチのケーブル(けい素コム線)がガス編組(絶縁ケーブル)のガラス編組がほつれていることを確認した。	良	無	-	-	電磁弁および空配管の外観に損傷等の異常はなく、過去にも同様の事象が確認されたことから、バッキン劣化によるものと考えられることから、地震による影響ではないと判断した。
123	b-1	残留熱除去系	主配弁	E11-F007	c	○	基本点検(目視点検)の結果、電磁弁にエアリークを確認した。	良	無	-	-	ケーブルのほつれ箇所の補修を実施し復旧した。今後ケーブルの交換を実施する。
												電磁弁の交換を実施し、正常に復旧した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(24/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考
									設備原因の検討		対応策	
									総合評価	地震影響の有無		
124	b-1	残留熱除去系	主要弁	E11-F025	B	O	基本点検(作動試験)の結果、閉度計の表示を正常と確認した。	良	無	-	閉度計針固定用部品の交換を実施した。作動試験により、閉度計が正常に指示することを確認した。	
125	b-1	低圧炉心スプレイ系	主要弁	E21-F004	-	O	基本点検(目視点検)の結果、シリント(ククフェュータ)との取合部である配管継手部に漏えいを確認した。当該継手を取り外して確認したところ、漏れが確認された。	良	無	-	継ぎ手については交換を実施し、異常のないことを確認した。	
126	b-4				A				無	-		
127	b-4				D				無	-		
128	b-4				E				無	-		
129	b-4				F				無	-		
130	b-4				G				無	-		
131	b-4				H				無	-		
132	b-4	主蒸気系	主蒸気減がし安全弁	B21-F001	J	O	基本点検(目視点検)の結果、排気管フランジ取付ボルトに緩みが確認された。ため計画する追加点検(分機点検)では、異常は確認されなかった。	良	無	-	ガスケット交換時に規定トルクにて締付を行い、締付け後の再締めを行う。	
133	b-4				K				無	-		
134	b-4				L				無	-		
135	b-4				M				無	-		
136	b-4				N				無	-		
137	b-4				P				無	-		
138	b-2	安全弁	所内蒸気系タービン連動入口安全弁	P61-F343	-	-	基本点検(目視点検)の結果、排気管より少量の蒸気が出ていることを確認した。	-	無	-	組立後、作動・漏えい(トルク確認)を行い異常のないことを確認した。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(25/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子上 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 災害 解析 結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)	対応策		
									地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定		
(1)非常用ディーゼル発電機													
139	b-1				A	-	基本点検(目視点検、打診試験)の結果、基礎部(コンクリート部)のひび及び基礎ボルトからの打診音が基礎ボルトからの応力による破壊ハターンに重複していることを確認した。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮であり地震影響ではないと判断した。 ・ポルトとボルトの間から基礎の長手と直交方向に直線的に出ていること(予想される破壊ハターン)であれば、円弧を描くはずであること。 ・ひびが概ね等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること)。 打診音の異常については、地震による影響について評価の為、表層部のハズリ調査を実施した結果、真音箇所はコンクリート表層部のみであったことから、コンクリートの乾燥収縮に起因したものであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	-	ひび及び打診音の状況は微細であり、構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。	
140	b-1				A	-	基本点検(目視点検、打診試験)の結果、基礎部(コンクリート部)のひび及び基礎ボルトからの打診音が基礎ボルトからの応力による破壊ハターンに重複していることを確認した。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮であり地震影響ではないと判断した。 ・ポルトとボルトの間から基礎の長手と直交方向に直線的に出ていること(予想される破壊ハターン)であれば、円弧を描くはずであること。 ・ひびが概ね等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること)。 打診音の異常については、地震による影響について評価の為、表層部のハズリ調査を実施した結果、真音箇所はコンクリート表層部のみであったことから、コンクリートの乾燥収縮に起因したものであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	-	ひび及び打診音の状況は微細であり、構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。	
141	b-1				H	-	基本点検(目視点検、打診試験)の結果、基礎部(コンクリート部)のひび及び基礎ボルトからの応力による破壊ハターンに重複していることを確認した。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮であり地震影響ではないと判断した。 ・ポルトとボルトの間から基礎の長手と直交方向に直線的に出ていること(予想される破壊ハターン)であれば、円弧を描くはずであること。 ・ひびが概ね等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること)。	無	-	-	ひびの状況は微細であり、構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。	
142	b-1				H	-	基本点検(目視点検、打診試験)の結果、基礎部(コンクリート部)のひび及び基礎ボルトからの応力による破壊ハターンに重複していることを確認した。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮であり地震影響ではないと判断した。 ・ポルトとボルトの間から基礎の長手と直交方向に直線的に出ていること(予想される破壊ハターン)であれば、円弧を描くはずであること。 ・ひびが概ね等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること)。	無	-	-	ひびの状況は微細であり、構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(26/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
143	b-1	非常用ディーゼル発電設備(内燃機関)	ディーゼル機関	RA3-C001	A	○	基本点検(目視点検)の結果、過熱機無火燃焼タンクフランジ部に油滲出が確認された。	無	-	-	ハッキンの交換を実施した。作動試験時に異常のないことを確認した。			
							基本点検(作動試験)の結果、クランクケース安全弁の作動圧力に許容値外れが確認された。(至9台中8台)	無	-	-	安全弁の交換を実施した。作動試験時に異常のないことを確認した。			
144	a-3	非常用ディーゼル発電設備	非常用ディーゼル発電機	RA3-C001	A	○	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、D18(エンジン)No.18排気弁の弁座・密封線・検漏部に浸透指示機軸が認められた。	無	-	-	排気弁座の交換を実施し、非常用ディーゼル発電機の作動試験時に異常のないことを確認した。			
							基本点検(目視点検)の結果、被芯筒に点検中であったDG(A)のNo.18フランジについて、位置スレを確認した。	有	停止後状態であり、また、フランジに損傷は確認されなかったことから、機能維持への影響はないと判断した。	良	位置ずれが確認されたフランジについては、正常の位置に復旧した。			
144	b-1	非常用ディーゼル発電設備	非常用ディーゼル発電機	RA3-C001	A	○	予め計画する追加点検後の無負荷運転において、速度信号の出力波形が同期的に変動する事象を確認した。	無	-	-	電磁ピックアップを交換し、非常用ディーゼル発電機の作動試験にて波形が正常であることを確認した。			
							電磁ピックアップ(検出器)を常目から予備に切り替えて無負荷運転を再開したところ、出力波形に変動がないことを確認した。速度検出器の点検結果に異常はないことから、常用電磁ピックアップ(検出器)の単体不具合と考えられる。また、非常用ディーゼル発電機は地震後の定例試験において異常が確認されていないこと、および当該の電磁ピックアップを含む各機器に外観上の異常・損傷がなかったことから地震の影響ではないと判断した。	無	-	-	電磁ピックアップを交換し、非常用ディーゼル発電機の作動試験にて波形が正常であることを確認した。			

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(27/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子上 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 災害 解析 結果	総合評価			備考
									故障原因の検討	健全性評価(追加評価)		
										地震影響 の有無	構造強度・機能維持 への影響	
(14)主タービン												
145	b-1	蒸気タービン	高圧タービン	N31-C001	-	-	予め計画する追加点検(分解点検、浸透探傷検査)の結果、#1軸受メタル#1、#2軸受球面に当たり不良、ノズルに指示模様を確認した。	-	無	-	-	軸受メタル、軸受球面の修正加工を実施した。ノズルの溶接補修を実施した。
							予め計画する追加点検(分解点検、浸透探傷検査)の結果、外部車室キーの隙間を確認した。	-	有	キーに隙間が生じており、機能維持への影響が有りと判断した。	否	外部車室キーの取替修理を実施した。
146	b-1	蒸気タービン	低圧タービン(A)	N31-C002	A	-	予め計画する追加点検(分解点検、浸透探傷検査)の結果、ノズル、車室溶接部に指示模様を確認した。また、#3、4軸受メタル、軸受球面に当たり不良を確認した。	-	無	-	-	軸受メタル、軸受球面の修正加工を実施した。ノズル、車室溶接部の溶接補修を実施した。
						基本点検(自損点検)の結果、油切りの変形を確認した。また、予め計画する追加点検(分解点検)の結果、#5、#6軸受メタルに溶接、変形、内部車室-外部車室方向固定キーの変形、外部車室キーに隙間、割れ、車室の移動を確認。	-	有	油切り、軸受ボルト、内部車室-外部車室方向固定キーの取替修理を実施した。車室の位置修正を実施した。内車-外車室方向固定キーの取替修理を実施中。	否	要 軸受メタル、油さきり、キーの取替、車室の位置修正、手入れを行う。	
147	b-1	蒸気タービン	低圧タービン(B)	N31-C002	B	-	予め計画する追加点検(分解点検)の結果、内部車室-外部車室、ノズルハックキーに損傷を確認。	-	有	要 軸受メタル、油さきり、キーの取替、車室の位置修正、手入れを行う。	良	要 軸受メタル、油さきり、キーの取替、車室の位置修正、手入れを行う。
						予め計画する追加点検(分解点検、浸透探傷検査)の結果、#5、#6軸受球面に当たり不良を確認した。また、ノズル、車室溶接部に指示模様を確認した。	-	無	内部車室ボルトの取替、ノズルハックキーの取替、車室溶接部の溶接補修を実施した。	-	要 軸受メタル、油さきり、キーの取替、車室の位置修正、手入れを行う。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(28/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
148	a-1	蒸気タービン	低圧タービン(C)	N31-C002	C	-	基本点検(目標点検)の結果、油切りの変形を確認した。また、予め計画する追加点検(分解点検)の結果、外部車室キーに隙間を確認。	-	有	当該箇所については、経年劣化事象として確認される傾向ではないため、地震の影響により、隣接する発電機ロータと油切りが接触・変形、外部車室キーに隙間が生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。	油切り、外部車室キーに変形が生じており、構造強度・機能維持への影響が有りと判断した。	否	要 油切り、外部車室キーの取替を行う。	油切りの取替を実施中。 外部車室キーの取替修理を実施した。
	b-1					予め計画する追加点検(分解点検)の結果、動翼にへこみを確認した。	-	有	動翼は、地震時分解・仮置中で、地震の揺れにより、動翼近傍に設置していた足場材が接触・へこみが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。	動翼のへこみは軽微であり、構造強度・機能維持への影響はない。	良	-	動翼の手入れを実施した。	
						予め計画する追加点検(分解点検、浸透試験)の結果、カブリングカ、キーに変形を確認した。また、車室溶接部に指示痕跡を確認した。	-	無	軸受は、地震時分解・仮置中であり、また、各部に変形・損傷等が無いことから、当り不良は経年的なものだと判断した。また、カブリングカ、キーの形状については、分解点検時に接触して変形したものと判断した。浸透指示痕跡は、通常点検でも確認されている蒸気による浸食等経年的なものあり、また、各部に変形・損傷等が無いことから地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	-	軸受メタル、軸受端面の修正加工を実施した。 カブリングカ、キーの取替を実施中。 車室溶接部の溶接補修を実施した。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(29/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子上 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 応答 解析 結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響 の有無			
(16) 発電機													
149	a-1	発電機	主発電機本体	-	-	-	<p>予め計画する追加点検(分極点検)の結果、以下の損傷を確認した。 ・軸受潤り詳細点検> ・回転子の軸方向移動により各部接軸を確認。(軸受メタル、内側油切、外側油切、シールケーシング油切の損傷、縦内油配管との接続、ベアリングアラウンドノックボルト変形、シールケーシング取付ボルト及びノックボルト変形や破断、メタルキャップとベアリング座等の変形)</p>	有	地震発生時にカップリングが切り離された状態にあつたことから、地震による回転子のゆれ量・移動量が大きく、主要構成品の軸受メタル地の損傷が継続的に発生しているため、損傷継続に影響ありと判断した。	否	<p>要 損傷部位について、部品交換/修理を行う。</p>	<p>損傷等を受けた各部については、交換または修理にて復旧する予定。</p>	
(17) 燃料交換機													
150	a-1	燃料取扱装置	燃料交換機	F15-E001	-	-	<p>基本点検(目視点検)の結果、ガイドローラーの間の広がり主ホイスト荷重排出器の傾きが確認された。</p>	-	ガイドローラーの広がりについては、通常のクリアランスの範囲内であり、問題がないと確認した。地震の揺れにより、ホイスト荷重排出器の傾きを確認した。	有	<p>ホイスト荷重排出器の傾斜については微細であり、損傷機能・構造強度に影響を与えるものではないと評価した。</p>	良	<p>当該部の点検修正を行い、異常の無い事を確認した。</p>

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(30/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)	対応策		
									地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定		
(18)クレーン													
151	a-1	燃料取扱装置	原子炉検査建屋原 子炉棟クレーン	U31-E001	-	-	基本点検(自視点検)の結果、トロリのケーブルベアがレールから逸脱していることを確認した。 また、以下の不具合を確認した。 1. 補給装置側トレン配置の組み 2. 補給装置室内のチャータープレートの 3. 巻上げ装置のドラムのトロリ上部 アフリル保護カバーの損傷 4. 100kVイストケーブルガイド外れ 5. ロックアービンのエンド重のボルト緩み 作動試験:異常なし	-	有	ケーブルベアの接地は、可動ケーブルのまじり及び絶縁防止であり、車輪がレールから脱線した状態ではクレーンの機能に影響があるが判断した。(ケーブルベア自体は損傷は確認されていない)	否	ケーブルベアをレール上に復旧した。	ケーブルベア等復旧した後、年次点検相当の点検を行い、使用において問題ないことを確認した。
(19)M-Gセット液体継手													
152	b-1	原子炉冷却材再循環ポンプ用可変周波数電源装置	可変周波数液体継手	C81-C002	A	-	予め計画する追加点検(浸透探傷検査)の結果、ランナー溶接部の5箇所にて浸透指示線が認められた。	-	地震発生前に実施している過去の点検において同様の浸透指示線が認められており、地震の影響によるものではないと判断する。これは製造時の溶接の未清善後またはアンダーカット、オーバーホールによるものと考えられる。	無	-	未清善後に起因する亀裂や割れはないこと、アンダーカット・オーバーホールは亀裂や割れではないことを確認した。また、亀裂や割れではないことを評価済み、再使用し、次回点検時にあわせて異常のないことを確認予定。	-
153	b-4	原子炉冷却材再循環ポンプ用可変周波数電源装置	可変周波数液体継手	C81-C002	B	-	基本点検(自視点検)の結果、配管・フランジ溶接部外面に油のしみを確認した。	-	海外製のOMGセットには過去から溶接不良の事例があり、製造時の溶接品質が不十分なことか知照として得られている。今回対象機器についても、それらの知照に照らし合わせると、地震によるものではなく、元々存在した溶接不良箇所が運転時の振動によって割れに進展したものと考える。	無	-	判定基準を超える浸透指示線が確認された箇所について溶接補修を実施した。 K-12以降のフランジについては国产化製品を採用している。	-

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(31/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考													
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策												
									総合評価	地震影響の有無				判定											
(21) 原子炉圧力容器および付属機器																									
154	b-1	原子炉圧力容器付属機器	制御機駆動機構ハングアップ支持器具	-	-	○	基本点検(目視点検)の結果、ラジアルレシメントとストロークピストンの接触部に差義の割れが確認された。	-	有	差義の割れ以外に変形・損傷は認められず、差義の割れは強度・健全性を維持していることから、構造強度・機能維持に影響するものではないと判断した。	良	-	差義は強度に影響するものではなく、当該割れの差義の割れが機体の健全性に影響を及ぼすことはないことから、再差義等の手入は不要と判断した。												
														155	a-1	原子炉圧力容器	-	-	-	-	有	変形・損傷が無く、接触面は終極であることから、構造強度・機能維持に影響するものではないと判断した。	良	-	今後、原子炉圧力容器ヘッドスタッドボルト穴接触部のハリの除去を行う予定である。
(22) 炉内構造物																									
156	a-3	炉内構造物	シムラウドヘッド及びシムラウドヘッドボルト	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、副部及びガイドピンの変形が確認された。	-	有	副部については、定検等の原子炉開放時に気水分離器を炉内から取り出し、機器貯蔵用として仮置きする際に使用するものである。また、ガイドピンは気水分離器を炉内に仮置きする際に使用するものとして、構造強度・機能維持への影響がないと判断した。	良	-	ガイドピンについては機能復旧を行う。また、仮置き用の副部については切断し、今後は仮置き用架台を設置する。ガイドピンは機能復旧し、炉内に正常に戻せることを確認した。機能上影響ないことを確認した。												
														157	a-3	炉内構造物	-	-	-	有	蒸気乾燥器に位置すれば生じたもの機器に差義・損傷は認められなかったことから構造強度・機能維持への影響がないと判断した。	良	-	-	-

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(32/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無				判定
(23) 配管														
158	a-2	針葉用圧縮空気系	主配管2	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、地震によるトレンチ設置地盤の変位に伴って、針葉用圧縮空気系配管が変形したものと判断された。	-	地震によるトレンチ設置地盤の変位に伴って、針葉用圧縮空気系配管が変形したものと判断された。	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度に影響ありと判断した。	否	要 配管取替を行う。	配管取替を実施中。
			主配管2 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、地震によるトレンチ設置地盤の変位に伴って、針葉用圧縮空気系配管が変形しているのが確認された。	-	地震によるトレンチ設置地盤の変位に伴って、針葉用圧縮空気系配管が変形したものと判断した。	有	配管に変形以外の損傷や漏れは無いが、構造強度が低下していることから、構造強度・機能維持への影響ありと判断した。	否	要 サポート取替を行う。	サポート取替を実施中。
159	a-2	不活性ガス系	主配管2	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉建屋と液体窒素ガス供給装置(屋外)の真直部付近の配管に曲がり確認された。	-	本事象は地震による地盤変位の影響によるものであると判断した。	有	経年劣化による配管腐食、及び基礎そのものが地盤沈下していることによる漏れが確認されていることから、構造強度・機能維持に影響ありと判断した。	否	要 基礎を復旧し、配管を取替え漏えい確認を実施する。	地盤沈下した基礎の復旧を完了し、配管取替を実施した。
			主配管2 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉建屋と液体窒素ガス供給装置(屋外)の真直部付近の配管に曲がり確認された。	-	本事象は地震による地盤変位の影響によるものであると判断した。	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度・機能維持に影響ありと判断した。	否	要 基礎を復旧し、レストレイント取替を行う。	地盤沈下した基礎の復旧を完了し、レストレイント取替を実施した。
160	a-2		主配管3	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉建屋と液体窒素ガス供給装置(屋外)の真直部付近のレストレイントに変形が確認された。	-	本事象は地震による地盤変位の影響によるものであると判断した。	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度に影響ありと判断した。	否	要 配管取替を行う。	地盤沈下した基礎の復旧を完了し、配管取替を実施した。
			主配管3 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、原子炉建屋と液体窒素ガス供給装置(屋外)の真直部付近のレストレイントに変形が確認された。	-	本事象は地震による地盤変位の影響によるものであると判断した。	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度・機能維持に影響ありと判断した。	否	要 基礎を復旧し、レストレイントの取替を行う。	地盤沈下した基礎の復旧を完了し、レストレイントの取替を実施した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(33/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
161	b-3	蒸気タービン	クロスアラウンド管(支持構造物)	SN-FS-1-01	-	-	予め計画する追加点検(低速走行試験)の結果、メカニカルスナバに面層による動作不良が認められた。	-	無	-	-	通常の保全作業として手入れを実施予定。	
162	b-3	主蒸気系	主配管3(支持構造物)	SN-MS-308-02上	-	-	予め計画する追加点検(低速走行試験)の結果、メカニカルスナバに面層による動作不良が認められた。	-	無	-	-	通常の保全作業として手入れを実施予定。	
163	a-2	原子炉補給冷却中間ループ系	主配管3				基本点検(目視点検)の結果、地震によるトリレンチ設置地盤の変位に伴って、原子炉補給冷却中間ループ系配管が変形しているのが確認された。	-	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度に影響ありと判断した。	否	要 配管取替を行う。	配管取替を実施中。
			主配管3(支持構造物)				基本点検(目視点検)の結果、地震によるトリレンチ設置地盤の変位に伴って、原子炉補給冷却中間ループ系サポータが変形しているのが確認された。	-	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度・機能維持に影響ありと判断した。	否	要 サポータ取替を行う。	サポータ取替を実施中。
164	b-1	残留熱除去系	主配管2		-	-	目視点検実施後にB系オリフィス下流側(コイルライン)配管が破損しているのが確認された。このことから、配管材料の破損が原因と考えられることから、地震の影響によるものではないと判断した。		無	-	-	個人対策は現在検討中。	
165	b-1	残留熱除去系	主配管1(支持構造物)	RHR-013-310S	-	○	メカニカルスナバの予め計画する追加点検(低速走行試験)の結果、軽容を超過する事象が確認された。予め計画する追加点検(分岐点検)の結果、外部にへこみ底を確認した。その他の部位、およびスナバ内部に損傷等の異常は確認されなかった。	-	無	へこみ底は、周囲の機器の変形や損傷がないことからシリダ部に他工事や機器のメンテナンス等の作業時に接触したのと思われる。シリダ部のへこみによる揺動不良が原因であり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	当該メカニカルスナバを交換した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(34/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
166	a-2	補給水系	主配管5 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、地震によるトリレンチ設置地盤の変位に伴って、配管が変形しているのが確認された。	-	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度・機能維持への影響と判断した。	否	要 配管取替を行う。	配管取替を実施中。
			主配管5 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、地震によるトリレンチ設置地盤の変位に伴って、サブポートが変形しているのが確認された。	-	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度・機能維持に影響有りとは判断した。	否	要 サブポート取替を行う。	サブポート取替を実施中。
167	a-2	気体廃棄物処理系	主配管 (支持構造物)	P-102	-	-	基本点検(自視点検)の結果、UPシートの変形を確認。	-	有	UPシートの変形はトリレンチの移動に伴う配管のシフトが原因であり、地震の形相によるものとは判断した。	否	要 UPシートの取替を行う。	UPシートの取替を行う。
168	a-2	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 廃スラッジ系	主配管	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、格納炉建屋内の廃スラッジ系配管に変形を確認した。	-	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度・機能維持への影響と判断した。	否	要	現場調査を完了してから対策を考案する。
			配管 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、格納炉建屋内の廃スラッジ系配管のサブポートに変形を確認した。	-	有	建屋とトリレンチの相対変位により変形が生じていることから、構造強度・機能維持への影響ありと判断した。	否	要	現場調査を完了してから対策を考案する。
169	b-2	廃棄物処理設備 気体廃棄物処理系 圧力抑制室ブール排水系	主配管	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、配管継ぎ手の溶接部より漏れが確認された。	-	無	-	-	-	配管取替を実施中。
170	a-2	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 洗濯廃液系	主配管	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、地震によるトリレンチ設置地盤の変位に伴って、洗濯廃液系配管が変形しているのが確認された。	-	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度・機能維持への影響と判断した。	否	要 配管取替を行う。	配管取替を実施中。
			配管 (支持構造物)	-	-	-	基本点検(自視点検)の結果、地震によるトリレンチ設置地盤の変位に伴って、洗濯廃液系サブポートが変形しているのが確認された。	-	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度・機能維持に影響有りとは判断した。	否	要 サブポート取替を行う。	サブポート取替を実施中。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(35/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
171	b-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 放射性トレン送系	主配管2				基本点検(目視点検)の結果、漏えいを確認した。	-	無	-	配管の修理を実施した。		
	a-2												
172	a-2	補助ボイラに附属する管	主配管2 (支持構造物)				基本点検(目視点検)の結果、地震によるトレンチ設置地盤の変位に伴って、放射能トレン系配管が変形しているのが確認された。	-	有	配管の曲がりが発生していることから、構造強度に影響ありと判断した。	要 配管取替を行う。	配管取替を実施中。	
173	b-1	換気設備(非常用ガス処理系)	主配管1			○	基本点検(目視点検)の結果、配管表面及びサポート根元部に腐食が確認された。	-	無	-	-	配管及び配管サポートの取替を計画。また肉厚測定の結果、配管下面の一部に腐食による肉厚の減損が認められたが、腐蝕部における肉厚は4.0mm(公称肉厚9.5mm)であり、当該配管の技術基準上の必要厚さ(0.5mm)を満足していることを確認した。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(36/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)		
										地震影響の有無	構造強度・機能維持	
総合評価									健全性評価(追加評価)		対応策	
(25) 熱交換器												
174	a-2	不活性ガス系	バーゾ用蒸発器(基礎ボルト)	T31-B104	-	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびひが確認された。	-	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度・機能維持に影響有りとは判断した。	否	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施する。	地盤沈下した基礎の復旧を完了した。
175	a-2	不活性ガス系	補給用蒸発器(基礎ボルト)	T31-B101	クラス3	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎コンクリートにひび割れが確認された。	-	基礎そのものが地盤沈下していることから、構造強度に影響ありとは判断した。	否	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施する。	地盤沈下した基礎の復旧を完了した。
176	b-1	蒸気タービンに附属する熱交換器	グラント蒸気蒸気化器	N33-B001	-	-	予め計画する追加点検(分岐点検)の結果、蒸気配管内のドレン配管に、一部配管の欠損を確認した。	-	現在原因不明であるが、地震による物品の交差部分が開閉に動かないこと、火傷部より確認していることなどから、浸食・腐食によるものと思われる。地震の影響ではないと判断した。	-	-	修理方法については現在検討中。
177	b-1	高圧炉心スプレィド冷却中間冷却系	高圧炉心スプレィド冷却中間冷却系	P37-B001	-	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部(グラウト)及び基礎台にひびひが確認された。	-	確認された基礎部のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、基礎基礎連にて、対して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。
178	b-1	非常用補機冷却系	非常用補機冷却系	P38-B001	A	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部(グラウト)及び基礎台にひびひが確認された。	-	確認された基礎部のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準連にて、対して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。
179	b-1	非常用補機冷却系	非常用補機冷却系	P38-B001	B	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部(グラウト)及び基礎台にひびひが確認された。	-	確認された基礎部のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準連にて、対して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び精製水からのコンクリート保護の観点から急のため硬化剤による補修を実施した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(37/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	健全性評価・機能維持			判定
180	b-1				A	-	基本点検(自視点検、打診試験)の結果、基礎部(グラウト)及び基礎台(ヒビ及び打診音の異常が確認された。また、一部の応力について基礎パルトからの応力による破壊パターンに重複している。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮によるものであり地震影響ではないと判断した。 ・基礎構築Gにて表面はつりを実施した結果、基礎パルトとグラウト部の剥離が確認された。 ・ヒビは基礎台(グラウト)近傍の表面で止まっており、基礎台下部まで進展していない。(地震による破壊であれば、ヒビは途中で止まらないこと)。 ・ヒビが縦ね等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること)。 ・異常確認箇所がグラウト近傍の表面のみであること。 ・地震影響であれば、見られるはずの基礎・地盤界面の異音が全く確認されなかった。	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から急のため強化剤による補修を実施中。			
181	b-1				B	-	基本点検(自視点検)の結果、基礎部にヒビが確認された。	確認された基礎部のヒビは、形状、発生場所から判断すると地震時に判定される破壊パターンとは大きく異なるものである。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したヒビ割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から急のため強化剤による補修を実施した。			
182	b-1				C	-	基本点検(自視点検)の結果、基礎部にヒビが確認された。	確認された基礎部のヒビは、形状、発生場所から判断すると地震時に判定される破壊パターンとは大きく異なるものである。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したヒビ割れであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から急のため強化剤による補修を実施した。			
183	b-1				D	-	基本点検(自視点検、打診試験)の結果、基礎部に異常が確認された。また、当該異常箇所については基礎パルトからの応力による破壊パターンに重複している。	打診音の異常については、地震による影響の観点から、基礎部のコンクリート異常のみの結果、異常箇所はコンクリートの乾燥収縮に起因したものであり、地震による影響ではないと判断した。	-	-	異常の状況は表層部のみであり、構造強度に影響はないと判断した。又、ハンリ調査実施箇所については再度コンクリートによる補修を実施中。			

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(38/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
184	a-3						基本点検(目視点検)の結果、水室蓋(反外排水入口側)ゴムライニングの損傷が確認された。	-	ゴムライニングの割離が生じており、母材の損傷・変形等は無いことから、構造強度・機能維持への影響なしと判断した。	良	-	ゴムライニングに割離が生じており、母材不良及びそれによる腐食が懸念されることから、念のため補修を実施した。補修後の通水確認にて異常の無いことを確認した。		
	b-1				A		確認された基壇台のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準値に列して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無		-	ひび割れの状況は微細であり、構造強度に影響はないと判断した。又、熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。			
185	b-1				B		基本点検(目視点検)の結果、基壇部にひびひが確認された。	-	確認された基壇台のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準値に列して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	ひび割れの状況は微細であり、構造強度に影響はないと判断した。又、熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。		
	a-3		稼働熱除去冷却中間ループ系	P06-B001	C		基本点検(目視点検)の結果、水室蓋(反外排水入口側)ゴムライニングの損傷が確認された。	-	ゴムライニングの割離のみであり、母材の損傷・変形等は無いことから、構造強度・機能維持への影響なしと判断した。	良	-	ゴムライニングに割離が生じており、母材不良及びそれによる腐食が懸念されることから、念のため補修を実施した。補修後の通水確認にて異常の無いことを確認した。		
186	b-1				D		基本点検(目視点検)の結果、基壇部にひびひが確認された。	-	確認された基壇台のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準値に列して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。		
	b-1						基本点検(目視点検)の結果、基壇部にひびひが確認された。	-	確認された基壇台のひびひは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される損傷パターンとは大きく異なるものである。また、地震応答解析の結果では、評価基準値に列して十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	熱交換器建屋に設置してある機器は、海水による塩害及び結露水からのコンクリート保護の観点から念のため硬化剤による補修を実施した。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(39/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震災害分析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	健全性評価(追加評価)			判定
188	a-1		主種水器(A)	N01-B001	A		<p>予め計画する追加点検(分接点後)の結果、器内曲或置アキングに凹み、器内小口径配管Uハンドに曲がりを確認した。</p>	有	ラキングの凹みは軽微であること。また、ラキングは、浸食防止を目的とすることから、構造強度・機能維持(バランダー機能)への影響は無いと判断した。	良	-	修理・手入れを実施中。		
							<p>器内曲或置アキングについては地震の揺れにより、構造強度とラキングが弱軸し、凹みが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。</p> <p>また、器内小口径配管Uハンドの曲がりには経年劣化事象として確認される損傷ではないことから、地震の揺れにより、曲がりが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。</p>	有	Uハンドの曲がりには軽微であり、配管についても外観に変形・損傷がないことから構造強度・機能維持への影響はないと判断した。	良	-	修理・手入れを実施中。		
	b-1					<p>基本点検(目標点検)の結果、水室フランジ部に漏えい値を確認した。予め計画する追加点検(分接点後)の結果、内部構造物溶接線に欠陥、水室内面防汚塗膜に剥れ、器内補強管・小口径配管サポートに浸食を確認した。</p>	無	-	-	-	修理・手入れを実施中。			
	a-4					<p>基本点検(目標点検)の結果、基礎部(グラウト部)に軽微なひび割れを確認した。</p>	有	グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はクアットは考慮していない)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎部(グラウト)に軽微なひび割れが生じたことによる構造強度に影響はないと判断した。	良	-	修理・手入れを実施中。			

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(40/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
189	a-1						<p>予め計画する追加点検(分解点検)の結果、上部伸縮継手差流源にガス、器内小口漏れ型シフトに曲がり、器内抽気管ラッキングに凹みを確認した。</p>	-	<p>器内抽気管ラッキングについては地震の揺れにより、補強管とラッキングが接触し、凹みが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。漏れ型シフトは経年劣化によるものと判断した。追加点検の結果、ガス漏れ型シフトは経年劣化によるものと判断した。追加点検の結果、器内小口漏れ型シフトは経年劣化によるものと判断した。追加点検の結果、器内抽気管ラッキングに凹みを生じたことにより、曲がりが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。</p>	有	<p>膨張板は伸縮継手に直接蒸気が当たるのを防ぐため保護用で取付けられており、本事業のメッシュは直接機能に影響するものではなく、構造強度・機能維持への影響は無い。</p>	良	-	修理-手入れを実施中。
										有	<p>ラッキングの凹みは経年劣化によるものであり、シフトは経年劣化によるものと判断した。追加点検の結果、器内小口漏れ型シフトは経年劣化によるものと判断した。追加点検の結果、器内抽気管ラッキングに凹みを生じたことにより、曲がりが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。</p>	良	-	修理-手入れを実施中。
	b-1		主排水器(B)					-	<p>シフトの曲がりは経年劣化であり、配管についても外観に変形・損傷がないことから構造強度・機能維持(ラッキング)への影響はないと判断した。</p>	有	<p>シフトの曲がりは経年劣化であり、配管についても外観に変形・損傷がないことから構造強度・機能維持(ラッキング)への影響はないと判断した。</p>	良	-	修理-手入れを実施中。
										無	<p>水室内面防汚塗装の剥離は、水室内面ライニングの劣化については既述のとおりと判断された。器内抽気管ラッキングの凹みについては経年劣化によるものと判断された。追加点検の結果、器内小口漏れ型シフトは経年劣化によるものと判断された。追加点検の結果、器内抽気管ラッキングに凹みを生じたことにより、曲がりが生じたものであり、地震の影響によるものと判断した。</p>	-	-	修理-手入れを実施中。
a-4			主排水器(B) (基礎ボルト)						<p>基礎・剥落等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。</p>	有	<p>グラウトは構造強度に影響を及ぼさない部材(設計上はグラウトは考慮して確認された)であり、基本点検にて確認されたひびは剥落に至るような形状ではないこと及び基礎ボルトの目録点検、打影試験結果に異常はなかったことから、構造強度に影響はないと判断した。</p>	良	-	修理-手入れを実施中。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(41/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子上 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 災害 分析 結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
190	a-1 b-1	復水器等	主熱水器(C)	N61-B001	C	-	<p>器内中気管ラキングについては地震の閉れにより、補強管とラキングが接触し、閉れが起したものであり、地震の影響によるものではないと判断した。</p> <p>また、ラキングは、浸食防止機能を目的とすることから、構造強度・機能維持への影響は無いと判断した。</p>	有	ラキングの閉れは軽微であること、また、ラキングは、浸食防止機能を目的とすることから、構造強度・機能維持への影響は無いと判断した。	良	-	修理-手入れを実施中。		
							<p>予め計画する追加点検(分岐点検)の結果、器内中気管ラキングに閉れ、器内小口径配管リバンドに曲がりを確認した。</p>	有	リバンドの曲がり軽微であること、また、ラキングは、浸食防止機能を目的とすることから、構造強度・機能維持への影響は無いと判断した。	良	-	修理-手入れを実施中。		
191	b-1	第1給水加熱器	主熱水器(C) (基礎ボルト)	N21-B001	A	-	<p>地震時において、水室については点検のため開放された状態であり、内部は腐食状態は、地震以前の漏えいによるものでない。</p> <p>また、器内補強管・小口径配管サポートの浸食、内部構造物接続線の欠損については通常の点検においても確認される状態による浸食等の経年的な事象である。さらに、各部に地震による変形・損傷等がないことを確認している。</p> <p>また、水室内面防汚塗装の剥れは経年的に確認されている事象であることから、これらは地震の影響によるものではないと判断した。</p>	無	-	-	-	修理-手入れを実施中。		
							<p>基礎・剥離層がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。</p>	有	クラフトは構造強度に影響を及ぼさない箇所(設計上はボルトは考慮していない箇所)であり、ひび割れは経年的な事象であると判断している。また、打設記録帳に目録点検後、打設記録帳に異常は無かったことから、構造強度に影響はないと判断した。	良	-	修理-手入れを実施中。		
192	b-1	復水系、給水系	第1給水加熱器	N21-B001	B	-	<p>マンホールポルトナットはかじり跡以外に変形・損傷等無く、運転中の熱影響等による経年劣化によるものであり、地震の影響によるものではないと判断した。また、当該箇所のかじりは熱膨張の影響から通常の点検で確認されるものである。</p>	無	-	-	-	修理-手入れを実施中。		
							<p>予め計画する追加点検(分岐点検)の結果、マンホールポルトナットに固着を確認した。</p>	無	マンホールポルトナットはかじり跡以外に変形・損傷等無く、運転中の熱影響等による経年劣化によるものであり、地震の影響によるものではないと判断した。また、当該箇所のかじりは熱膨張の影響から通常の点検で確認されるものである。	-	-	修理-手入れを実施中。		
193	b-1		第6給水加熱器	N21-B006	A	-	<p>予め計画する追加点検(分岐点検)の結果、ラキング接続線に欠損を確認した。</p>	無	-	-	-	修理-手入れを実施中。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(42/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
(27) プールライニング														
194	a-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 高電圧度廃液	高電圧度廃液系貯留槽	K13-A004	A	-	基本点検(自視点検)の結果、構天井振(動)ハッキンが数センチはみ出し、配管ラバーブーツの外れを確認した。	-	有	槽に著しい変形や損傷がなく、配管について外観に損傷がないことから、構造強度・機能維持への影響はないと判断した。	良	-	ハッキン・ラバーブーツの補修を実施。	
195	a-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 高電圧度廃液	高電圧度廃液系貯留槽	K13-A004	B	-	基本点検(自視点検)の結果、構天井振(動)ハッキンが数センチはみ出し、配管ラバーブーツの外れを確認した。	-	有	槽に著しい変形や損傷がなく、配管について外観に損傷がないことから、構造強度・機能維持への影響はないと判断した。	良	-	ハッキン・ラバーブーツの補修を実施。	
196	a-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 低電圧度廃液	低電圧度廃液系収集槽(A)	K12-A001	A	-	基本点検(自視点検)の結果、構天井振(動)ハッキンが数センチはみ出し、配管ラバーブーツの鉛毛脱落を確認した。	-	有	槽に著しい変形や損傷がなく、配管について外観に損傷がないことから、構造強度・機能維持への影響はないと判断した。	良	-	ハッキン・鉛毛の補修を実施。	
197	a-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 低電圧度廃液	低電圧度廃液系ソフトル槽	K12-A003	B	-	基本点検(自視点検)の結果、マンホール筋及びハッキンが数センチはみ出していることを確認した。又、配管ラバーブーツの締め付け確認した。	-	有	槽に著しい変形や損傷がなく、配管外観及び、マンホール締め付けホルトに損傷がないことから、構造強度・機能維持への影響はないと判断した。	良	-	ハッキンの補修、ナット交換・ナット及びホルトの再締め付けを実施。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(43/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考			
									地震原因の検討	健全性評価(追加評価)	対応策				
									地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定				
(28) 変圧器															
198	a-1	変圧器	主変圧器	S11-MTR			予め計画する追加点検(分解点検)の結果、地震の影響により放圧装置が動作し放圧管から油漏れが確認された。また、放圧弁が動作したことより内部に空気が混入し本体ガス後出装置が動作した。	-	有	地震の揺れにより変圧器内部の放圧装置に加わる圧力が変動したことにより放圧装置(弁)が動作し放圧弁から油漏れしたものであり、地震の影響によるものと判断した。また、当該変圧器は停止中であり、放電によるガス発生は考えられないことから放圧装置の動作に伴って空気が混入したものと判断した。	有	変圧器本体を保護するための動作であり、機器の損傷ではないことから、機械性能等には影響ないと判断した。	良		地震による影響であるが、機能維持には影響が無いと判断した。放圧装置の交換を実施し、正規の状態に復旧した。
199	a-1	変圧器	所内変圧器	R11-HTR-1A			予め計画する追加点検(分解点検)の結果、主変圧器が折損していることを確認した。	-	有	接触部の位置がボルト締付け箇所近傍であり、至近の点検で調整更新作業を実施していることから、その時の作業時にスパナ等の工具が接触したものと考えられ、地震の影響によるものではないと判断した。	無	-	-		当該の接触点はブッシングの機能に影響を与えないため、表面部の補修を実施した。
200	a-1	変圧器	所内変圧器	R11-HTR-1B			予め計画する追加点検(分解点検)の結果、地震の影響により放圧装置が動作し放圧管から油漏れが確認された。また、放圧弁が動作したことより内部に空気が混入し本体ガス後出装置が動作した。	-	有	地震の揺れにより変圧器内部の放圧装置に加わる圧力が変動したことにより放圧装置(弁)が動作し放圧弁から油漏れしたものであり、地震の影響によるものと判断した。また、当該変圧器は停止中であり、放電によるガス発生は考えられないことから放圧装置の動作に伴って空気が混入したものと判断した。	有	変圧器本体を保護するための動作であり、機器の損傷ではないことから、機械性能等には影響ないと判断した。	良		地震による影響であるが、機能維持には影響が無いと判断した。放圧装置の交換を実施し、正規の状態に復旧した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(44/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子上 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 応答 解析 結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響 の有無	構造強度・機能維持 への影響			判定
201	a-1	変圧器	1号高起動変圧器 (中性点接地装置を 含む)	S12-#1HSTR-	-	-	予め計画する追加点検(分極点検)の結果、地震の影響により高圧装置が動作した。放圧弁が動作したことより内部に空気が短入し本体ガス検出装置が動作した。	-	油中ガス分析の結果、地震直後で差異がないことから変圧器内部でガスが発生したことではなく、地震の揺れにより高圧装置に加わる圧力が変動したことによるものと判断した。	有	変圧器本体を保護する為の助働があり機器の損傷ではないことから、機能性能等には影響ないと判断した。	良	-	地震による影響であるが、機能維持には影響が無くと判断した。 放圧装置の交換を実施し、正帰の取組に復旧した。
							予め計画する追加点検(分極点検)の結果、一次側集積ブッシングの圧力スイッチ用配管の漏洩と圧力ガスチャージスにヒビを確認した。	-	地震の揺れにより、スイッチ本体及び配管に過大な応力が加わったことにより生じたものと判断した。	有	絶縁性能を監視する設備損傷であることから機能に影響ありと判断した。	否	要 配管及び圧力ガススイッチの交換を行う。	
							予め計画する追加点検(分極点検)の結果、一次側集積ブッシング油中にアセチレン(1ppm)を検出した。	-	原因はコア中心ハイブを押しネジが地震の影響により接触・非接触状態になり放電したものと判断した。	有	アセチレンガスを検出したことから内部放電が生じたものと判断し、機能に影響ありと判断した。	否	要 ブッシングの交換を行う。	
							予め計画する追加点検(分極点検)の結果、巻線が約2~15mm程度高圧側へズレていた。また、絶縁物のズレが確認された。	-	本装置間隔に配置されている絶縁物に揺れによるものと推定されるズレが生じていることから、地震の影響によるものと判断した。	有	巻線にズレが発生したことから、絶縁性能等に影響ありと判断した。	否	要 巻線および絶縁物のズレを修正し、ズレ防止対策として絶縁物の面磨を行う。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(45/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子上 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 応答 解析 結果	総合評価				備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策	
									総合評価	地震影響 の有無	構造強度・機能維持 への影響	判定			
202	a-1	変圧器	予備変圧器	S13-YOB1-TR			基本点検(目視点検)の結果、地震の影響により放圧装置が動作し放圧管から漏洩れが確認された。	-	地震の揺れにより変圧器内部の放圧装置に加わる圧力が変動したことにより放圧装置(弁)が動作し放圧弁から漏洩したものであり、地震の影響によるものと判断した。	有	変圧器本体を保護する為の動作であるにもかかわらず、放圧装置は動作しなかったことから、機械性能等には影響はないと判断した。	良	-	地震による影響であるが、機能維持には影響が無く、放圧装置の交換を実施し、正規の状態に復旧した。	
							基本点検(目視点検)の結果、高圧中性点ファンクション管と取付フランジ間にスレが確認された。	-	地震の影響により、当該部にスレが生じたものと判断した。	有	追加点検の結果、ファンクション管の機械性能等に異常は確認されなかったことから、変圧器の機能への影響はないと判断した。	良	-	当該部のスレを修復し、正常状態に復旧した。	
							基本点検(目視点検)の結果、基礎ボルトのうち1本(全8本)にわずかな変形(垂直線に対し0.8mmの曲がり)が確認された。	-	地震の揺れにより応力が加わり基礎ボルトが変形したものと判断した。	有	全8本中1本のみのわずかな変形であり、変圧器本体の応力レベルにも達していないことから、機能への影響はないと判断した。	良	-	基礎ボルトの交換を実施する。	
	b-1						基本点検(目視点検)の結果、上部鉄心支持絶縁物(ベーク板)が破損していることを確認した。	-	地震の揺れにより応力が加わり当該絶縁物が破損したものと判断した。	有	鉄心、巻線等に損傷がないことから機能への影響はないと判断した。	良	-	支持絶縁物の交換を実施する。	
							基本点検(目視点検)の結果、本体用油面計の動作不良を確認した。	-	ブローのエア部に差入されているグリスのロスをより、潤滑油がかわり油面計の上下動を拘束したものと考えられる。	無	グリスの固着原因としては、本変圧器は通常は空回しなため温度変化が非常に小さく、エアの可動範囲が小さかつたため、固着したものと考えられる。	-	-	-	当該油面計の交換を実施する。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(46/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)		
										地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	
(31)計測、検出器、交換器、継電器、調整器												
203	b-1	一次冷却材圧力計測装置(主蒸気系、蒸気圧力)	主蒸気圧力検出用	N11-PT018	-	-	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力降下が確認された。	-	無	加圧試験時に、試験装置、加圧ホース、対象計測の各部について目視及びウエスによる抜き取り確認を実施したが漏えいが確認されなかったため、ラック外にある検出弁弁のシールガス(圧力漏れ)が原因と判断した。シールガスがあった検出弁弁の分解点検の結果、シールガスが漏れ出ていたことから、検出弁弁のシールガス(圧力漏れ)が原因と判断した。地震による影響ではないと判断した。	-	当該ラインについては、検出弁弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し問題がない事を確認した。
204	b-1	一次冷却材温度計測装置(主蒸気系、蒸気温度)	高圧タービン入口蒸気温度	N11-TE006	C	-	基本点検(目視点検)の結果、現場検出器内端子被覆の剥離を確認した。	-	無	温度検出器の外観に剥離等の異常はなかったことから、剥離を早期使用による劣化により剥離被覆部分がなくなり、被覆が剥がれたものと考えられ、地震の影響によるものではないと判断した。	-	検出器内端子については交換を実施し、問題のないことを確認した。
205	b-1	一次冷却材温度計測装置(給水系、給水温度)	第1給水加熱器出口給水温度	N21-TE097	B	-	基本点検(機能確認)の結果、線絡抵抗値が基準値以下であった。	-	無	温度検出器の外観上の異常はなかったことから、測定端子を覆っている絶縁材の経年劣化による絶縁抵抗の低下と考えられた。同様の現象は過去にも確認されており、地震の影響によるものではないと判断した。	-	温度検出器については交換を実施し、異常のないことを確認した。
206	b-1	原子炉スライム発生抑制装置(スライム発生抑制器)	スライム排出容器水位(レベルスワイチ)	C12-LS015	2A	O	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力降下が確認された。	良	無	加圧試験時に、試験装置、加圧ホース、対象計測の各部について目視及びウエスによる抜き取り確認を実施したが漏えいが確認されなかったため、ラック外にある検出弁弁のシールガス(圧力漏れ)が原因と判断した。シールガスがあった検出弁弁については、分解点検の結果、シールガスが漏れ出ていたことから、検出弁弁のシールガス(圧力漏れ)が原因と判断した。地震による影響ではないと判断した。	-	当該ラインについては、検出弁弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(47/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持	判定		
207	b-1	原子炉入口圧力調整弁の排出管(排水位置)	カラム排出容器水位(レベル4付)	C12-LS015	2B	○	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力上昇後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力降下が確認された。	良	無	-	-	当該ラインについては、検出弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。		
208	b-1	原子炉入口圧力調整弁の排出管(排水位置)	カラム排出容器水位(レベル4付)	C12-LS015	1C	○	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力上昇後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力降下が確認された。	良	無	-	-	当該ラインについては、検出弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。		
209	b-1	原子炉入口圧力調整弁の排出管(排水位置)	カラム排出容器水位(レベル4付)	C12-LS015	1D	○	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力上昇後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力降下が確認された。	良	無	-	-	当該ラインについては、検出弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。		
210	b-4	主蒸気隔離弁(排水器真空度)	主排水器一内圧力(MSV用)	N36-PT026	B	○	基本点検(機能確認)の結果、精度が規定値から外れていた。	良	無	-	-	針翼の交換を実施し、異常のないことを確認した。また、針翼製作時の静電気防止作業を行い、静電気が蓄積しないように工場内の製造手順が見直されたことを確認した。		
211	b-4	主蒸気隔離弁(排水器真空度)	主排水器一内圧力(MSV用)	N36-PT026	C	○	基本点検(機能確認)の結果、精度が規定値から外れていた。	良	無	-	-	針翼の交換を実施し、異常のないことを確認した。また、針翼製作時の静電気防止作業を行い、静電気が蓄積しないように工場内の製造手順が見直されたことを確認した。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(48/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
212	b-1	平均出力領域モニタ 原子炉入口炉心温度(中性子束線計装) 制御棒挿入位置センサーロック	平均出力領域モニタ	C01-2064	F	O	「PRNM(出力領域モニタ)故障警報」が発生した。基本点検(自時点検)の結果、平均出力領域モニタ(F)にて故障警報が発生しており、モニタ画面に異常が確認された。モニタ画面の表示内容を確認したところ、電源供給の異常が確認された。当該電源供給の異常が確認されたことから、電源供給装置内部の基板の故障と判断した。	良	無	-	電源基板については交換を実施し、異常のないことを確認した。		
213	a-5				A		「チャネルA主蒸気管放射能高」警報の発生を確認した。基本点検(自時点検)の結果、モニタAについて放射能高の指示値であったが、当該放射能高モニタの検出器が水没していることを確認した。	良	有	要 検出器の交換を行う。	検出器については交換し、正常に復帰した。 また、同様な事象が発生した時に検出器が水没しない如きとして、検出器ケーブルの電圧を高くする対策を実施した。		
214	a-5	プロセ放射線モニタ 原子炉入口炉心温度(中性子束線計装) 主蒸気管放射能高			B	O	「チャネルA主蒸気管放射能高」警報の発生を確認した。基本点検(自時点検)の結果、モニタAについて放射能高の指示値であったが、当該放射能高モニタの検出器が水没していることを確認した。また、検出器の外観を確認したところ、検出器Bの接続部コネクタに水が浸入していることが確認された。絶縁抵抗測定を実施した結果、絶縁抵抗値の低下が確認された。	良	有	要 検出器の交換を行う。	検出器については交換し、正常に復帰した。 また、同様な事象が発生した時に検出器が水没しない如きとして、検出器ケーブルの電圧を高くする対策を実施した。		
215	a-5		主蒸気管放射線モニタ	D11-RE001	C		「チャネルA主蒸気管放射能高」警報の発生を確認した。基本点検(自時点検)の結果、モニタCに高濃度警報が発生しており、当該放射能高モニタの検出器が水没していることを確認した。また、取り出した検出器の外観を確認したところ、検出器Cの接続部コネクタに水が浸入していることが確認された。絶縁抵抗測定を実施した結果、絶縁抵抗値の低下が確認された。	良	有	要 検出器の交換を行う。	検出器については交換し、正常に復帰した。 また、同様な事象が発生した時に検出器が水没しない如きとして、検出器ケーブルの電圧を高くする対策を実施した。		
216	a-5				D		「チャネルA主蒸気管放射能高」警報の発生を確認した。基本点検(自時点検)の結果、モニタDについて放射能高の指示値であったが、当該放射能高モニタの検出器が水没していることを確認した。	良	有	要 検出器の交換を行う。	検出器については交換し、正常に復帰した。 また、同様な事象が発生した時に検出器が水没しない如きとして、検出器ケーブルの電圧を高くする対策を実施した。		
217	b-4	原子炉入口炉心温度(主蒸気管放射能高) 主蒸気管放射能高 主蒸気管放射能高	主蒸気管放射線モニタ	D11-2601	B	O	基本点検(機能確認)の結果、画面の表示内容について(A)「警報発生」(「放射能高」)と表示された。当該表示が確認されたことから、放射能高計装の異常が確認された。	良	無	-	モニタについては予備品と交換を実施し、異常のない事を確認した。また、同様な事象が発生した時に放射能高計装の外観点検を実施し、形状状態不良がないことを確認した。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(49/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震及び解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
218	b-1	フロアモータリフ設備(炉部炉建屋排気筒放射線モニタ)	放射線建屋排気筒放射線モニタ	D11-RE002	A	-	基本点検(機能確認)の結果、高圧電源ケーブルコネクタを取り外したところ、コネクタの芯線の芯線が確認された。	-	無	-	-	コネクタの交換を実施し、異常のないことを確認した。		
219	b-1	発電機(保護継電装置の種類)	発電機電圧不平衡継電器	H11-P675-1-40G	-	-	基本点検(機能確認)の結果、主発電機電圧不平衡継電器のS-7相について、動作値の管理値確認が確認された。	外観目視上異常が無く、過去にも同様の過剰動作が確認されていることから、過去にも同様の異常を確認していることから、継電器内部の素子の経年劣化によるものと考えられ、地震の影響はないと判断した。	無	-	-	当該継電器の修理を実施し、正常に動作することを確認した。		
220	b-1	負荷用6.9kVしゃ断器(保護継電装置の種類)	過電流継電器	M/C 1A-1-6B-49-50-51	-	-	基本点検(機能確認)の結果、過電流継電器の即時動作時間が管理値を逸脱していた。	外観目視上異常が無く、過去にも同様の事故が確認されていることから、経年劣化による特性外れと考えられ、地震の影響はないと判断した。	無	-	-	継電器の調整を実施し、正常に動作することを確認した。		
221	b-1	負荷用6.9kVしゃ断器(保護継電装置の種類)	過電流継電器	M/C 1B-2-5B-49-50-51	-	-	基本点検(機能確認)の結果、瞬時要素のR相接点に導通不良を確認した。	外観目視上異常が無く、2相(R、T相)のうちT相側に異常はなかったこと、および可動接点の動作に異常は無いこと、過去にも同様の接点導通不良を確認していることから、接点の導通不良は経年劣化によるものであり、地震の影響によるものではないと判断した。	無	-	-	継電器の接点の修理を行う。		
222	a-1	負荷用6.9kVしゃ断器(保護継電装置の種類)	過電流継電器	M/C ISA-2-4B-50-51	-	-	基本点検(目視点検)の結果、地震時に過電流継電器が動作していないことを確認した。また、当該継電器の外観に、損傷等の異常がなかったことを確認した。	地震により負荷である事務本館電源変圧器1号機での短絡故障を確認したことかあり、当該継電器が正常に動作したものであり、地震の影響により当該継電器が損傷を受けたものではないと判断した。	有	良	-	地震により発生した短絡事故により、保護継電器が正動作したもので、構造強度・機能維持への影響はなかった。		
223	b-1	母線用500kV遮断器(保護継電装置の種類)	500kV 3母線分断器	-	-	-	基本点検(機能確認)の結果、当該継電器の動作不良を確認した。	外観上は損傷等の異常がないこと、基盤内の素子の経年劣化による動作不良であり、過去にも同様の事象を確認していることから、地震による影響はないと判断した。	無	-	-	基盤内の素子(トランジスタ、ダイオード)を交換し、異常のないことを確認した。		
224	b-1	予備変圧器(保護継電装置の種類)	予備変圧器温度高継電器	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、当該継電器(ダイヤル温度計)に鉛線を接続したところ、(機能確認)の結果、当該継電器(ダイヤル温度計)の動作値が低下していることを確認した。	外観上は損傷等の異常はないことから、ダイヤル温度計指示部のバッキンの劣化により送気が継電器内部に侵入し、警報接点部の絶縁抵抗を低下させたことによるものであると判断した。	無	-	-	ダイヤル温度計の交換を実施する。		
225	a-1	起動母線受電用6.9kVしゃ断器(保護継電装置の種類)	起動母線過電流継電器	M/C ISB-1-1B-51	-	-	基本点検(目視点検)の結果、保護継電器の動作を確認した。	母線及び負荷側の絶縁抵抗に異常が無く、保護継電器本体の外観点検、本体試験結果も良好であった。このことから継電器の動作不良のものではなく、地震の震動により動作した可能性は否定できないと判断した。	有	良	-	外観目視点検及び本体試験結果、保護継電器に異常がなかったことから、継電器の構造強度・機能維持への影響はなかった。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(50/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)	対応策			
									地震影響の有無	構造強度・機能維持判定				
(31) 発電機														
226	a-1	発電機	サイリスタ整流器盤	HR-P227	-	-	基本点検(目視点検)の結果、サイリスタ整流器盤のサイリスタレイトの位置がずれていることを確認した。	-	地震による盤全体への衝撃や揺れにより、盤内のサイリスタレイトがずれたと考えられ、地震の影響によるものと判断した。	有	サイリスタレイトがずれることによって、励磁発生回路に影響するものと考えられる。	否	要 サイリスタレイトを正常位置に復旧する。 また、止の金具の幅を大きくした。	基本点検を専断し、サイリスタの健全性に異常のないことを確認し、正常位置に復旧した。なお、サイリスタレイトの位置ずれ防止のため、止の金具の幅を大きくした。
(32) 原子炉格納容器および付属機器														
227	a-1	圧力低減装置 その他の安全装置	ダイヤフラムフロア	-	-	○	基本点検(目視点検)の結果、ダイヤフラムフロア上部断熱コンクリート厚さ85~10mm)表面に微細なひび割れが確認された。	○	既に地震前からコンクリート表面のひび割れは確認されており、大きく開口したひび割れは無いものの微細な割れの一部には地震時に発生したとも推測出来るので、地震の影響は否定できない。	有	地震以前の13回定期検査時に比較的大きく開口したひび割れについて、割れの深さ測定を行ったところ、断熱コンクリート層内で留まっており強度部材である鉄筋コンクリートに影響していなかったことを考慮すると、小さなひび割れは構造強度に影響ないと考えられる。 また、既に、鉄筋コンクリート層までひび割れが到達していた場合でも、鉄筋コンクリートは、液状土、非指向重を放射して負荷を軽減していること、かつ、圧縮荷重のみが作用し、ひび割れは強度降下と問題とならないことからダイヤフラムフロアの機能に影響はない。	良	-	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(51/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
(35)ストレーナー/フィルター													
228	b-1	残留熱除去海水系	残留熱除去海水系ストレーナ	P45-D002	A	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される規模の地震に発生する可能性は低いと判断された。地震発生後には、基礎に亀裂が生じた。十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	ひび割れの状況は詳細であり、念のため硬化剤による補修を実施した。	
229	b-1	残留熱除去海水系	残留熱除去海水系ストレーナ	P46-D002	B	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される規模の地震に発生する可能性は低いと判断された。地震発生後には、基礎に亀裂が生じた。十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	ひび割れの状況は詳細であり、念のため硬化剤による補修を実施した。	
230	b-1	高圧炉心スプレッド/シーセル海水系	高圧炉心スプレッド/シーセル海水系ストレーナ	P46-D002	-	○	基本点検(目視点検)の結果、基礎部にひびが確認された。	良	確認された基礎部のひびは、形状、発生場所から判断すると地震時に想定される規模の地震に発生する可能性は低いと判断された。地震発生後には、基礎に亀裂が生じた。十分に余裕のある結果が得られている。以上からコンクリートの乾燥収縮に起因したひび割れであり、地震による影響ではないと判断した。	無	-	ひび割れの状況は詳細であり、念のため硬化剤による補修を実施した。	
231	a-4	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 高濃度廃液系	高濃度廃液系濃縮槽/ミスタ	K13-D010	A	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎梁台グラウト部にひび割れを確認した。	-	制塵、刺液等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。	有	良	ひび割れの状況は詳細であるが、念のため硬化剤による補修を実施予定。	
232	a-4	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 高濃度廃液系	高濃度廃液系濃縮槽/ミスタ	K13-D010	B	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎梁台グラウト部にひび割れを確認した。	-	制塵、刺液等がないことから経年的な事象であると考えられるが、地震の影響は否定できない。	有	良	ひび割れの状況は詳細であるが、念のため硬化剤による補修を実施予定。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(52/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	健全性評価(追加評価)	判定		
233	a-1	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系 焼却系	1次セラミックフィルタ	K26-D013	A	-	基本点検(目視点検)の結果、1次セラミックフィルタ破損(206本中93本)が確認された。	-	フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	取替後、取付状況の確認及び漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。
									フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	
234	a-1	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系 焼却系	2次セラミックフィルタ	K26-D014	A	-	基本点検(目視点検)の結果、2次セラミックフィルタ破損(206本中26本)が確認された。	-	フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	取替後、取付状況の確認及び漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。
									フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	
235	a-1	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系 焼却系	1次セラミックフィルタ	K26-D013	A	-	基本点検(目視点検)の結果、1次セラミックフィルタ破損(206本中93本)が確認された。	-	フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	取替後、取付状況の確認及び漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。
									フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	
236	a-1	廃棄物処理設備 固体廃棄物処理系 焼却系	2次セラミックフィルタ	K26-D014	B	-	基本点検(目視点検)の結果、2次セラミックフィルタ破損(206本中6本)が確認された。	-	フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	取替後、取付状況の確認及び漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。
									フィルタは長尺であることから、地震の影響によりフィルタが弛れて、隣接のフィルタとぶつかり合ったことにより、フィルタを固定している支持プレート部の寸法より破損したと判断した。	有	フィルタ破損が生じていることから、機能維持への影響有りと判断した。	否	要 フィルタの取替を行う。	

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(53/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)			
										地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響		判定
総合評価									健全性評価(追加評価)	判定	対応策		
(38)タンク													
237	b-1	復水浄化系	復水貯蔵装置 オンオフ再生塔	NZ7-D005	-	-	基本点検(目視点検)の結果、聴音の結果、聴音の結果から漏えいを確認した。	-	外観点検では地震に伴う機器外観の変形は確認されていないこと。点検の結果、コムハルピンの劣化が確認されたことから、終年劣化による影響であると判断した。	-	-	-	通常の保守作業として手入れを実施予定。
							基本点検(目視点検)の結果、屋外設備である液化窒素貯槽の基礎コンクリート(グラウト部)にひび割れが確認された。	無	基礎そのものが地盤沈下していることから、積算強度に形質劣化と判断した。	-	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施する。		
238	a-4	不活性ガス系	液化窒素貯槽	T31-A101	-	-	確認された基礎ポルトは可動ベース(非固定)であり、機器の振動伝達を考慮して耐震設計は基礎に十分に確認された。	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、積算強度に形質劣化と判断した。	否	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施する。	-	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施した。
							基本点検(目視点検)の結果、屋外設備である液化窒素貯槽の基礎ポルトに塗装の剥離が確認された。	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、積算強度に形質劣化と判断した。	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施する。	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施した。		
239	a-2	不活性ガス系	補給用加温器	T31-B103	-	-	補給用加温器は厚み移動であり、地震の影響による移動が確認された。	有	基礎そのものが地盤沈下していることから、積算強度に形質劣化と判断した。	否	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施する。	-	要 地盤沈下した基礎の復旧を実施した。
							基本点検(目視点検)の結果、補給用加温器の補給配管及び配管基部の一部に腐食によると思われる変形が確認された。	有	側面の変形を放置すると、長期使用する際の大きな腐食の発生に繋がる可能性があることから、補給配管に腐食が生じていると判断した。	要 タンクの取替を行う。	要 タンクの取替を実施中。		
240	a-1	蒸気タービンに付属する給水処理設備	純水タンク	Y41-A006A No.1	-	-	基本点検(目視点検)の結果、滑動防止のための基礎ポルトについては伸び・破断が確認された。	有	タンク本体において変形、漏えい等異常は確認されておらず、タンクの強度・構造に影響を与えるものではないと判断した。	良	-	-	基礎ポルトが不要な構造のタンクへ取替を実施中。
							基本点検(目視点検)の結果、滑動防止のための基礎ポルトについては伸び・破断が確認された。	有	側面の変形を放置すると、長期使用する際の大きな腐食の発生に繋がる可能性があることから、補給配管に腐食が生じていると判断した。	要 タンクの取替を行う。	要 タンクの取替を実施中。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(54/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策
									総合評価	地震影響の有無			
241	b-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 シャワー・ドレン系	シャワー・ドレン系収集タンク (基礎ボルト)	K16-A001A	A	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎部(コンクリート部)のひびが一部基礎ボルトからの応力による破壊パターンに重複している。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮であり地震影響ではないと判断した。 ・ひびが縦向き等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること) ・機器本体にすれた跡がないこと ・ひび割れは表面だけであり、基礎台下部にまで進展していないこと(地震による破壊であれば、ひびは途中で止まらなないこと) ・ボルトから発生しているひびが確認されている部位もあるが、ひびがある面の逆側の基礎ボルト近側には特にひび割れがないこと。(地震による破壊であれば、両側にその影響が確認される)	-	-	ひびの状況は微細であり、構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。		
242	b-1	廃棄物処理設備 液体廃棄物処理系 シャワー・ドレン系	シャワー・ドレン系収集タンク (基礎ボルト)	K16-A001B	B	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎部(コンクリート部)のひびが一部基礎ボルトからの応力による破壊パターンに重複している。	現地にて再度詳細に調査を実施した結果、以下の理由により、乾燥収縮であり地震影響ではないと判断した。 ・ひびが縦向き等間隔に出ていること(乾燥収縮特有の事象であること) ・機器本体にすれた跡がないこと ・ひび割れは表面だけであり、基礎台下部にまで進展していないこと(地震による破壊であれば、ひびは途中で止まらなないこと) ・ボルトから発生しているひびが確認されている部位もあるが、ひびがある面の逆側の基礎ボルト近側には特にひび割れがないこと(地震による破壊であれば、両側にその影響が確認される)	-	-	ひびの状況は微細であり、構造強度に影響がないものであることから、補修等は実施しない。		
243	b-1				A	-	基本点検(目視点検)の結果、給水タンク取付ボルトのナットのナット(4/8本)に緩みは確認された。	ボルトの目視点検と打診試験に異常は確認されなかったこと、また、給水タンクの損傷変形は確認されていないことから、地震の影響ではなから判断した。	-	-	ナットの増締めを実施した。		
244	b-1	補助ボルトに付属する給水設備 給水タンク		PR2-A001	B	-	基本点検(目視点検)の結果、給水タンク取付ボルトのナットのナット(4/8本)に緩みは確認された。	ボルトの目視点検と打診試験に異常は確認されなかったこと、また、給水タンクの損傷変形は確認されていないことから、地震の影響ではなから判断した。	-	-	ナットの増締めを実施した。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(55/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震解析結果	総合評価			備考	
									設備原因の検討	健全性評価(追加評価)			
										地震影響の有無	構造強度・機能維持		判定
総合評価									健全性評価(追加評価)		対応策		
(39)計装ラック													
245	b-1	原子炉隔離時冷却系	原子炉隔離時冷却系計装ラック	H22-P021	-	○	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力低下を確認した。	良	無	-	-	外観目視上は異常がなく、計装ラック入口弁を閉にして漏えい確認を実施したところ圧力低下が確認されなかったことから、計装ラック外にある検出弁のシールバス(圧力漏れが原因と判断した。検出弁のシールバスは検出弁について検出時のみ(保身)にシールバスが発生したと考へた。過去にも同様の事象が確認されていることから、地震による影響ではないと判断した。	検出弁弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。
246	b-1	原子炉隔離時冷却系	原子炉隔離時冷却系計装ラック	H22-P022	-	-	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力低下を確認した。	良	無	-	-	外観目視上は異常がなく、計装ラック入口弁を閉にして漏えい確認を実施したところ圧力低下が確認されなかったことから、計装ラック外にある検出弁のシールバス(圧力漏れが原因と判断した。シールバスが検出弁について検出時のみ(保身)にシールバスが発生したと考へた。過去にも同様の事象が確認されていることから、地震による影響ではないと判断した。	検出弁弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。
247	b-1	給水系(給水流量)	原子炉給水流量計	H22-P255	-	-	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力低下を確認した。	-	無	-	-	外観目視上は異常がなく、計装ラック入口弁を閉にして漏えい確認を実施したところ圧力低下が確認されなかったことから、計装ラック外にある検出弁のシールバス(圧力漏れが原因と判断した。当検出弁弁のシールバスは検出時のみ(保身)にシールバスが発生したと考へた。過去にも同様の事象が確認されていることから、地震による影響ではないと判断した。	検出弁弁の手入れを実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。
248	b-1	復水系(復水流量)	高圧復水ポンプ計装ラック	H22-P206	-	-	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力低下を確認した。	-	無	-	-	外観目視上は異常がなく、計装ラック入口弁を閉にして漏えい確認を実施したところ圧力低下が確認されなかったことから、計装ラック外にある検出弁のシールバス(圧力漏れが原因と判断した。シールバスが検出弁について検出時のみ(保身)にシールバスが発生したと考へた。過去にも同様の事象が確認されていることから、地震による影響ではないと判断した。	検出弁弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。
249	b-1	原子炉入口/出口/原子炉排出器水位計	CRDスクラム排出器水位計器架台A	H22-P760	-	○	基本点検(漏えい確認)の結果、常用圧力へ昇圧後に昇圧状態で保持したところ、圧力指示計に圧力低下を確認した。	良	無	-	-	当検出ラックについて外観目視上は異常がなかったことから、漏えい箇所の特音のため、計装ラック外にある検出弁のシールバス(圧力漏れが原因と判断した。シールバスが検出弁について検出時のみ(保身)にシールバスが発生したと考へた。過去にも同様の事象が確認されていることから、地震による影響ではないと判断した。	検出弁弁の修理を実施後、再度漏えい確認を実施し、異常のないことを確認した。

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(56/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉 安全上 重要な 設備	設備点検結果	地震 影響 解析 結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	健全性評価(追加評価)			判定
(40)制御盤・電源盤・充電器														
250	b-1	ハイタル交流電源設備	フロントハイタルCVGF 1B	R46	-	○	基本点検(機能確認)の結果、直流電流計の誤差の管理値範囲を確認した。	良	電流計に外観上の異常はなく、同一盤内に取付けられている他の電流計に異常がなかったこと、過去にも同様の異常を確認していることから、内部端子部の経年劣化によるものであり、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	電流計の交換を実施し、異常の無いことを確認した。		
251	b-1	蓄電池及び充電器	直流250V充電器兼用	R42-P007	-	-	基本点検(目視点検)の結果、タイマーリレーのソケットのフック(ツメ)の破損を確認した。	-	タイマーリレーの外観に腐蝕等の異常はなかったこと、同一電源盤に取付けられている他の充電器のフックに異常は見られなかったこと、経年劣化によるフックの破損は過去にも確認されていることから、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	タイマーリレーのソケットを交換し、異常の無いことを確認した。		
252	b-4	所内母線受電用6.9kVレバ断器 起動母線受電用6.9kVレバ断器 所内母線一起起動母線受電用6.9kVレバ断器 負荷用6.9kVレバ断器 ティーセル充電機用6.9kVレバ断器	6.9kV 4塔クラ IA-2	M/CIA-2	-	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎ポルト(空28本)とファンキー間隙間(空16本)の名称確認の結果、ポルトとファンキー間の取付け位置と、基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所が確認された。また、ファンキーの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。	-	当該ポルトを打診したところポルトとファンキーの間隙が確認され、打音が確認されたため、締付管理値の1%以上の逆方向トルクにて締めを確認した。しかしながら、ファンキーのスレがなかったこと、当該ポルトを打ち出しで外観を確認した結果、伸び・変形等の異常は認められなかったこと、間隙間(空16本)と、ファンキー間隙間(空16本)の名称確認が一致しないこと、各母線の取付け位置と一致しないこと、及び母線・支持母線等とファンキー間の取付け位置が一致しないことと考慮され、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	今後、ポルトの寸法測定、浸透探傷検査を実施する。ポルトについては急の高、交換する予定。		
253	a-1	所内母線受電用6.9kVレバ断器 起動母線受電用6.9kVレバ断器 所内母線一起起動母線受電用6.9kVレバ断器 負荷用6.9kVレバ断器	6.9kV 4塔クラ IS B-1	M/CISB-1	-	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎ポルト(取付け部)に腐蝕の割れを確認したが、取付け部には異常が確認されなかったこと、基礎ポルトの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。	有	腐蝕の割れは、合いマークにずれがなく、盤内に腐蝕の割れ層がなかったため、基礎ポルトの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。また、基礎ポルトの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。	良	-	取付したポルトについては、規定のトルク値により、増し締めを実施して復旧した。		
254	a-1	所内母線受電用6.9kVレバ断器 起動母線受電用6.9kVレバ断器 所内母線一起起動母線受電用6.9kVレバ断器 負荷用6.9kVレバ断器	6.9kV 4塔クラ IS B-2	M/CISB-2	-	-	基本点検(目視点検)の結果、基礎ポルト(取付け部)に腐蝕の割れを確認したが、取付け部には異常が確認されなかったこと、基礎ポルトの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。	有	腐蝕の割れは、合いマークにずれがなく、盤内に腐蝕の割れ層がなかったため、基礎ポルトの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。また、基礎ポルトの取付け位置と基礎ポルトの取付け位置とが一致しない箇所も確認された。	良	-	取付したポルトについては、規定のトルク値により、増し締めを実施して復旧した。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(57/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震応答解析結果	総合評価				備考	
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)			対応策
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持への影響	判定		
255	b-1		水素ガス制御盤	H21-P222	-	-	基本点検(目視点検)の結果、水素ガス制御盤において補助リレーコイルテープに剥がれを確認した。	-	無	補助リレーコイルテープが熱による経年劣化により剥離したものと考えられ、過去にも同様の事象を確認していることから、地震による影響ではないと判断した。	-	当該リレーの動作確認を実施し、機能上問題ないことを確認した。		
256	b-1	保護継電装置の種類(発電機固定子冷却水喪失検出装置)	固定子巻線冷却水制御盤	H21-P220	-	-	基本点検(目視点検)の結果、固定子巻線冷却水制御盤において補助リレーコイルテープに剥がれを確認した。	-	無	補助リレーコイルテープが熱による経年劣化により剥離したものと考えられ、過去にも同様の事象を確認していることから、地震による影響ではないと判断した。	-	当該リレーの動作確認を実施し、機能上問題ないことを確認した。		
257	b-2	高圧炉心スプレッドライネンサーセル発電設備	高圧炉心スプレッドライネンサーセル発電制御盤	H21-P611	-	○	基本点検(目視点検)の結果、高圧炉心スプレッドライネンサーセル発電機励磁機線電磁ガラストカハバーについて経機な傷を確認した。	良	無	地震時において機内刃に当該機電線と接するような振盪き物が無かつたことや、機内に落下物等無いことから地震による影響ではないと判断した。	-	ガラスカハバーの傷は極めて軽微であり、保置リレーの動作確認を実施した結果、機能上問題ないことを確認した。		

表-4.3.1 設備点検で異常が確認された設備に関する総合評価一覧表(58/58)

No.	分類	設備区分(2)	機器名称	機器番号	種類	原子炉安全上重要な設備	設備点検結果	地震影響解析結果	総合評価			備考		
									設備原因の検討		健全性評価(追加評価)		対応策	
									総合評価	地震影響の有無	構造強度・機能維持			判定
(42) 燃料集合体(燃料集合体およびチャンネルボックス)														
258	b-4	炉心	燃料集合体	-	-	○	基本点検(目視点検)の結果、スベークの炉心の一部に軽微な曲がりが見られ確認された。	-	スベーク部材の曲がり箇所には他部材と接した直がなく、また隣接する燃料棒にも接した直がないことから、地震の影響によるものではなく、燃焼装置工程の燃焼結果より燃料製造時に発生したものと判断した。	無	-	-	確認された軽微な曲がりには燃料の健全性上問題のないものであることから、取替及び修理の措置は必要なく、継続使用する予定。	
(43) ポイラ														
259	a-2	補助ポイラに付属する通風設備	煙突	-	-	-	基本点検(目視点検)の結果、地震による地震応答下の影響により、煙突の傾き及び煙道の破損・変形が確認された。 追加点検(開放点検)の結果、煙突設置地盤は傾いているものの煙突本体には割損は確認されなかった。内部耐火材については煙突上部のみ脱落していることが確認された。	有	地震による地震応答下の影響により、煙突の傾き・内部耐火物の脱落が生じていることが確認された。	有	煙突の傾き及び煙道の破損・変形が確認された。	否	煙突の傾き及び煙道の破損・変形が確認された。修理実施後、漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。	
260	a-2	補助ポイラ(1A)	管寄せ、連絡管及びびポイラ一管	P02-B101	1A	-	追加点検(開放点検)の結果、煙突に設置された煙突設置地盤の傾き及び煙道の破損・変形が確認された。	有	地震による地震応答下の影響により、煙道の破損・変形が生じたことと判断した。	有	煙突の傾き及び煙道の破損・変形が生じていることから、ポイラ水の循環等の運転機能への影響有りと判断した。	否	煙突の傾き及び煙道の破損・変形については毎年度点検の点検及び煙道補修を実施した。修理実施後、漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。	
261	b-1	補助ポイラ(2B)	管寄せ、連絡管及びびポイラ一管	P02-B102B	2B	-	基本点検(目視点検)の結果、地震による煙突設置地盤の変位により、傾き及び煙道の破損・変形が確認された。追加点検の結果、煙突の傾き及び煙道の破損・変形は確認されなかった。	-	地震による地震応答下の影響により、煙道の破損・変形が生じたことと判断した。	無	煙突の傾き及び煙道の破損・変形が生じていることから、ポイラ水の循環等の運転機能への影響有りと判断した。	-	煙突の傾き及び煙道の破損・変形については毎年度点検の点検及び煙道補修を実施した。修理実施後、漏えい確認を実施し異常のないことを確認した。	
(46) 特設フィルタ														
262	b-2	換気系(中央制御室換気系)	エアフィルタ	UA1-V502	-	○	基本点検(目視点検)の結果、エアフィルタトレイ上部の保温材カバーの破損が確認された。	無	保温材カバーの損傷箇所については、地震後の作業において、保温材に作業のため歩行したことによる損傷が原因であること、また、損傷の程度は部分的な反りであり地震力によるものではないと推定されることから、地震の影響によるものではないと判断した。	-	-	-	通常の保全作業として手入れを実施する予定。	

4.4 その他留意すべき事項

4.4.1 経年劣化事象の考慮

(1) 配管減肉

a. 目的

配管減肉は、配管材料と内部流体との化学的作用による腐食要因および機械的作用による浸食要因との相互作用によって発生・進展する経年劣化事象であり、地震荷重（外荷重）によってその発生・進展が助長されるものではないが、配管減肉が顕在化した配管系に過大な地震荷重が作用した場合には、構造強度への影響が考えられる。

耐震安全上重要な配管系は、内部流体の湿り度が低い系統（主蒸気系）、酸素注入により減肉の発生を抑制している系統（給水系）、通常運転時は「待機」である系統（非常用炉心冷却系）等により構成されており、減肉が顕著に進行する可能性は低いと考えられているが、1号機における同配管系の配管肉厚測定実績の充実の観点も含め、サンプル箇所を選定して配管板厚測定を実施し、顕著な減肉が確認された場合は構造強度への影響について検討を行うこととした。

b. 配管板厚測定の概要

(a) サンプル箇所の選定

サンプル箇所の選定にあたっては、減肉形態として流れ加速型腐食（FAC）に着目し、下記の観点から対象系統および測定箇所を選定した。

- ① 鋼種（炭素鋼製配管を対象）
- ② 内部流体（水単相、蒸気単相または気液二相の範囲を対象）
- ③ 通常運転状態（「待機」を除く）
- ④ 偏流部要素（エルボ、ティ、レジューサ等）の代表性
- ⑤ 作業性（放射線量等）

対象系統には、通常の配管減肉管理では管理対象外としている系統も含めることとし、主蒸気系、給水系及び残留熱除去系の配管系よりサンプル箇所を選定した（添付資料-4-1 図 1-1～3-8 参照）。

(b) 測定方法

配管減肉管理に関する社内指針に基づき、偏流部要素およびその下流部に、配管口径に応じた測定ポイント（周方向、流れ方向）を設定し（添付資料-4-1 図 4 参照）、日本工業規格 JIS Z 2355「超音波パルス反射法による厚さ測定方法」に準拠し超音波厚み計により配管板厚を測定した。

なお、測定要員は、日本非破壊検査協会規格 NDIS0601「非破壊検査技術者技量認定規程」、日本工業規格 JIS Z 2305「非破壊試験—技術者の資格及び認証」に基づき認定、認証されている者、またはこれらと同等以上の技術レベルを有する者により行うことを要件としている。

(c) 測定結果の評価

配管減肉管理に関する社内指針においては、配管板厚測定値を、技術基準上の必要最小厚さ、詳細測定判定基準厚さ^{*1}と比較評価するとともに、減肉管理対象系統(主蒸気系・給水系)においては、余寿命^{*2}を算出し、次回測定時期または配管取替時期を決定することと

している。今回の調査においては、製作時からの減肉の進行状況を確認する目的から、製作寸法（製作公差内でのばらつき、開先加工^{※3}の影響）を考慮した評価を加えることとした（添付資料-4-1 図5 参照）。

c. 配管板厚測定結果

今回測定を行った各測定箇所における配管板厚測定結果を添付資料-4-1の表1に示す。いずれの測定ポイントにおいても必要最小板厚及び詳細測定判定基準厚さを満足していることを確認した。このため、顕著な減肉が進行していると判断される箇所は確認されなかった。なお、測定結果には、公称板厚の下限寸法を僅かに下回るものが確認されたが、これらの測定ポイントには開先加工による薄肉部が含まれており、製造時の最小寸法を下回るものがないことを確認している。

上記より、新潟県中越沖地震による配管構造強度への影響については、これまで実施している地震応答解析の結果をもって代表されるものとする。

※1 NISA 文書「原子力発電所の配管減肉管理に対する要求事項について（平成 17 年 2 月 18 日）」に示される、減肉の進展状況把握のための「詳細測定」実施の判定厚さ

判定基準厚さ = 必要最小厚さ + (管の製造上の最小厚さ - 必要最小厚さ) × 2/3

※2 測定厚さから必要最小厚さに至るまでの時間を減肉率に基づき算出

※3 配管を溶接接合するために配管端部に施す加工であり、一般的に、配管溶接部近傍には一般部に比して薄肉の範囲が存在する

(2) 粒界型応力腐食割れ (IGSCC)

a. 1号機のIGSCCの地震による影響

IGSCC 発生の可能性がある原子炉冷却材再循環系配管及び炉内構造物については、通常の保全プログラムに基づき点検を実施しており、欠陥が確認された場合には、その進展について管理を行っている。

1号機においては、第14回定期検査(平成17年6月～平成18年5月)の際、原子炉冷却材再循環系配管の高周波誘導加熱応力改善後に実施した点検において、当該配管の2継手に欠陥が確認されたため、この欠陥について評価を行うとともに、計画的に点検を実施している。

今回の設備健全性評価にあたり、当該配管について目視点検および超音波探傷試験を実施し、本地震による欠陥への影響および評価を実施した。

その結果、目視点検において変形等の異常は確認されず、本地震前後の超音波探傷試験記録の比較において、欠陥深さ等に顕著な変化がないことを確認した。

また、当該箇所について、本地震後に実施した超音波探傷試験の結果を用いて、維持規格に基づく健全性評価^{*1}を実施した。その結果、本地震によって当該部に作用したと推定される曲げ応力が評価基準値を十分に下回っていることを確認した。

これらの点検および解析の結果から、当該配管継手部について、設備健全性が確保されているものと評価した(参考資料-4 P1～P6参照)。

なお、1号機では、第13回定期検査(平成14年9月～平成16年5月)においてシュラウド中間部リング上部ライナーブラケット近傍に、構造強度に影響しない欠陥^{*2}が確認されているが、当該箇所についても、目視点検及び超音波探傷試験を実施し、欠陥深さ等に顕著な変化

がないことを確認した（参考資料-4 P 7 参照）。

b. 他号機におけるIGSCCの地震による影響

柏崎刈羽原子力発電所3号機において確認されている原子炉冷却材再循環系配管のIGSCCについては、本地震の影響を確認するために超音波探傷試験による欠陥の深さおよび長さの測定を実施するとともに、知見拡充の観点からひび部の断面観察によるひびの状況確認を実施している。

断面観察の結果、次のとおりひびの形態が確認された。

- ① ひびの形態はいずれの位置においてもIGSCCの特徴を有していた。
- ② ひびの先端部の形態においても、母材部は粒界に沿って、溶接金属内は結晶組織に沿って進展しておりIGSCCの特徴を有していた。
- ③ ひび先端の性状の明確な変化（鈍化）は確認されなかった。

以上の結果より、ひびは粒界に沿って進展するIGSCC特有の形態であり、地震によるひびの進展は明瞭には確認されなかった。また、ひび先端部の有意な硬化は確認されなかった。よって、ひびに対する地震の影響は極めて小さいと推定している。

※1 日本機械学会 発電用原子力設備規格 維持規格（JSME S NA1-2002）に規定されるクラス1配管の欠陥評価手法（EB-4000）に基づく評価

※2 総合資源エネルギー調査会 原子力安全・保安部会 原子力発電設備の健全性評価等に関する小委員会における審議内容を踏まえてとりまとめられた「炉心シュラウド及び原子炉再循環系配管の健全性評価について－検討結果の整理－（原子力安全・保安院 平成16年10月22日）」において、当該部の欠陥は構造強度に影響を及ぼさないと評価されている

4.4.2 塑性変形に対する評価

これまでの設備点検・地震応答解析の結果から、1号機設備には地震に起因する塑性ひずみは生じていないと考えられるが、今後の知見拡充を目的として、実験にて塑性ひずみとの相関が確認されている硬さ測定を、原子炉安全上重要な設備を中心に予め計画する追加点検として代表系統で実施する。

- ※ 硬さ測定では微小な塑性ひずみは検出できないが、評価部が比較部に比べ2～4%程度以上の塑性ひずみが発生した場合には判別が可能である。なお、8%以下の塑性ひずみは疲労強度に影響を与えないことを確認済みである。

4.4.3 1号機以外で確認された不適合事象に関する点検の状況

1号機以外で確認された主な不適合事象のうち、「点検・評価計画書」対象設備に関するもので1号機へ水平展開を図るべき事象は、1件（3号機所内変圧器の火災）であった。また原子炉建屋クレーン走行伝動用継手（ユニバーサルジョイント）のクロスピン破損確認について点検を実施し異常のないことを確認した。水平展開の実施状況は、以下のとおりである。

(1) 3号機所内変圧器の火災

地震発生直後、3号機所内変圧器(B)で火災が発生した。原因は、所内変圧器の基礎と電源母線ダクトの基礎間で発生した不等沈下に伴い、落下したダクトと接続端子が接触したことによる変圧器からの漏油に、短絡・地絡電流による火花が引火したことによるものと考えられる。

1号機における基礎間の不等沈下対策の水平展開として、埋戻土上に直接設置された電源母線ダクトの基礎について、杭基礎化を実施するとともに、変圧器基礎と一体化構造とした。また、ダクトと接続端子の接触による漏油を防止する対策として、取合部の変位吸収量を増加させるとともにダクト接続部の位置変更を今後実施する予定である。さらに、短絡・地絡防止対策として、所内変圧器と電源母線との取合部について、電源母線ダクト内面の絶縁強化を今後実施する予定である。

(2) 原子炉建屋クレーン走行伝動用継手（ユニバーサルジョイント）のクロスピン破損確認（6号機）

6号機原子炉建屋クレーンの目視点検を行ったところ、走行伝動用継手（ユニバーサルジョイント）に破損を確認した。地震発生時、6号機原子炉建屋天井クレーンは停止している状態であり、走行車輪は電動機側に設置されているブレーキが掛かっている状態であったが、地震動により強制的にクレーンの走行方向（東西方向）の力が発生し、走行車輪に回転しようとする力が作用したため、ブレーキによる電動機側の回転を阻止する力の相反する作用により、走行車輪と電動機の間位置する走行伝動用継手（ユニバーサルジョイント）に過大なトルクが発生し、走行伝動用継手（ユニバーサルジョイント）のクロスピンが破損したものと推定した。

1号機原子炉建屋クレーンは、駆動伝達部の構造が6号機と同じ走行伝動用継手（ユニバーサルジョイント）を使用していることから、当該部の分解点検並びに作動試験を実施し、異常のないことを確認した。

5. 品質保証

5.1 品質保証活動

設備健全性に係る点検・評価の計画および実施にあたっては、保安規定において適用している「原子力発電所における安全のための品質保証規程」(JEAC4111-2003)に基づき品質保証活動を行った。

具体的な活動は以下のとおりである。

- ① 設備健全性に係る点検・評価の実施に際し、当社の品質マネジメントシステム文書である「保守管理基本マニュアル」および「設計管理基本マニュアル」等に基づき技術検討書「新潟県中越沖地震後の詳細点検の実施方針について」ならびに点検・評価計画書等を作成し、点検・評価を行った。
- ② 点検・評価に係る業務の調達においては、「調達管理基本マニュアル」に基づき実施した。
- ③ 設備健全性に係る点検・評価の実施において確認された不適合事象に対して、「不適合管理及び是正処置・予防処置基本マニュアル」に基づき管理を実施した。
- ④ 点検・評価結果の記録等の管理については、「文書及び記録管理基本マニュアル」に基づき行っている。
- ⑤ 地震応答解析の実施においては、「許認可解析の検証マニュアル」に基づき実施した。

5.2 力量管理

5.2.1 点検者の力量管理

点検実施者の力量管理については、下記の方法により目視点検要員延べ **2,272** 人、非破壊試験（目視点検を除く）要員延べ **556** 人について、力量が要件を満たしていることを確認した。

(1) 目視点検要員の力量確認

目視点検に従事する者については、以下の項目を確認した。

- ① 日本非破壊検査協会規格NDIS 3413「非破壊試験技術者の視力及び色覚の試験方法」にて準用される日本工業規格JIS Z2305「非破壊試験－技術者の資格及び認証」にて非破壊試験員に要求される近方視力の確認が行われていること。
- ② 類似する設備または機器点検の経験年数が3年以上であること。経験年数が3年未満の場合は、目視点検に関する教育を行い、結果を報告されていること。
- ③ 「各機器について想定される損傷および損傷に対する点検方法」を確認した者が従事していること。

上記に加えて、地震によって影響を受け破損しやすい箇所等については、必要に応じ設計者に意見を求めることが可能な体制を整えていることを確認した。

(2) 非破壊試験（目視点検を除く）要員の力量確認

放射線透過試験、超音波探傷試験、磁粉探傷試験、浸透探傷試験、渦流探傷試験など資格を必要とする非破壊試験を実施する場合には、原則として日本工業規格 JIS Z2305 に定める NDT レベル 2 以上もしくは(社)日本非破壊検査協会認定資格 NDI 2 種以上の資格を有する者またはその

者が所属する社内認定制度のNDTレベル2以上もしくはNDI2種相当以上の資格を有する者がこれにあたっていることを確認した。

5.3 社内品質安全部および社外機関による確認

設備所管グループによる、点検・評価の実施に係る活動が適切に行われていることを、社内品質安全部門および社外機関が以下のとおり確認した。

5.3.1 点検者の力量確認

(1) 目視点検要員

- ① 地震の影響の有無判断を実施する目視点検員の力量について、設備所管グループが上記 5.2.1(1) 目視点検要員の力量確認により適切な力量管理を行っていることを品質安全部門および社外機関が抜き取りにより確認した。

(2) 非破壊試験（目視点検を除く）要員

- ① 地震の影響の有無判断を実施する非破壊試験員の力量について、設備所管グループが上記 5.2.1(2) 非破壊試験（目視点検を除く）要員の力量確認により適切な力量管理を行っていることを品質安全部門および社外機関が抜き取りにより確認した。

5.3.2 点検実施状況の確認

現場確認または記録確認を品質安全部門および社外機関が抜き取りにより以下のとおり実施し、点検実施状況の確認を行った。

(1) 要領書確認

- ① 施工要領書がメーカー設計者によるレビューを受け、設備所管グループにより審査・承認されていることを確認した。
- ② 施工要領書に必要な事項が定められていることを確認した。

(2) 現場確認

- ① 力量を有する点検者が、要領書に基づき点検・評価していることを、設備所管グループと異なる独立した立場で現場確認を行った。

(3) 点検記録確認

- ① 点検記録が要領書および現場の点検・評価に基づいて作成されていることを確認した。
- ② 点検記録の保管については、「文書及び記録管理基本マニュアル」に従っていることを確認した。

6. 点検評価の実施体制

点検・評価の主要な体制を図-6.1に、第三者による点検・評価の確認体制を図-6.2に示す。

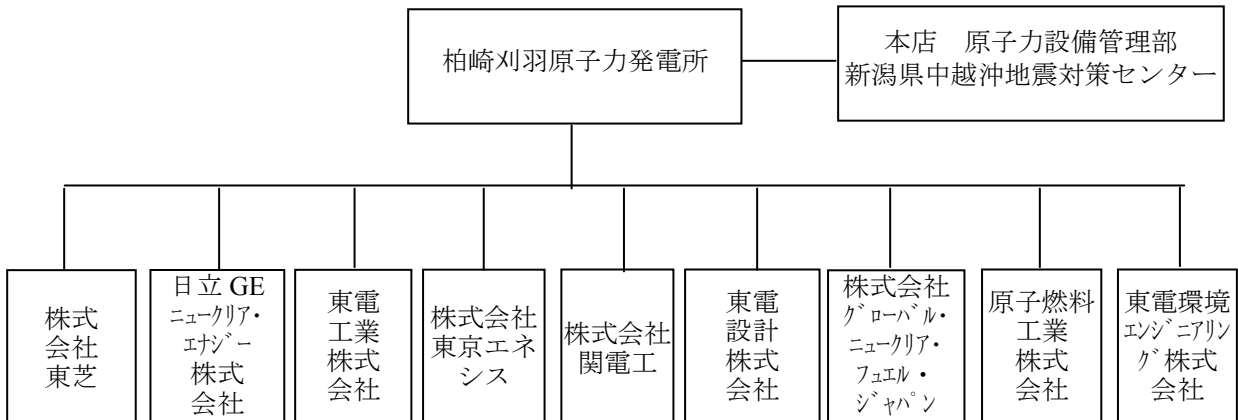


図-6.1 点検・評価体制

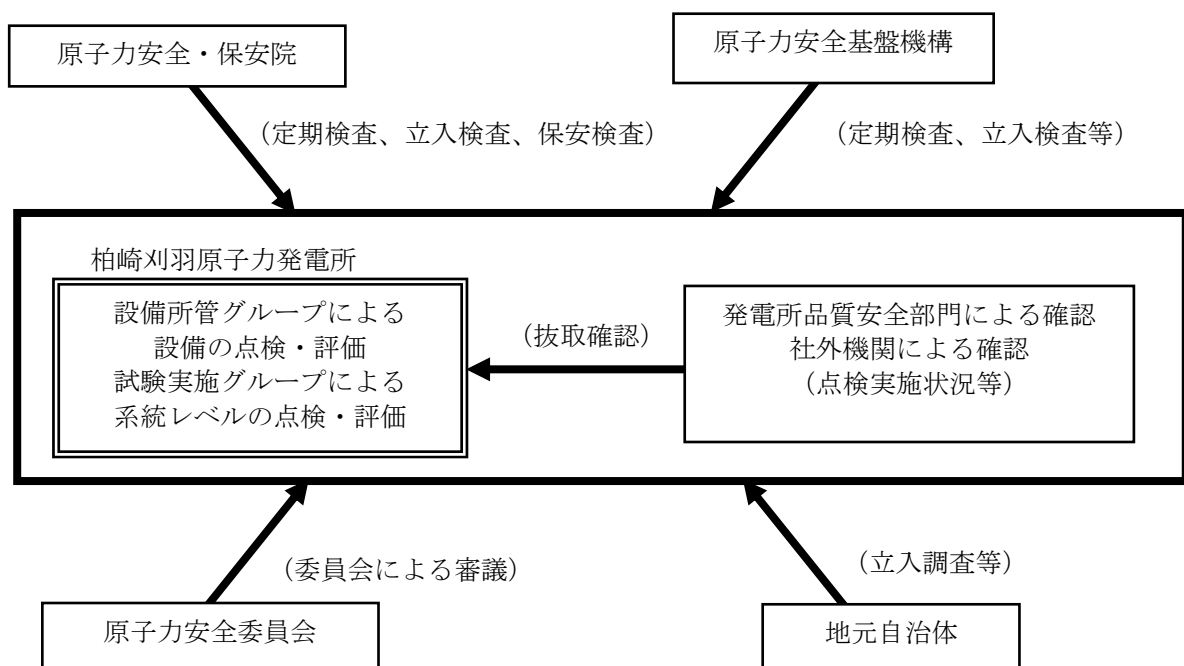


図-6.2 第三者による点検・評価の確認体制

7. 評価のまとめ

柏崎刈羽原子力発電所1号機は、本地震後の設備健全性評価を行うにあたり、原子炉施設保安規定に基づき定めた特別な保全計画に従い、機器レベルの点検・評価を実施してきた。

現時点での機器レベルの点検・評価の結果、地震の影響による異常^{※1}を154機器に確認した。また、108機器に通常の点検時にみられる経年的な劣化事象等を確認したが、地震の影響によるものでないと判断した。地震応答解析の結果からは、いずれの設備も許容応力状態Ⅲ_AS等の評価基準値を超えているものではなく、比較的裕度が少ない設備においても、適切な追加点検を計画し、実施することで、その健全性を確認している。

※1 本報告書では設備点検により確認した損傷、不具合等を「異常」と定義しており、ここでは評価の結果、構造強度、機能に影響のなかったものも含めて「異常」と称した。

地震の影響による異常を確認した154機器のうち、117機器に構造強度や機能維持に影響を与えると考えられる異常を確認した。これらには、原子炉安全上重要な設備（残留熱除去海水ポンプ電動機(A)および主蒸気放射線モニタ検出器）が含まれている。残留熱除去系海水ポンプ電動機は、定期検査に伴う、点検、仮置き中であったために転倒し、損傷したものであり、主蒸気放射線モニタ検出器については、消火系配管の建屋接続部の損傷による浸水に伴い、損傷したものであった。このうち、消火系配管の損傷に伴う事象については、通常運転時にも考え得る事象であることから、主原因であった消火系配管に対し、配管地上化、機械式継手の溶接継手化等の対策を実施した。なお、これらで損傷した部位については交換を実施し、原形復旧を行った。

また、その他の機器については、構造強度や機能維持に影響はあるものの、原子炉安全を阻害する可能性のない軽微な事象であった。これらの損傷につい

て具体的な機器および事象は以下のとおりである。

- (1) 地震動による部品等のずれ、こすれ、損傷事象（14 機器）
- (2) 地盤沈下による変形、損傷事象（20 機器）
- (3) 分解点検中の仮置き機器の転倒、接触事象（2 機器）
- (4) 浸水による水没（86 機器）

これらの損傷については、部品の取替、補修、手入れ等により原形復旧する。

1 号機は、地震発生時において定期検査中であり、分解点検などを実施している状態であった。このため、主タービン、発電機の内部部品の接触事象など他のプラントでも確認されている事象に加え、仮置き機器の転倒や足場材等への接触事象も確認されている。また、このようなプラントの状態の相違による影響の他に、消火系配管の損傷による建屋内への浸水に伴う設備の水没などの被害も受けていることが確認されている。

その他の事象は、他のプラントでも確認されている事象がほとんどであるが、1 号機では、共用設備における損傷も確認され、その多くは屋外に設置されている設備の不等沈下による地盤の変位等に伴う損傷であった。

1 号機で確認された地震に起因する異常と考えられる事象は、154 機器で確認され、先行して点検を完了している 6、7 号機と比べ多いものであった。この傾向を示した要因として、地震動の大きさの影響も考えられるが、水没や地盤変位等の 1 号機特有の事象による影響が異常事象全体の 7 割を占めており、それらの影響が支配的であったものと考えられる。

8. 今後の予定

8.1 機器レベルの設備点検

今回の報告までに実施していない点検項目については、条件が整い次第、実施する。また、得られた知見等については他号機の点検にも反映を実施していく。

8.2 系統健全性の確認

機器レベルの健全性が確認された機器については点検・評価計画書に基づき、系統レベルでの点検・評価を実施し、系統健全性を順次評価していく。

9. 添付資料

添付資料-1-1	各機種の点検方法
添付資料-1-2	各機種の点検結果
添付資料-1-3	設備点検により異常が確認された設備一覧表
添付資料-1-4	目視点検が困難な箇所に対する点検結果
添付資料-1-5	追加点検結果一覧表
添付資料-2-1	配管支持装置（スナッパ）の評価基準値
添付資料-2-2	1号機原子炉建屋床柔性の影響および原子炉建屋応答解析と観測記録との相違の影響について
添付資料-3-1	1号機 新潟県中越沖地震後の設備健全性に係る総合評価
添付資料-3-2-1	原子炉冷却材再循環系および残留熱除去系配管のスナッパの総合評価結果について
添付資料-3-2-2	原子炉格納容器上部シヤラグの総合評価結果について
添付資料-3-3-1	機器基礎台に確認された事象について
添付資料-3-3-2	スナッパに確認された事象について
添付資料-3-4-1	主タービンの総合評価結果について
添付資料-3-4-2	主発電機の総合評価結果について
添付資料-3-4-3	循環水ポンプの総合評価結果について
添付資料-3-4-4	仮置き中の残留熱除去海水ポンプ用電動機（A）の転倒事象の概要について
添付資料-3-4-5	消火配管破損に伴う浸水事象の概要について
添付資料-4-1	配管減肉測定結果
添付資料-4-2	塑性ひずみ測定結果（硬さ測定結果）

10. 参考資料

- 参考資料-1 循環水配管に確認された事象の概要について
- 参考資料-2 原子炉隔離時冷却系ポンプ室における火災の影響を受けた可能性のある機器の性能等への影響の有無及び健全性確認について
- 参考資料-3 設計条件での評価が有する保守性
- 参考資料-4 欠陥を有する配管の解析評価の結果について(原子炉冷却材再循環系配管の評価)

11. 参考文献

- 1 耐震設計高度化調査 原子炉建屋・機器の水平・上下応答評価法の調査報告書、(財)原子力発電技術機構、平成13年3月
- 2 配管系設計用減衰定数適正化に関する検討、(社)日本電気協会、第9回機器・配管検討会資料 No.9-3-2-2(5)、平成18年5月12日
- 3 クレーン類の設計用減衰定数に関する検討、(社)日本電気協会、第9回機器・配管検討会資料 No.9-3-2-2(2)、平成18年5月12日
- 4 水平・上下地震動に対する設計用減衰定数の改定について、(社)日本電気協会、第9回機器・配管検討会資料 No.9-3-2-2(1)、平成18年5月12日
- 5 許容応力規定の比較(JSME 設計・建設規格と JEAG4601 改定案)、(社)日本電気協会、第20回機器・配管検討会資料 No.20-4-1、平成18年12月27日
- 6 水平・鉛直地震動に対する動的機器の地震時機能維持評価法の改定案について、(社)日本電気協会、第15回機器・配管検討会資料 No.15-4-4-2、平成18年9月11日
- 7 原子力発電所耐震設計技術規程(案) JEAC46XX-200X 建物・構築物の耐震設計(案)、(社)日本電気協会、第11回建物・構築物検討会資料 No.11-2、平成19年6月27日