

島根原子力発電所 2 号炉 高経年化技術評価
(照射誘起型応力腐食割れ)

補足説明資料

2023 年 11 月 2 日

中国電力株式会社

目次

1. 概要	1
2. 基本方針	1
3. 評価対象と評価手法	3
(1) 評価対象	3
(2) 評価手法	4
4. 技術評価	5
4.1 炉内構造物の技術評価	5
(1) 健全性評価	5
(2) 現状保全	7
(3) 総合評価	14
(4) 高経年化への対応	14
4.2 制御棒の技術評価	15
(1) 健全性評価	15
(2) 現状保全	16
(3) 総合評価	18
(4) 高経年化への対応	18
5. まとめ	18
(1) 審査ガイド等記載事項に対する確認結果	18
(2) 施設管理に関する方針として策定する事項	18

別紙 1. 炉内構造物の運転開始後 60 年時点での中性子照射量について

別紙 2. 上部格子板グリッドプレートに発生する応力について

別紙 3. 炉内構造物に関する照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性評価について

別紙 4. ウォータージェットピーニング施工による応力腐食割れ抑制効果について

別紙 5. 原子炉冷却材の水質の管理値と至近の実績について

別紙 6. 原子炉水のトリチウム濃度測定結果について

別紙 7. ハフニウム棒型制御棒の他社プラントでの不具合事象に対する島根 2 号炉の評価について

別紙 8. 炉心シュラウドおよび上部格子板に関するトラブル事例の反映について

1. 概要

本資料は、「実用発電用原子炉の設置、運転等に関する規則」第 82 条第 1 項に基づき実施した高経年化技術評価のうち、照射誘起型応力腐食割れの評価結果について、補足説明するものである。

オーステナイト系ステンレス鋼は、高い中性子照射を受けると材料自体の応力腐食割れの感受性が高くなる。照射誘起型応力腐食割れは、この状況に引張応力が作用すると粒界型応力腐食割れが生じる現象である。

照射誘起型応力腐食割れの発生要因としては、材料、環境および応力の 3 つの要因が考えられ、運転時間が経過し、比較的高い累積中性子照射量を受けたステンレス鋼において発生する可能性があるため、これらの要因の観点から照射誘起型応力腐食割れの評価を実施した。

2. 基本方針

評価対象部位において照射誘起型応力腐食割れの発生の可能性について評価し、その発生の可能性が将来にわたって否定できない場合は、その発生または進展に係る健全性評価を行い、「実用発電用原子炉施設における高経年化対策審査ガイド」および「実用発電用原子炉施設における高経年化対策実施ガイド」の記載事項（以下、「審査ガイド等記載事項」という。）を踏まえ、高経年化技術評価を実施する。

照射誘起型応力腐食割れを評価するにあたっての審査ガイド等記載事項を表 1 に整理する。

表 1 (1/2) 照射誘起型応力腐食割れについての審査ガイド等記載事項

ガイド	記載事項
実用発電用原子炉施設における高経年化対策審査ガイド	<p>(1) 高経年化技術評価の審査</p> <ul style="list-style-type: none">⑫健全性の評価 実施ガイド 3.1⑤に規定する期間の満了日までの期間について、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の発生又は進展に係る健全性を評価していることを審査する。⑬現状保全の評価 健全性評価結果から現状の保全策の妥当性が評価されていることを審査する。⑭追加保全策の抽出 現状保全の評価結果から、現状保全に追加する必要がある新たな保全策が抽出されていることを審査する。 <p>(2) 長期施設管理方針の審査</p> <ul style="list-style-type: none">①長期施設管理方針の策定 すべての追加保全策について長期施設管理方針として策定されているかを審査する。

表 1 (2/2) 照射誘起型応力腐食割れについての審査ガイド等記載事項

ガイド	記載事項
<p>実用発電用原子炉施設における高経年化対策実施ガイド</p>	<p>3.1 高経年化技術評価の実施及び見直し</p> <p>⑤抽出された高経年化対策上着目すべき経年劣化事象について、以下に規定する期間の満了日までの期間について機器・構造物の健全性評価を行うとともに、必要に応じ現状の施設管理に追加すべき保全策（以下「追加保全策」という。）を抽出すること。</p> <p>イ 実用炉規則第 82 条第 1 項の規定に基づく高経年化技術評価プラントの運転を開始した日から 60 年間</p> <p>3.2 長期施設管理方針の策定及び変更</p> <p>長期施設管理方針の策定及び変更に当たっては、以下の要求事項を満たすこと。</p> <p>①高経年化技術評価の結果抽出された全ての追加保全策（発電用原子炉の運転を断続的に行うことを前提として抽出されたもの及び冷温停止状態が維持されることを前提として抽出されたものの全て。）について、発電用原子炉ごとに、施設管理の項目及び当該項目ごとの実施時期を規定した長期施設管理方針を策定すること。</p> <p>なお、高経年化技術評価の結果抽出された追加保全策について、発電用原子炉の運転を断続的に行うことを前提とした評価から抽出されたものと冷温停止状態が維持されることを前提とした評価から抽出されたもの間で、その対象の経年劣化事象及び機器・構造物の部位が重複するものについては、双方の追加保全策を踏まえた保守的な長期施設管理方針を策定すること。</p>

3. 評価対象と評価手法

(1) 評価対象

炉心を取り囲む機器である炉内構造物は材料がステンレス鋼であり、このうちオーステナイト系ステンレス鋼は比較的高い累積中性子照射量を受けた場合に照射誘起型応力腐食割れの感受性が現れると考えられている。

比較的高い累積中性子照射量を受ける機器として、炉内構造物のうち炉心を取り囲む機器である炉心シュラウド、上部格子板、炉心支持板、周辺燃料支持金具、制御棒案内管および制御棒を評価対象とする（図1参照）。

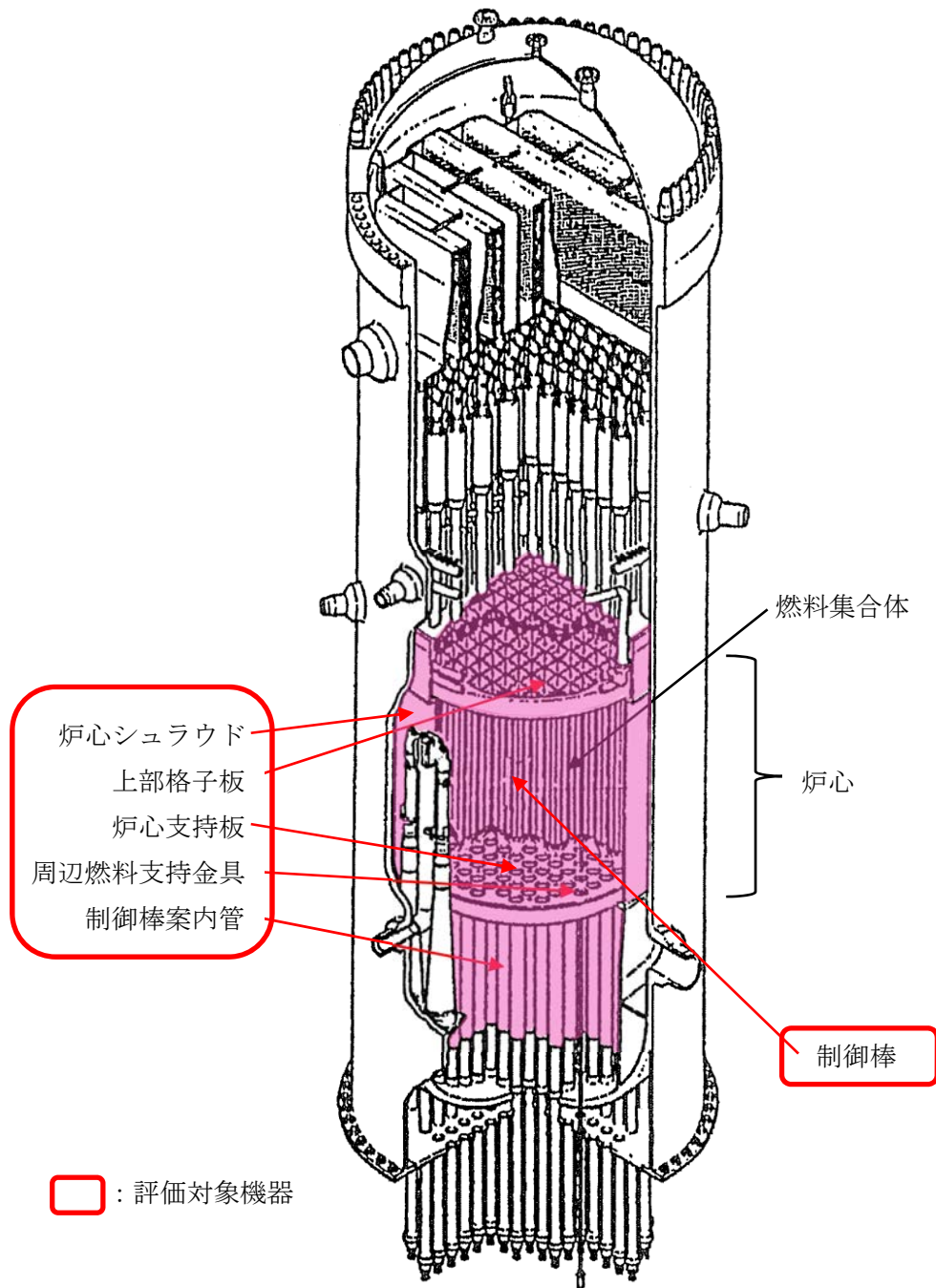


図1 原子炉圧力容器鳥瞰図および評価対象機器

(2) 評価手法

① 炉内構造物

炉内構造物については、炉心を取り囲む機器である炉心シュラウド、上部格子板、炉心支持板、周辺燃料支持金具、制御棒案内管について、運転開始後 60 年時点での予想中性子照射量を算出し、照射誘起型応力腐食割れの感受性が現れると考えられている照射量（以下、「しきい照射量」という。）を超えるかを確認する。

次に、しきい照射量を超えると予想された機器については、材料、環境および応力の観点で照射誘起型応力腐食割れの発生の可能性を評価する。

最後に、照射誘起型応力腐食割れの発生の可能性を評価した結果、その発生の可能性が否定できないものについては、その発生または進展に係る健全性評価を行い、実用発電用原子炉施設における高経年化対策審査ガイドに定める要求事項に適合することを確認する。

② 制御棒

ボロン・カーバイド粉末型制御棒については、中性子照射量に応じた核的寿命に対して保守的に定めた運用基準、ハフニウム棒型制御棒については構造材の高速中性子照射量の最大実績値に対して保守的に定めた運用基準に基づき取替を実施していることから、この運用基準に基づく取替によって制御棒の機能が維持できることを評価し、実用発電用原子炉施設における高経年化対策審査ガイドに定める要求事項に適合することを確認する。

③ 適用規格

評価に用いた規格を以下に示す。

- ・ 社団法人 日本原子力学会標準 原子力発電所の高経年化対策実施基準：2008
(AESJ-SC-P005：2008)
- ・ 社団法人 日本機械学会 発電用原子力設備規格 維持規格
(JSME S NA1-2008)（以下、「維持規格」という。）

4. 技術評価

4.1 炉内構造物の技術評価

(1) 健全性評価

① 中性子照射量と照射誘起型応力腐食割れの感受性の関係

炉心を取り囲む機器である炉内構造物は材料がステンレス鋼であり、このうちオーステナイト系ステンレス鋼は、しきい照射量以上の中性子照射量を受けた場合に照射誘起型応力腐食割れの感受性が現れると考えられている（表2参照）。

表2 照射誘起型応力腐食割れのしきい照射量※1

材料	しきい照射量 [n/m ²] ※2
ステンレス鋼 (SUS304)	5×10^{24}
ステンレス鋼 (SUS316)	1×10^{25}

※1：「島根原子力発電所2号炉 高経年化技術評価書（30年目）」（平成30年2月）のうち、「炉内構造物の技術評価書」図2.3-2参照。維持規格 解説 IJG-B-3「上部格子板の個別検査の試験内容」。

※2：高速中性子（エネルギー>1[MeV]）による照射量。本文にて特に断りのない場合は高速中性子の照射量をいう。

② 炉内構造物の使用材料および中性子照射量

炉内構造物のうち、炉心を取り囲む機器である炉心シュラウド、上部格子版、炉心支持板、周辺燃料支持金具、制御棒案内管における運転開始後60年時点での予想中性子照射量は以下の値と想定される（表3参照）。

炉内構造物の各部における使用材料および運転開始後60年時点での中性子照射量、その算出の考え方および算出過程については別紙1に示す。

表3 炉内構造物各機器の使用材料および運転開始後60年時点での中性子照射量

評価対象機器	材料	中性子照射量[n/m ²]
炉心シュラウド	SUS316L	2.7×10^{25} ※3
上部格子板	SUS316L	4.4×10^{25}
炉心支持板	SUS316L	3.0×10^{24}
周辺燃料支持金具	SUS316LTP	1.2×10^{24}
制御棒案内管	SUS304L	4.5×10^{24}

※3：母材部の値。炉心シュラウド中間胴の溶接継手のうち構造維持に必要な周溶接継手では、中間胴の中央に位置するH4周溶接継手が最も照射量が高く、その値は内面で 2.6×10^{25} [n/m²]、外面で 1.5×10^{25} [n/m²]であり、内外面ともしきい照射量を超える。

照射誘起型応力腐食割れのしきい照射量以上の中性子照射量を受ける炉内構造物は、炉心シュラウド中間胴（母材部、H4周溶接継手）および上部格子板グリッドプレートである。

③ 炉内構造物の照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性評価

炉心シュラウド中間胴 H4 周溶接継手（熱影響部含む）は、しきい照射量を超えるものの、内外面にはウォータージェットピーニング施工による残留応力の改善を行っていることから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。

炉心シュラウド中間胴の母材部は、しきい照射量を超えるものの、溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分は低いことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。

上部格子板のグリッドプレートは、しきい照射量を超えるものの、溶接部がないため溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分は低いことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。上部格子板のグリッドプレートに発生する応力を評価した結果を別紙 2 に示す。

炉心支持板、周辺燃料支持金具および制御棒案内管については、しきい照射量を超えないことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。

炉内構造物に関する照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性評価を別紙 3 に示す。

(2) 現状保全

① 点検状況

中性子照射量評価により，照射誘起型応力腐食割れのしきい照射量を超える中性子照射を受ける炉内構造物（炉心シュラウド，上部格子板）の保全の状況は以下のとおりである。

炉内構造物（炉心シュラウド，上部格子板）については，定期的に水中カメラによる目視点検を実施しており，有意な欠陥は確認されていない。炉心シュラウドおよび上部格子板の点検内容を表4に示す。また，維持規格に基づく点検範囲の概略図を図2に，自主点検として実施している上部格子板グリッドプレートの点検範囲の概略図を図3に示す。

表4 炉心シュラウドおよび上部格子板の点検内容

点検対象		点検方法	点検頻度	至近の点検実績	点検結果	備考
炉心シュラウド 中間 胴 H4 周溶接継手※1	内面	MVT-1	運転時間で 5～20年※3	第17回定期事業 者検査（2017年）	良※6	維持規格 に基づく 点検
	外面	MVT-1	運転時間で 5～20年※3	第12回定期検査 （2004年）	良※6	
炉心シュラウド※2		VT-3	10年※4	第15回定期検査 （2008年）	良※6	
上部格子板※2		VT-3	10年※4	第17回定期事業 者検査（2017年）	良※6	
上部格子板 （グリッドプレート）		MVT-1	10年※5	第17回定期事業 者検査（2017年）	良※6	自主点検

※1：維持規格 IJG 炉内構造物の個別検査（表 IJG-2500-B-2）に，亀裂の解釈の条件（縦溶接線との交差部を含む）を課した上で実施。H4は，炉心シュラウドの点検箇所である周溶接継手のうち，しきい照射量を超えるもの。

※2：維持規格 IG 炉内構造物の標準検査（表 IG-2500-1，添付 I-4）による。

※3：次回点検の頻度（維持規格 IJG 炉内構造物の個別検査（表 IJG-2500-B-2，添付 IJG-B-2-1）による）。

なお，次々回点検以降の頻度は，運転時間で5～15年以内とする。

※4：維持規格 IA-2310 検査間隔による。

※5：維持規格に基づく上部格子板の点検に合わせて確認する。

※6：炉内構造物点検の判定基準に基づく

MVT-1の判定基準：表面について，摩耗，き裂，腐食，浸食等の異常がないこと。

VT-3の判定基準：過度の変形，心合わせ不良，傾き，部品の破損および脱落がないこと。

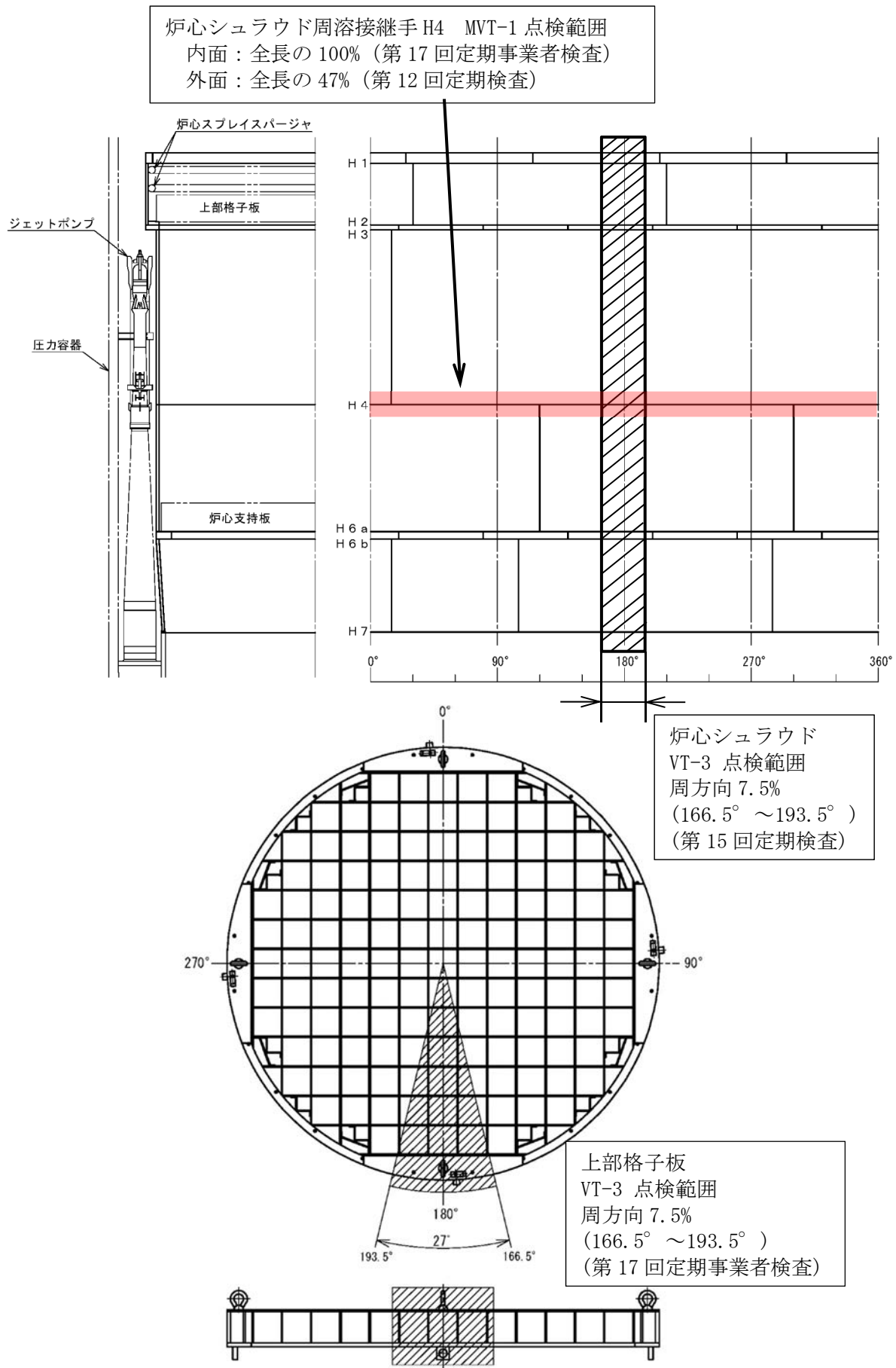


図 2 維持規格に基づく点検範囲概略図

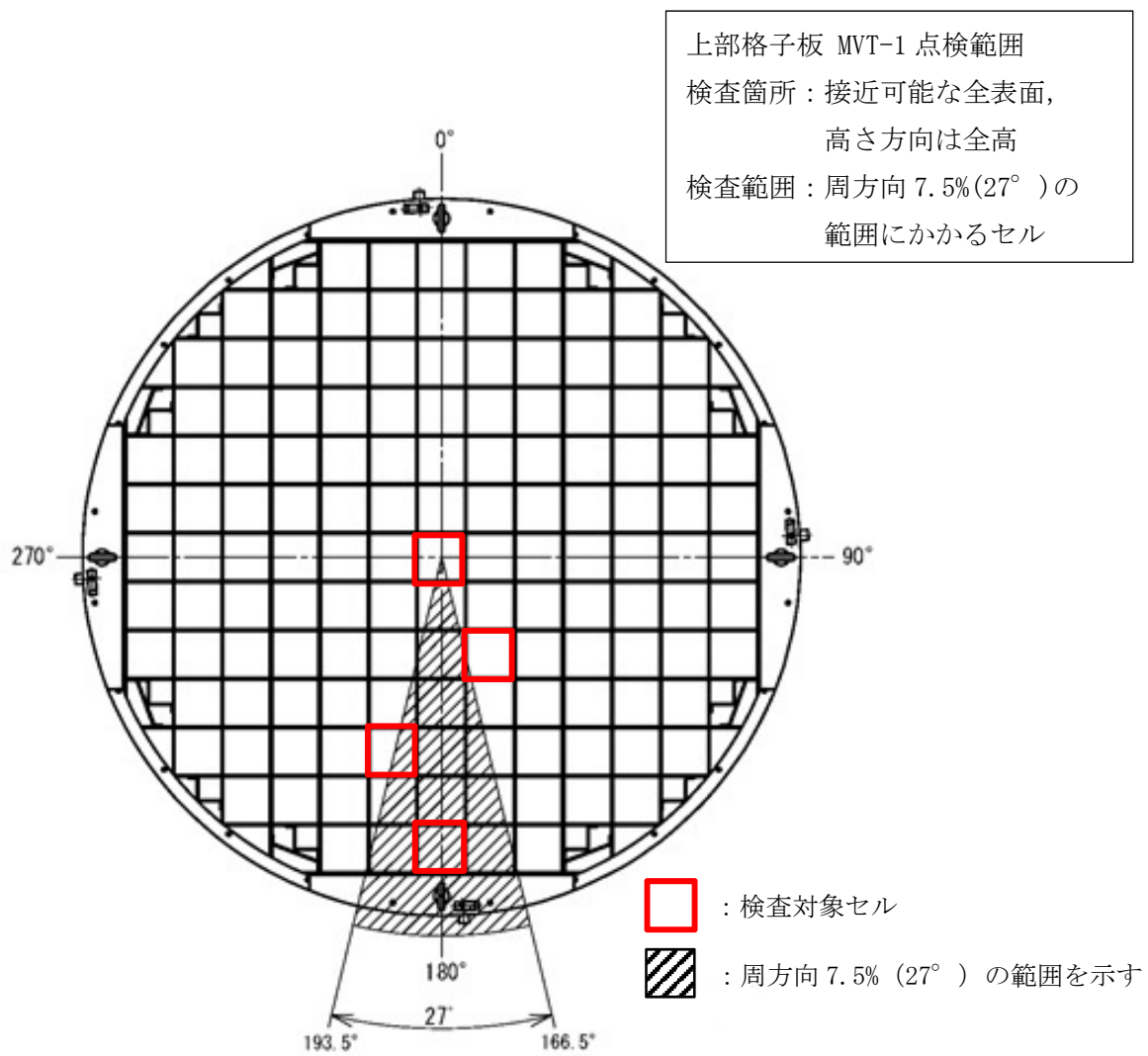


図3 上部格子板グリッドプレートの自主点検範囲概略図

② 応力腐食割れに対する予防保全対策

応力腐食割れについては、発生因子である「応力」、「材料」、「環境」を改善することで発生を抑制する効果が期待できる。

照射誘起型応力腐食割れのしきい照射量を超える中性子照射を受ける炉内構造物（炉心シュラウド、上部格子板）に対する応力腐食割れの抑制対策について表5に示す。

表5 炉内構造物（炉心シュラウド、上部格子板）の応力腐食割れの抑制対策

発生因子	炉心シュラウド	上部格子板
応力	➤ ウォータージェットピーニング施工による残留応力の改善（2004, 2006年）※1	—
材料	➤ 低炭素ステンレス鋼 SUS316L を使用	➤ 低炭素ステンレス鋼 SUS316L を使用
環境	➤ 水素注入による腐食電位の低減（2006年～）	➤ 水素注入による腐食電位の低減（2006年～）

※1：周溶接継手 H4 内外面等 図4 参照

島根2号炉の第11回定期検査（2003年）において、NISA文書^{※2}に基づき炉心シュラウドの目視点検（MVT-1）を実施したところ、炉心シュラウド周溶接継手H4内面近傍に1箇所のひびを確認した。第11回定期検査で確認されたひびの発生箇所を図5に示す。

確認したひびは構造強度評価の結果、5年後においても十分な構造強度を有することから、直ちに補修を必要とするものではなかったが、ひびが進展する可能性を考慮し、第12回定期検査（2004年）において、研削によるひびの除去および研削加工面に対してウォータージェットピーニングによる応力改善を実施した。第12回定期検査時の実施内容を表6に示す。

第12回定期検査（ひびの除去、ウォータージェットピーニングによる応力改善）以降のひび除去部に対する点検については、NISA文書^{※2}に基づき、ひびの除去を行った次の定期検査である第13回定期検査（2006年）に目視点検（MVT-1）を行い、ひび除去部の健全性を確認している。

第13回定期検査以降についても、目視点検（MVT-1）を行い、ひび除去部の健全性を確認している。点検実績について表7に示す。

※2：炉心シュラウド及び原子炉再循環系配管等のひび割れに関する点検について（平成15・04・09原院第4号）

表6 第12回定期検査時の実施内容

項目	実施内容	目的	結果
研削によるひびの除去	1. 渦流探傷試験	ひび位置の確認	ひび位置 331° 付近
	2. 目視点検（MVT-1）	ひび長さの確認	ひび長さ 26mm
	3. 超音波探傷試験	ひび深さの確認	最大ひび深さ 19.6mm
	4. 研削	ひびの除去	—
	5. 研磨	研削加工面の仕上げ	—
	6. 目視点検（MVT-1）	ひびの無いことを確認 ^{※3}	ひびの無いことを確認した。
	7. 超音波厚さ測定	研削加工深さの測定	最大研削深さ 24.6mm
ウォータージェットピーニングによる応力改善	8. ウォータージェットピーニング施工	ひび除去部の応力改善	—
	9. 目視点検（MVT-1）	ひびの無いことを確認	異常なし

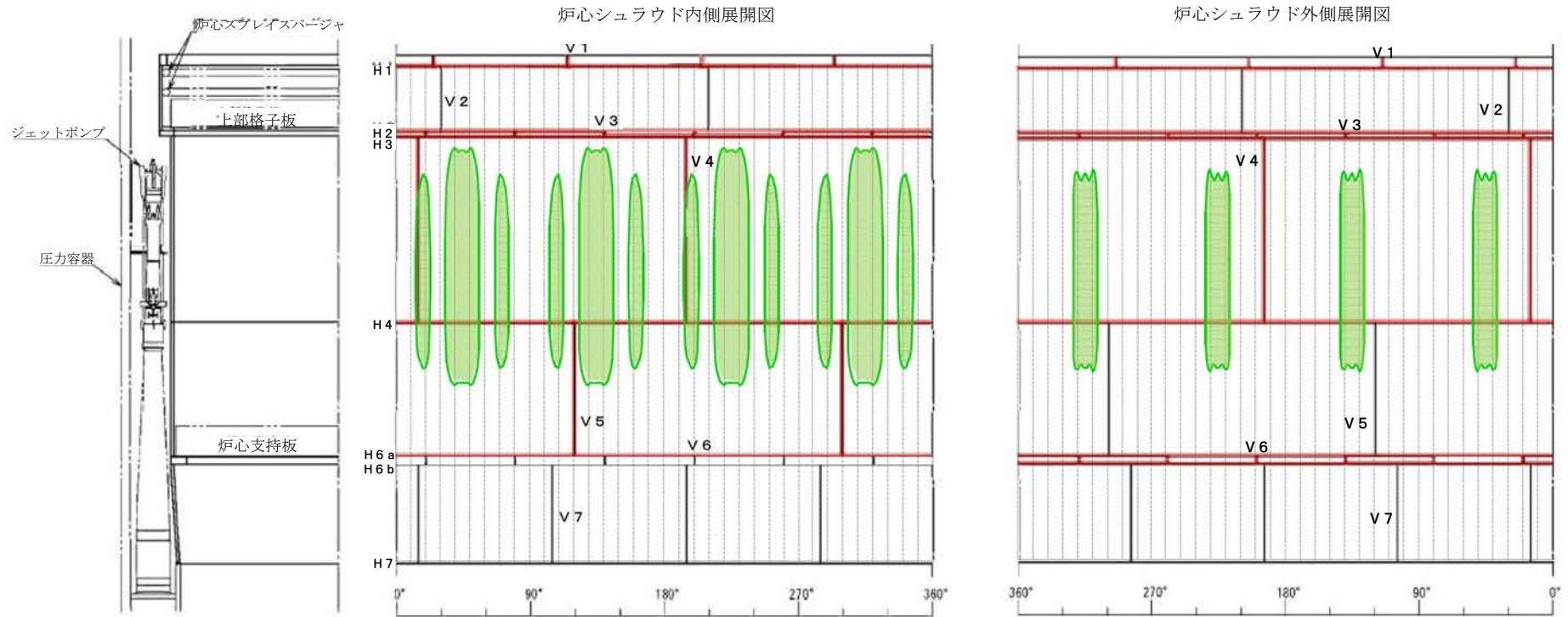
※3：ひびの無いことを確認できるまで研削・研磨工程を繰り返す。

表7 第12回定期検査以降のひび除去部に対する点検実績

時期	点検内容	目的	結果
第13回定期検査 (2006年)	目視点検 (MVT-1)	ひび除去部の健全性確認	異常なし
第17回定期事業者 検査 (2016年)	目視点検 (MVT-1)	ひび除去部の健全性確認	異常なし

ウォータージェットピーニング施工は、維持規格において、「RB-2450 ピーニング方法」に応力腐食割れの予防保全として施工方法が記載されている。炉心シュラウドに実施したウォータージェットピーニング施工に関する応力腐食割れの抑制効果を別紙4に示す。

また、炉内構造物の各機器および制御棒は原子炉冷却材と接液しており、通常運転時の温度は約289℃である。また、原子炉冷却材の水質管理は、社内規程「化学管理手順書」において管理値を定め、水質管理を実施している。原子炉冷却材の水質の管理値と至近の実績について別紙5に示す。



- : ウォータージェットピーニング施工範囲
- : しきい照射量: $1 \times 10^{25} \text{n/m}^2$ を超える範囲※ (運転開始後 60 年時点)

※炉心シュラウド内側, 外側それぞれの照射量を算出し, しきい照射量を超える範囲図を作成した。

注) H4 周溶接継手内外面のウォータージェットピーニングについては, 全長の 100%を施工した。

図4 炉心シュラウド 応力改善箇所概要図

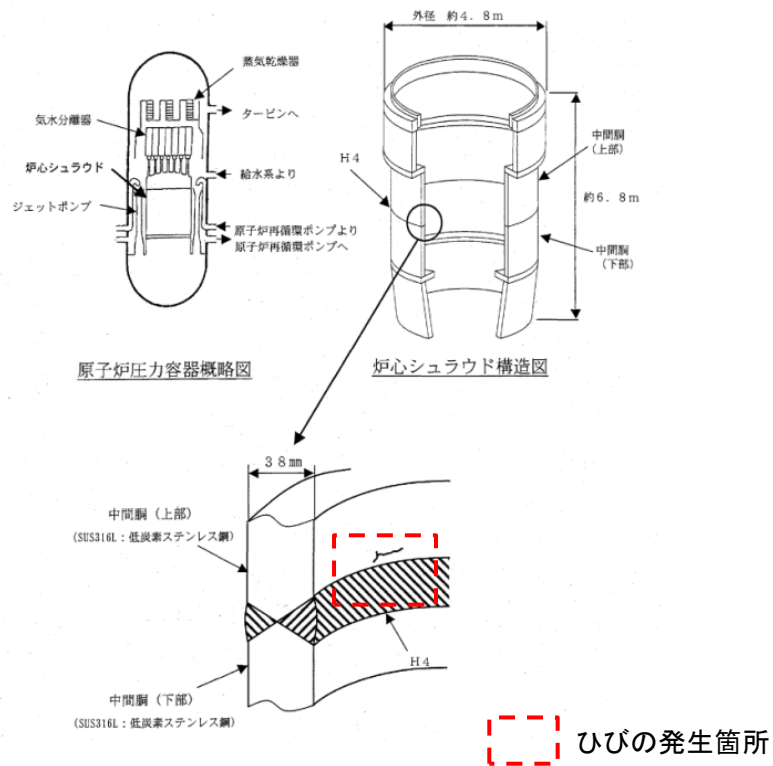


図5 第11回定期検査で確認されたひびの発生箇所

(3) 総合評価

炉心シュラウド中間胴 H4 周溶接継手（熱影響部含む）は、しきい照射量を超えるものの、内外面にはウォータージェットピーニング施工による残留応力の改善を行っていることから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はなく、60 年の健全性は維持できると判断する。

炉心シュラウド中間胴の母材部は、しきい照射量を超えるものの、溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分は低いことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はなく、60 年の健全性は維持できると判断する。

上部格子板のグリッドプレートは、しきい照射量を超えるものの、溶接部がないため溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分は低いことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はなく、60 年の健全性は維持できると判断する。

炉心支持板、周辺燃料支持金具および制御棒案内管については、しきい照射量を超えないことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はなく、60 年の健全性は維持できると判断する。

(4) 高経年化への対応

炉心シュラウド、上部格子板、炉心支持板、周辺燃料支持金具および制御棒案内管の照射誘起型応力腐食割れに対しては、高経年化対策の観点から現状保全の内容に追加すべき項目はない。

4.2 制御棒の技術評価

(1) 健全性評価

制御棒に使用されているステンレス鋼は、4.1で述べたとおり、しきい照射量以上の中性子照射を受けた場合に照射誘起型応力腐食割れの感受性が現れると考えられている。

島根2号炉で使用している制御棒は、ボロン・カーバイド粉末型制御棒およびハフニウム棒型制御棒であり、その上部に位置し、比較的高い照射量を受ける制御材被覆管（ボロン・カーバイド粉末型制御棒のみ）、シース、タイロッド、ピン、上部ハンドルについては、表8に示すとおりステンレス鋼を使用している。

通常運転中、全引抜運用としているボロン・カーバイド粉末型制御棒は、軸方向に4分割した各セグメントのいずれかの平均反応度が新品の90%まで減少した時の核的寿命に対して保守的に定めた運用基準 $1.81 \times 10^{25} \text{ n/m}^2$ （熱中性子）に基づき取替を実施している。

通常運転中、出力制御用として炉心に挿入しているハフニウム棒型制御棒は、構造材（ステンレス鋼）の高速中性子照射量の最大実績値に対し保守的に定めた運用基準 $4.0 \times 10^{25} \text{ n/m}^2$ （熱中性子）に基づき取替を実施している。

ボロン・カーバイド粉末型制御棒およびハフニウム棒型制御棒の上部は比較的高い中性子照射を受ける。

以上より、照射量の観点から、ステンレス鋼を使用している制御棒上部について照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性は否定できない。

表8 制御棒の上部の使用材料

部位	ボロン・カーバイド粉末型制御棒		ハフニウム棒型制御棒
制御材被覆管※1	ASTM A269 TP304	ASTM A269 TP304L	—
シース	SUS316L		SUS316L
タイロッド	SUS316L		SUS316L
ピン	ASTM A580 S21800 相当		ASTM A580 S21800 相当
上部ハンドル	SUS316L		SUS316L

※1: 第11回定期検査(2003年)以降の取替分より、材料をステンレス鋼(ASTM A269 TP304)からステンレス鋼(ASTM A269 TP304L)に変更。

制御材被覆管（ボロン・カーバイド粉末型制御棒のみ）、シース、タイロッド、ピン、上部ハンドルは溶接熱影響部に引張残留応力が存在する。また、制御材被覆管（ボロン・カーバイド粉末型制御棒のみ）には、制御材の熱中性子捕獲による $^{10}\text{B}(\text{n}, \alpha)^7\text{Li}$ 反応での He 発生に伴う内圧上昇、ならびに制御材の体積膨張によって引張応力が作用する。

このため、応力の観点から、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性は否定できない。

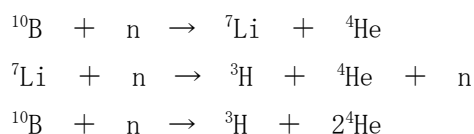
なお、他プラントにおいて、制御棒上部ハンドルローラ近傍に製造時の残存不純物と照射量蓄積の相乗効果により、照射誘起応力腐食割れと推定されるひびが発見されている。

その後、制御棒上部ハンドルローラピン穴を通水溝付ピン穴構造とした応力腐食割れ対策品に設計変更されており、島根2号炉においても第9回定期検査（2000年）以降の制御棒取替では、この応力腐食割れ対策品を採用している。

また、制御材被覆管（ボロン・カーバイド粉末型制御棒のみ）に照射誘起型応力腐食割れが発生した場合、内部のボロン・カーバイドの流出によって原子炉水のトリチウム濃度が上昇する^{※2}。

他プラントでは、制御材被覆管の割れが原因と考えられる原子炉水のトリチウム濃度の上昇が確認されたため、島根2号炉においても定期的にトリチウム濃度の測定（3ヶ月に1度）を実施している。その結果、トリチウム濃度の急上昇はなく、制御材被覆管に照射誘起型応力腐食割れによるボロン・カーバイドの流出がないことを確認している。原子炉水のトリチウム濃度測定結果を別紙6に示す。

※2：制御材被覆管の割れが発生した場合、¹⁰Bの炉内への流出が生じ、¹⁰Bは炉内で以下の反応により³H（トリチウム）が生じる。



(2) 現状保全

①点検状況

中性子照射量評価により、照射誘起型応力腐食割れのしきい照射量以上の中性子照射を受ける制御棒の保全の状況は以下のとおりである。

通常運転中全引抜運用としているボロン・カーバイド粉末型制御棒は、軸方向に4分割した各セグメントのいずれかの平均反応度が新品の90%まで減少した時の核的寿命に対して保守的に定めた運用基準に基づき取替を実施している。

通常運転中出力制御用として炉心に挿入しているハフニウム棒型制御棒は、構造材（ステンレス鋼）の高速中性子照射量の最大実績値に対し保守的に定めた運用基準に基づき取替を実施している。

また、定期事業者検査毎に実施している原子炉停止余裕検査、制御棒駆動水圧系機能検査および制御棒駆動機構機能検査により、制御棒の制御能力および動作性に問題が生じていないことを確認している。

なお、前述のとおり、定期的にトリチウム濃度の測定を行うことで、制御材被覆管に照射誘起型応力腐食割れによるボロン・カーバイドの流出がないことを確認している。

さらに、制御棒を取り替える場合は、取り出した制御棒について、点検計画に基づき外観点検を行い異常のないことを確認している。また、取り替える制御棒については、応力腐食割れ対策品とすることで、照射誘起型応力腐食割れの発生する可能性を抑制できると考える。

②応力腐食割れに対する予防保全対策

制御棒に対する応力腐食割れの抑制対策について、表 9 に示す。

表 9 制御棒の応力腐食割れの抑制対策

発生因子	対策内容
応力	<ul style="list-style-type: none"> ➤ 溶接部の残留応力低減（取替品） ➤ 製造時の不純物管理，上部ハンドローラのピン穴に通水溝（取替品）（図 6 参照）
材料	<ul style="list-style-type: none"> ➤ 低炭素ステンレス鋼 SUS316L および ASTM A269 TP304L（取替品）を使用
環境	<ul style="list-style-type: none"> ➤ 水素注入による腐食電位の低減（2006 年～）

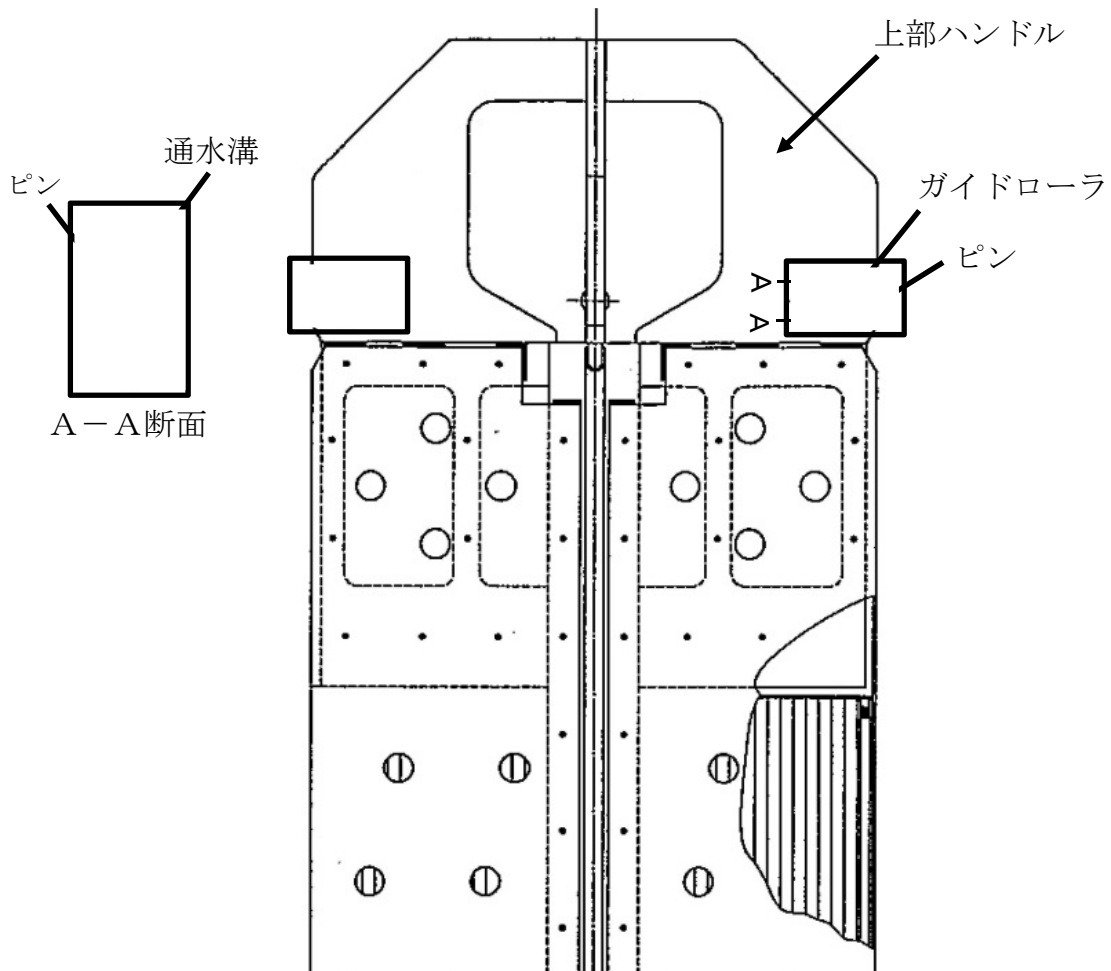


図 6 上部ハンドルガイドローラのピン穴長穴構造化

(3) 総合評価

制御棒は、照射量および応力の観点から、ステンレス鋼を使用している上部に位置する部位について照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性は否定できない。

しかしながら、運用基準に基づく制御棒の取替、定期事業者検査毎の原子炉停止余裕検査、制御棒駆動水圧系機能検査および制御棒駆動機構機能検査を実施していくことで、機能上の観点から健全性の確認は可能と判断する。

また、定期的なトリチウム濃度の測定によって、制御材被覆管（ボロン・カーバイド粉末型制御棒のみ）の照射誘起型応力腐食割れによるボロン・カーバイドの流出がないことを確認している。

したがって、照射誘起型応力腐食割れの発生または進展を前提としても、これらの運用を継続することで、制御棒の機能は維持できると判断する。

なお、制御棒を取り替える場合は、取り出した制御棒について、点検計画に基づき外観点検を行い異常のないことを確認し、取り替える制御棒については製造時の不純物管理を徹底するとともに、応力腐食割れ対策品とすることで、照射誘起型応力腐食割れの発生する可能性を抑制できると考える。

(4) 高経年化への対応

制御棒（制御材被覆管（ボロン・カーバイド粉末型制御棒のみ）、シース、タイロッド、ピン、上部ハンドル）の照射誘起型応力腐食割れに対しては、高経年化対策の観点から現状保全の内容に追加すべき項目はない。

5. まとめ

(1) 審査ガイド等記載事項に対する確認結果

「2. 基本方針」で示した審査ガイド等記載に対して、高経年化技術評価を適切に実施していることを確認した。照射誘起型応力腐食割れについての審査ガイド等記載事項との対比を表 10 に示す。

(2) 施設管理に関する方針として策定する事項

炉心シュラウド、上部格子板、炉心支持板、周辺燃料支持金具、制御棒案内管および制御棒については、施設管理に関する方針として策定する事項は抽出されなかった。

表 10 (1/2) 照射誘起型応力腐食割れについての審査ガイド等記載事項との対比

ガイド	記載事項	技術評価結果
実用発電用原子炉施設における高経年化対策審査ガイド	(1) 高経年化技術評価の審査 ⑫健全性の評価 実施ガイド 3.1⑤に規定する期間の満了日までの期間について、高経年化対策上着目すべき経年劣化事象の発生又は進展に係る健全性を評価していることを審査する。	「4.1 (1)」および「4.2 (1)」の「健全性評価」に示すとおり、中性子照射量の比較的高い炉内構造物および制御棒について照射誘起型応力腐食割れの発生または進展に係る健全性を評価した。
	⑬現状保全の評価 健全性評価結果から現状の保全策の妥当性が評価されていることを審査する。	「4.1 (2)」および「4.2 (2)」の「現状保全」に示すとおり、健全性評価結果から現状の保全策が妥当であることを確認した。
	⑭追加保全策の抽出 現状保全の評価結果から、現状保全に追加する必要がある新たな保全策が抽出されていることを審査する。	「4.1 (4)」および「4.2 (4)」の「高経年化への対応」に示すとおり、現状保全項目に、高経年化対策の観点から追加すべき新たな保全策はなかった。
	(2) 長期施設管理方針の審査 ①長期施設管理方針の策定 すべての追加保全策について長期施設管理方針として策定されているかを審査する。	「4.1 (4)」および「4.2 (4)」の「高経年化への対応」に示すとおり、現状保全項目に、高経年化対策の観点から追加すべきものはなく、施設管理に関する方針として策定する事項はなかった。

表 10 (2/2) 照射誘起型応力腐食割れについての審査ガイド等記載事項との対比

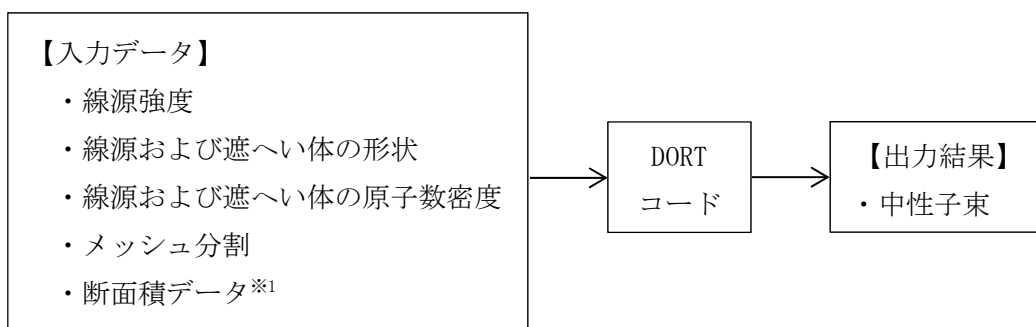
ガイド	記載事項	技術評価結果
20 実用発電用原子炉施設における高経年化対策実施ガイド	3.1 高経年化技術評価の実施及び見直し ⑤抽出された高経年化対策上着目すべき経年劣化事象について、以下に規定する期間の満了日までの期間について機器・構造物の健全性評価を行うとともに、必要に応じ現状の施設管理に追加すべき保全策（以下「追加保全策」という。）を抽出すること。 イ 実用炉規則第 82 条第 1 項の規定に基づく高経年化技術評価プラントの運転を開始した日から 60 年間	「4.1 (4)」および「4.2 (4)」の「高経年化への対応」に示すとおり、現状保全項目に、高経年化対策の観点から追加すべき新たな保全策はなかった。
	3.2 長期施設管理方針の策定及び変更 長期施設管理方針の策定及び変更にあたっては、以下の要求事項を満たすこと。 ①高経年化技術評価の結果抽出された全ての追加保全策（発電用原子炉の運転を断続的に行うことを前提として抽出されたもの及び冷温停止状態が維持されることを前提として抽出されたものの全て。）について、発電用原子炉ごとに、施設管理の項目及び当該項目ごとの実施時期を規定した長期施設管理方針を策定すること。 なお、高経年化技術評価の結果抽出された追加保全策について、発電用原子炉の運転を断続的に行うことを前提とした評価から抽出されたものと冷温停止状態が維持されることを前提とした評価から抽出されたもの間で、その対象の経年劣化事象及び機器・構造物の部位が重複するものについては、双方の追加保全策を踏まえた保守的な長期施設管理方針を策定すること。	「4.1 (4)」および「4.2 (4)」の「高経年化への対応」に示すとおり、現状保全項目に、高経年化対策の観点から追加すべきものはなく、施設管理に関する方針として策定する事項はなかった。

炉内構造物の運転開始後 60 年時点での中性子照射量について

1. 中性子照射量の算出に用いる計算機コード

中性子照射量は、炉内各位置における中性子束を 2 次元輸送計算コード DORT (DOORS3.2a バージョン) により算出し、運転時間を掛けることで中性子照射量を求めている。

DORT コードは、米国のオークリッジ国立研究所で開発された中性子輸送方程式を数値的に解くコードであり、プログラムの構成は以下のとおりである。



※1：評価済み核データ JENDL-3.3 より作成された輸送計算用断面積ライブラリ MATXS-LIB-J33 を使用。

2. 中性子照射量の算出手順

炉内構造物における中性子照射量は、以下の手順で算出している。

- (1) 基準計算として、R-Z 体系モデル（垂直断面モデル）により、炉内各位置の中性子束を算出する。
- (2) 補正計算として、R- θ 体系モデル（水平断面モデル）により、燃料配置の影響を考慮した周方向中性子束の分布から補正係数を算出し、基準計算にて得られた中性子束に乗じることによって、炉内各位置の中性子束分布とする。
- (3) 炉内構造物のうち、炉心を取り囲む評価対象機器（炉心シュラウド、上部格子板、炉心支持板、周辺燃料支持金具および制御棒案内管）について、(2)で求めた中性子束分布から、構造上最も中性子束が高くなる位置およびその位置の中性子束を求める。
- (4) 運転開始後 60 年時点での実効運転期間を設定する。
- (5) 評価対象機器の中性子束が最も高くなる位置における中性子束と実効運転期間を乗じて、評価対象機器の運転開始後 60 年時点での中性子照射量とする。

3. 計算モデル

(1) R-Z 体系モデル (垂直断面モデル)

基準計算として，図 1 のような形状のモデルを用いて炉内各位置の中性子束を算出する。

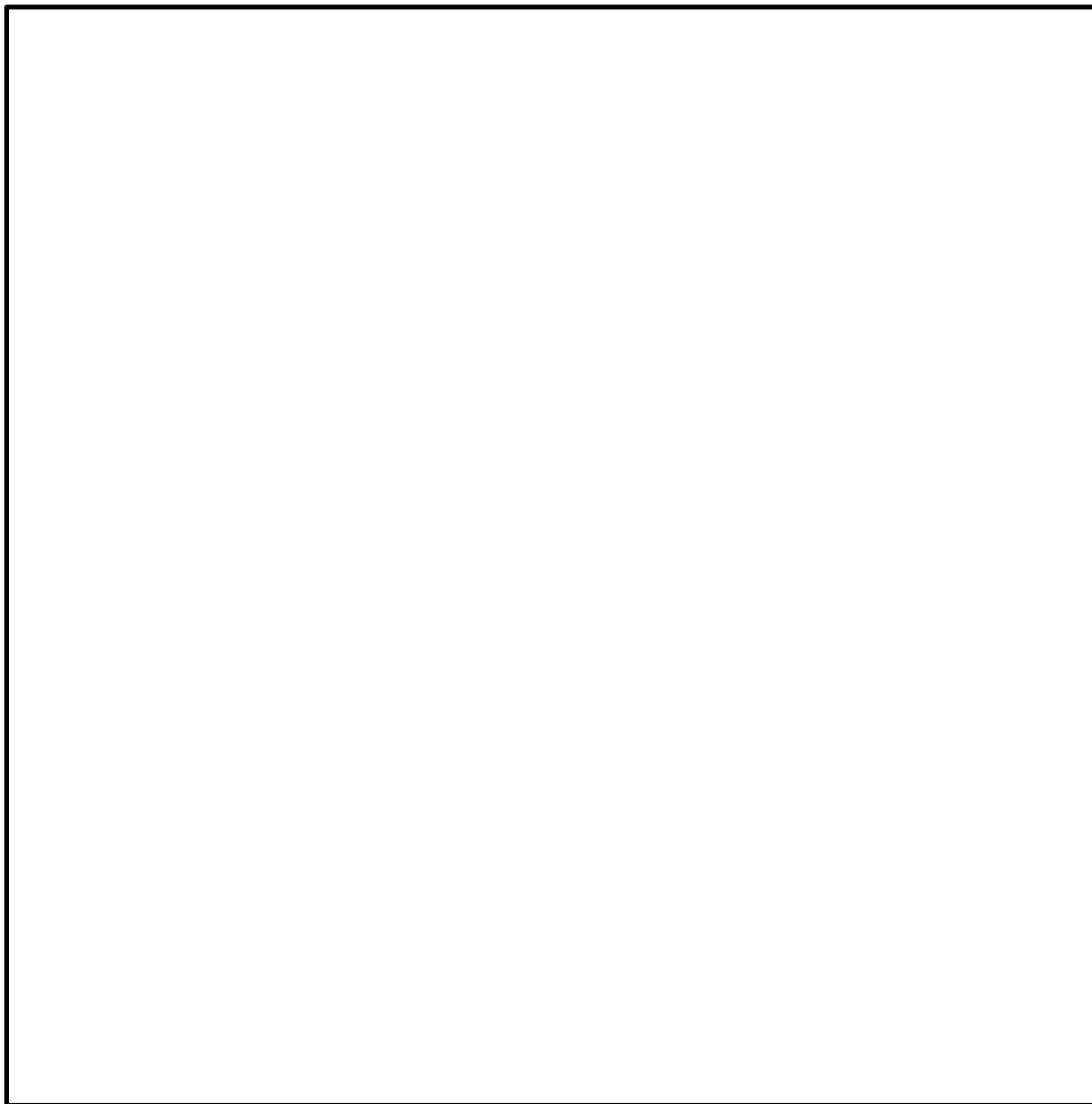


図 1 R-Z 体系モデル (垂直断面モデル)

(2) R- θ 体系モデル (水平断面モデル)

図2のような形状のモデルを用いて燃料配置による周方向中性子束分布から補正係数を算出する。

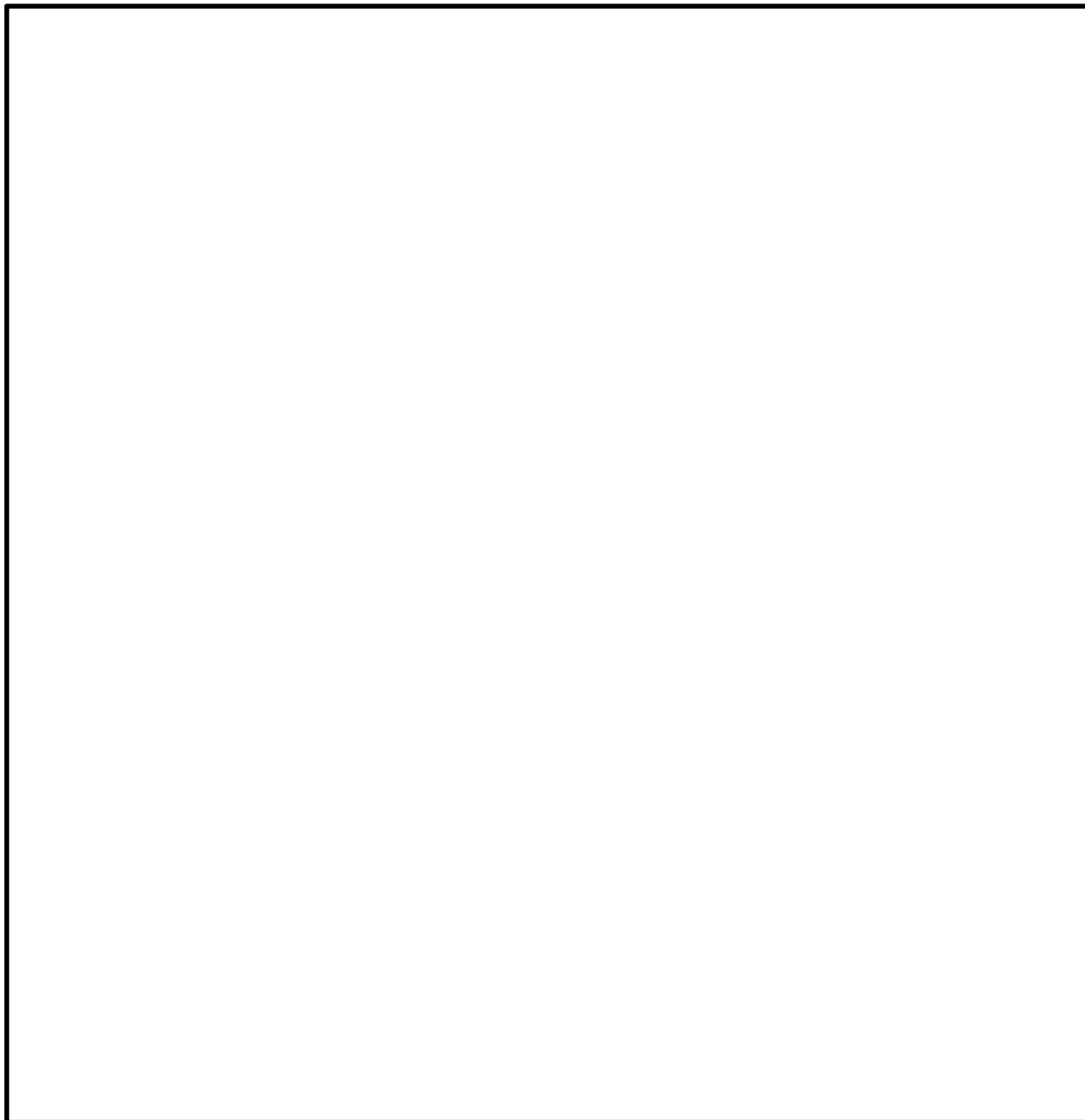


図2 R- θ 体系モデル (水平断面モデル)

4. 60年時点の実効運転期間

2015年7月末時点および運転開始後60年時点での実効運転期間（EFPY）は、運転時間から下記の通り算出した。

<2015年7月末時点のEFPY>

$$= 2015年7月末時点の総運転時間 \div (24 \times 365.25)$$

$$= \frac{167,615(H)}{24(H/D) \times 365.25(D/Y)}$$

$$= 19.13EFPY$$

<運転開始後60年時点のEFPY>

$$= (2015年7月末時点の総運転時間 + 次回起動日以降の総運転時間^{*1}) \div (24 \times 365.25)$$

$$= \frac{167,615(H) + 241,532(H)}{24(H/D) \times 365.25(D/Y)}$$

$$= 46.68EFPY$$

※1：次回起動日（暫定：2018年7月1日）～運転開始後60年時点（2049年2月10日）までの総時間のうち稼働率を90%と想定し算出した。（2018年7月1日までの実績稼働率約64%に対して保守的に設定）

5. 中性子照射量の算出結果

評価対象機器の中性子照射量の算出結果を表1に示す。

表1 炉内構造物各機器の中性子照射量

評価対象機器	中性子束が最大となる位置	運転開始後60年時点の中性子照射量[n/m ²]
炉心シュラウド	中間胴 H4 周溶接継手から上へ <div style="border: 1px solid black; width: 20px; height: 15px; display: inline-block; vertical-align: middle;"></div> mmの母材部 (周方向位置は図3参照)	2.7×10^{25}
炉心シュラウド (周溶接継手) ※1	中間胴 H4 周溶接継手内面 (周方向位置は図3参照)	2.6×10^{25}
上部格子板	グリッドプレート下端, 炉中心位置	4.4×10^{25}
炉心支持板	支持板上端	3.0×10^{24}
周辺燃料支持金具	支持金具上端	1.2×10^{24}
制御棒案内管	上面, 炉中心位置	4.5×10^{24}

※1：炉心支持機能の維持のため必要な溶接継手として評価

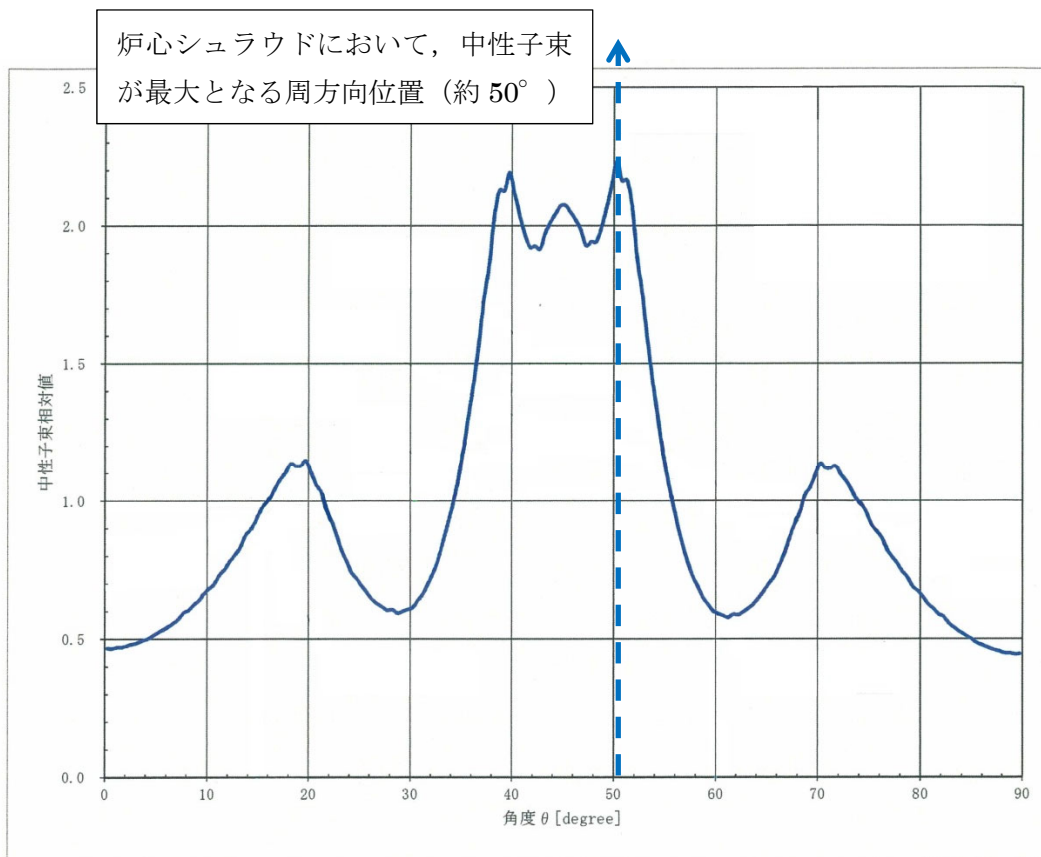


図3 炉心シュラウドの周方向中性子束分布

6. 解析値と監視試験片の線量から評価した値と比較

解析により求められた中性子束と、第2回監視試験片の線量から評価した中性子束を表2に示す。解析値(C)と監視試験片評価(E)の比(C/E)は約1.2であり、解析値に保守性があることを確認した。

表2 解析による中性子束と第2回監視試験片の評価による中性子束の比較

位置	中性子束 [n/cm ² ・s]		比較
	解析による評価結果	監視試験による評価結果	
	(C)	(E)	(C/E)
監視試験片位置	1.80×10 ⁹	1.53×10 ⁹	1.2

上部格子板グリッドプレートに発生する応力について

上部格子板のグリッドプレートは、しきい照射量を超えるものの、溶接部がないため溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分は低く、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと評価している。上部格子板のグリッドプレートに発生する応力を評価した結果を以下に示す。

1. 差圧による応力

運転中の差圧による応力は、評価部位であるグリッドプレート下部に生じる自重による応力を低減させる方向に働くことから、応力腐食割れの評価には保守的に評価しない。

2. 熱による応力

上部格子板はすべて同じ温度領域にあり、同じ材料（ステンレス鋼）であるため、急激な温度差や熱膨張差は生じず、運転中の熱による応力は微小であることから、考慮しない。

3. 自重による応力

自重による応力は、その値が最大となるように、最長のグリッドプレートの中央部の応力とする。

(1) 自重W

評価部位に生じる自重Wは、次式により求める。

$$W = \gamma \times t \times h \times L$$

$$= \text{[]}$$

$$= \text{[]} \text{ [N]}$$

γ : 材料の比重 = [] [N/mm³]

t : グリッドプレート板厚 = [] [mm]

h : グリッドプレート高さ = [] [mm]

L : 最長グリッドプレート長さ = [] [mm]

図1および図2に示す最長グリッドプレート中央部の曲げモーメントMは、等分布荷重を受ける両端固定梁の公式より、次のように求める。

$$M = \frac{W \times L}{24} = \frac{\text{[]}}{24}$$

$$= \text{[]} \text{ [N} \cdot \text{mm]}$$

(2) 死荷重による応力 σ_b

モーメント M による曲げ応力 σ_b は、材料力学の公式より、次のように求める。

$$\sigma_b = \frac{6 \times M}{t \times (h_b + h_c)^2} = \frac{6 \times \boxed{}}{\boxed{}}$$
$$= \boxed{} \text{ [MPa]}$$

h_b : ノッチ部リガメント高さ = $\boxed{}$ mm

h_c : ノッチ部高さ = $\boxed{}$ mm

以上より、上部格子板のグリッドプレートにかかる荷重は主に自重であり、その応力は最大でも $\boxed{}$ [MPa] と小さい。

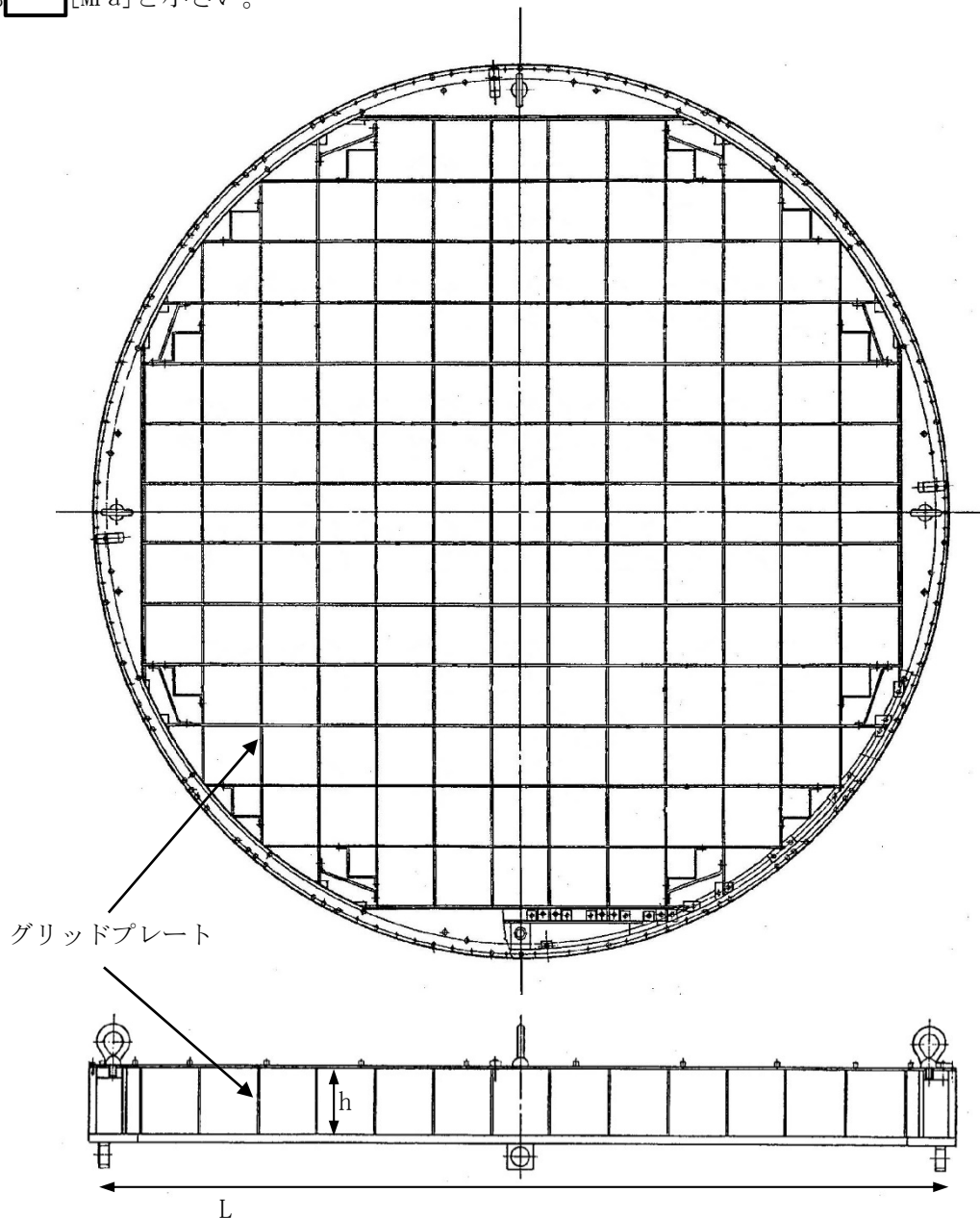


図1 上部格子板の構造図

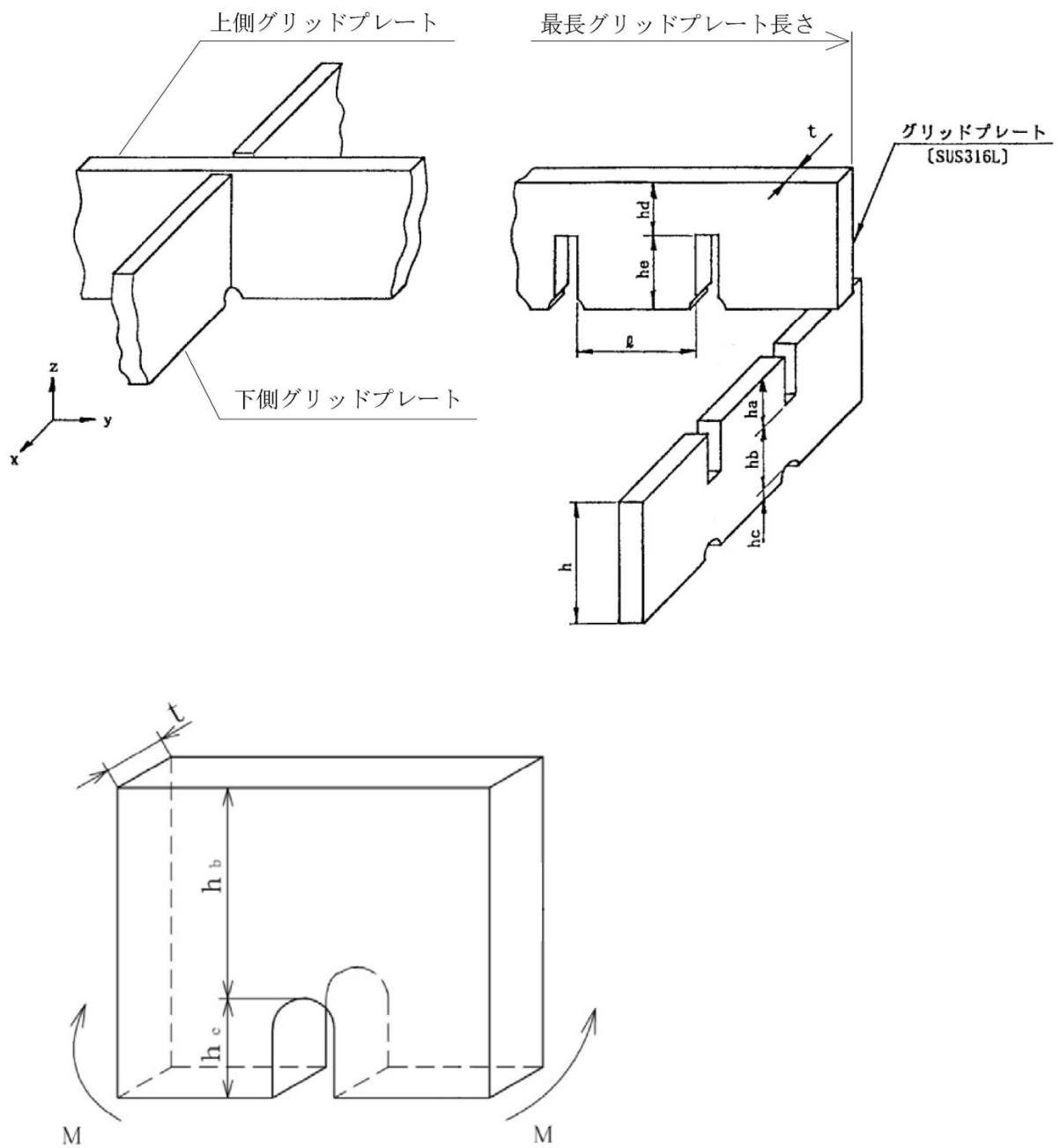


図2 上部格子板グリッドプレートの構造図

炉内構造物に関する照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性評価について

炉心を取り囲む評価対象機器（炉心シュラウド、上部格子板、炉心支持板、周辺燃料支持金具および制御棒案内管）について、材料、環境、中性子照射量および応力に基づき、照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性を評価する。結果を表 1 に示す。

(材料)

- 評価対象機器の材料はすべてステンレス鋼（SUS316L, SUS316LTP, SUS304L）であり、照射誘起型応力腐食割れ発生の因子となる可能性が否定できない。

(環境)

- 評価対象機器の環境は通常運転時約 289℃の純水であり、照射誘起型応力腐食割れ発生の因子となる可能性が否定できない。ただし、水素注入により応力腐食割れに対して環境面からの改善を図っており、照射誘起型応力腐食割れ発生の因子となる可能性は小さい。

(中性子照射量)

- しきい照射量と評価対象機器の中性子照射量を比較した結果、炉心シュラウド中間胴母材部、中間胴 H4 周溶接継手および上部格子板グリッドプレートの照射量はしきい照射量よりも大きくなると予測されることから、照射誘起型応力腐食割れが発生する因子となる可能性は否定できない。

(応力)

- 上述の中性子照射量がしきい値を超えると予測される、炉心シュラウド中間胴母材部および上部格子板グリッドプレートについては、溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力は小さいことから、照射誘起型応力腐食割れ発生の因子となる可能性はないと判断する。炉心シュラウドの中間胴 H4 周溶接継手内外面については、ウォータージェットピーニング施工による残留応力の改善を行っていることから、照射誘起型応力腐食割れ発生の因子となる可能性はないと判断する。

(評価結果)

- 炉心シュラウド中間胴の母材部および上部格子板のグリッドプレートは、しきい照射量を超えるものの、溶接による引張残留応力はなく、運転中の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分が低いことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。
- 炉心シュラウド中間胴 H4 周溶接継手の内外面は、しきい照射量を超えるものの、ウォータージェットピーニング施工による残留応力の改善を行っているため、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。
- 炉心支持板、周辺燃料支持金具および制御棒案内管については、しきい照射量を越えないことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと判断する。

表1 照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性に関する評価

評価対象機器		材料		環境 (温度は通常 運転時)		中性子照射量 [n/m ²] [最大となる位置]※1※2		応力(中性子照射量が最大 となる位置の評価)		照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性 に関する総合評価
炉心シュラウト (周溶接継手)	内面	○	ステンレス鋼 SUS316L	○	炉水, 289℃, 水素 注入	○	2.6×10 ²⁵ [中間胴 H4 溶接継 手]	—	ウォータージェットピーニング ^g 施 工による残留応力の改 善を行っている。	ウォータージェットピーニング ^g 施工による残留応 力の改善を行っていることから, 照射 誘起型応力腐食割れが発生する可能性 はないと判断する。
	外面	○	ステンレス鋼 SUS316L	▲	炉水, 289℃, 水素 注入	○	1.5×10 ²⁵ [中間胴 H4 溶接継 手]	—	ウォータージェットピーニング ^g 施 工による残留応力の改 善を行っている。	
炉心シュラウト (母材部)		○	ステンレス鋼 SUS316L	○	炉水, 289℃, 水素 注入	○	2.7×10 ²⁵ [中間胴 H4 周溶接 継手から上へ約 □mmの母材部]	—	溶接による引張残留応 力はない。運転中の差 圧, 熱, 自重等に起因 する引張応力は小さ い。	溶接による引張残留応力はなく引張応 力成分が低いことから, 照射誘起型応 力腐食割れ発生の可能性はないと判断 する。
上部格子板		○	ステンレス鋼 SUS316L	○	炉水, 289℃, 水素 注入	○	4.4×10 ²⁵ [グリッドプレート下 端, 中央部]	—	溶接による引張残留応 力はない。運転中の差 圧, 熱, 自重等に起因 する引張応力は小さ い。	
炉心支持板		○	ステンレス鋼 SUS316L	○	炉水, 289℃, 水素 注入	—	3.0×10 ²⁴ [支持板上端]	▲	運転中の差圧, 熱, 自 重等に起因する引張応 力は小さい。溶接部は 入熱が小さく引張残留 応力は小さい。	中性子照射量が照射誘起型応力腐食割 れのしきい照射量を超えないことか ら, 発生の可能性はないと判断する。
周辺燃料支 持金具		○	ステンレス鋼 SUS316LTP	○	炉水, 289℃, 水素 注入	—	1.2×10 ²⁴ [支持金具上端]			
制御棒案内 管		○	ステンレス鋼 SUS304L	○	炉水, 289℃, 水素 注入	—	4.5×10 ²⁴ [上面, 中央部]			

※1: 運転開始後 60 年時点の中性子照射量とその位置。別紙 2 参照

※2: しきい照射量 1×10²⁵ [n/m²] (ステンレス鋼 SUS316 材の値), 5×10²⁴ [n/m²] (ステンレス鋼 SUS304 材の値) と比較し評価。

凡例 ○: 照射誘起型応力腐食割れ発生因子となる可能性を否定できない。 ▲: 照射誘起型応力腐食割れ発生の可能性は小さい。

—: 照射誘起型応力腐食割れ発生因子となる可能性はない。

「—」をハッチング

ウォータージェットピーニング施工による応力腐食割れ抑制効果について

1. はじめに

ウォータージェットピーニング施工（以下、「WJP」という。）とは、高圧水を水中でノズルから噴射することにより発生させたキャビテーションを含むジェットで、機器表面をピーニングすることにより、材料表面の引張残留応力を圧縮側に改善する方法である。

WJPによる応力腐食割れの抑制効果に関する概要を以下に述べる。

2. WJPの概要

WJPは、財団法人発電設備技術検査協会にて「原子炉炉内構造物へのウォータージェットピーニング法適用に関する確性試験（以下、「WJP確性試験」という。）」の審議が行われ、平成8年10月に合格証明書が発行されている。

WJPを適用する場合には、その施工を受ける部材の耐食性等の健全性が損なわれていないこと、即ち、材料に対して悪い影響が与えられていないことの確認を行う必要があり、WJP確性試験において各種の試験が実施された。また、残留応力が圧縮側に改善されるWJPの施工条件が確認されている。

また、日本原子力技術協会の予防保全工法ガイドライン [ピーニング工法] ※1（以下、「ピーニング工法ガイドライン」という。）において、応力腐食割れの予防保全工法としてWJPが添付されている。

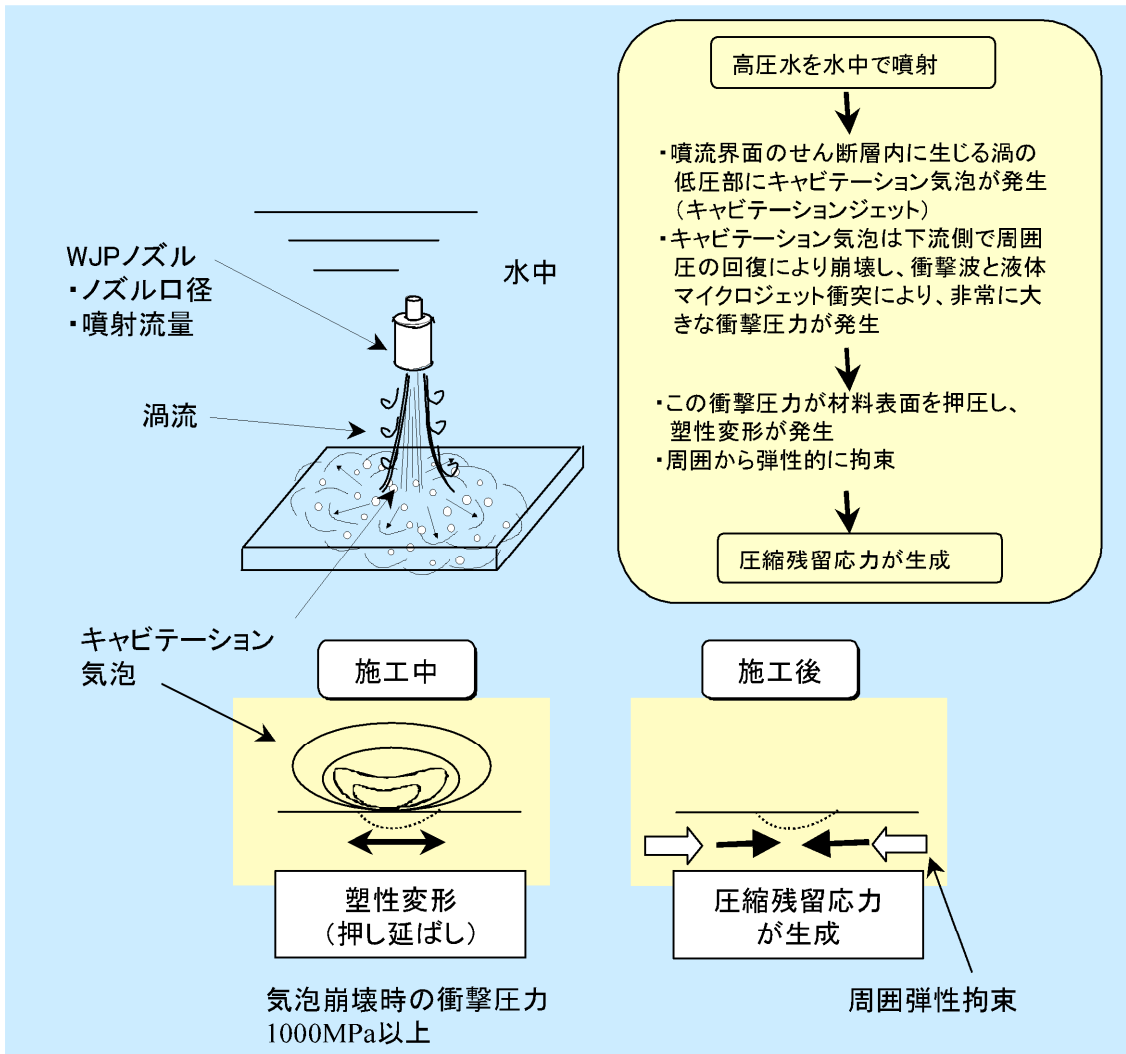
維持規格においては、WJPが炉内構造物の予防保全工法として、「RB-2450 ピーニング方法」に記載されている。また、「添付 IJG-B-2-1 シュラウドに対する予防保全の適用」の「表 添付 IJG-B-2-1-1 予防保全の適用」に、「ピーニング」を適用した場合に「予防保全実施時期を供用開始時期として、表 IJG-2500-B-2 の G3.10 および G3.20 を適用できる。」としており、WJPの効果に関する規定がある。

WJPによる引張残留応力改善の原理を図1に示す。

※1：JANTI-VIP-03-第2版 予防保全工法ガイドライン [ピーニング工法] 平成20年1月 有限責任中間法人
日本原子力技術協会

(解説 2-1) W J P の原理

W J P は、高圧水を水中でノズルから噴射することにより発生させたキャビテーションを含むジェットで、機器表面をピーニングする技術である。この W J P の原理を、解説図 2-1(1)及び(2)に示す。

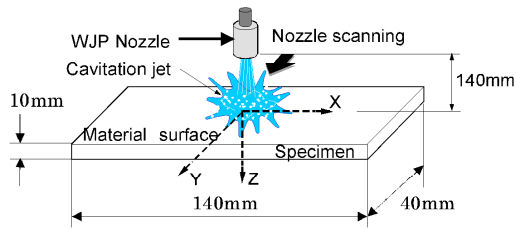


解説図 2-1(1) W J P の原理

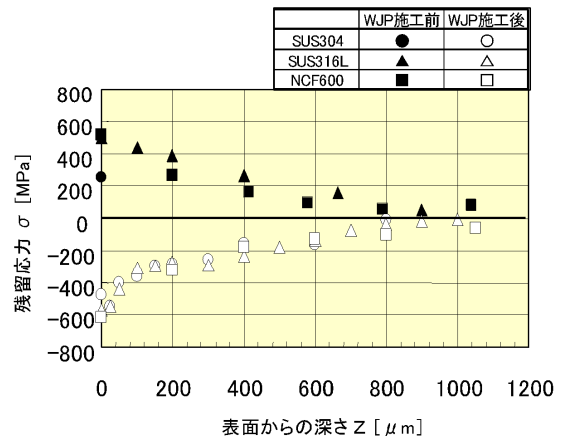
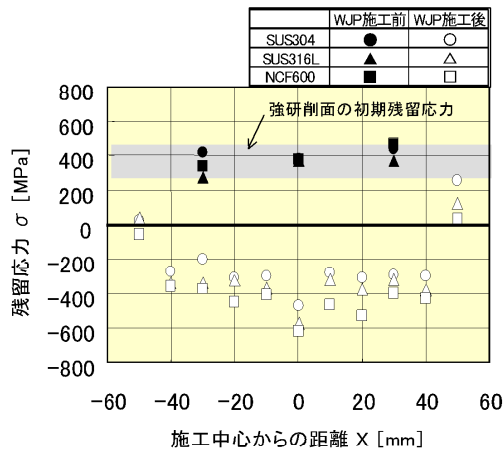
図 1 W J P による引張残留応力改善の原理
(ピーニング工法ガイドラインより)

3. WJPによる応力腐食割れの抑制効果

WJPによる応力腐食割れの抑制効果として、ピーニング工法ガイドラインに記載された残留応力改善効果の確認試験結果を図2に示す。強研削によって付与した初期の引張残留応力が、圧縮側になっていることが確認できる。



- 噴射圧力：約 70MPa
- ノズル口径：2mm ホーンノズル
- 噴射角度：90°



解説図 1-1 ウォータージェットピーニングによる残留応力低減効果例

(出典：日本ウォータージェット学会「噴流工学」Vol.20、No.1 (2003年2月))

図2 WJPによる残留応力改善効果 (ピーニング工法ガイドラインより)

4. WJP の効果の持続性

WJP により付与された圧縮残留応力については、60 年運転を考慮した場合、起動停止による繰り返しのひずみ負荷や運転期間中の熱によって持続することができるかを検討した。

応力腐食割れの予防保全対策として応力改善工法を適用した場合の効果の持続性については、国内電力 10 社による共同研究の成果があり、このうちステンレス鋼の溶接熱影響部に WJP を施工した場合に関する成果について、要点を以下に紹介する。なお、研究の成果は、(財)発電設備技術検査協会 溶接・非破壊検査技術センター技術レビューVol.9 2013 に紹介されている。

- (1) 試験片の製作:SUSU316L と NCF600, 溶接金属がインコネル 182 合金の異材溶接継手を製作, 表面に WJP を施工 (表 1, 図 3)。
- (2) ひずみ負荷: 320℃ (BWR 運転温度 290℃よりも厳しい PWR の条件) で 0.07%のひずみを試験片長手方向 (溶接線方向) に, 実機 60 年運転を想定した設計上の繰り返し数以上となる 200 回まで負荷。
- (3) 熱時効処理: 上記ひずみを負荷した後, 320℃で 60 年間 (525,600 時間) 相当の熱履歴をラーソンミラーパラメータ^{※1}で加速条件を算出し, 400℃で 461 時間に相当するとして熱時効処理を実施。
- (4) 残留応力測定: ひずみ負荷後および熱時効処理後の表面および板厚内部 (100 μm) の残留応力を X 線回折法で測定 (図 4)。

表 1 試験片への WJP 施工条件

流量	800cm ³ /s
入射時間	24s/cm
入射距離	140mm
入射角	90°
ノズル径	2mm

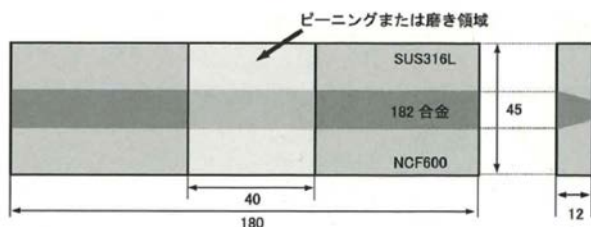


図 3 試験片

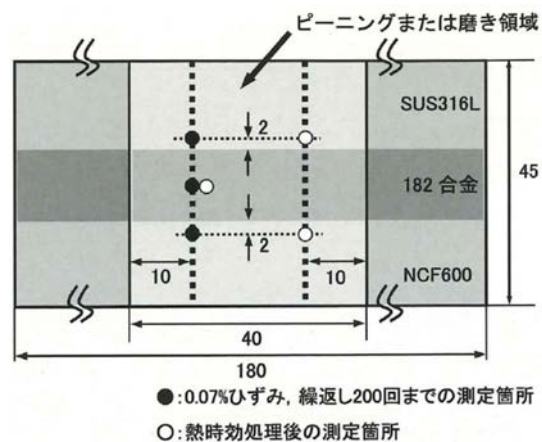


図 4 試験片と残留応力測定箇所

※1: ラーソンミラーパラメータ $P = T (C + \log t)$, T は温度 [K], t は時間 [h], C は材料定数で多くの耐熱材料が 20 前後となる知見から 20 とした。(出典:「改訂 材料強度学」社団法人 日本材料学会)

(5) 結果：ひずみを繰り返し与えた場合、さらにその後熱時効処理を施した場合においても表面および内部に圧縮残留応力が持続していた。なお、1 回目のひずみ負荷時に昇温とひずみ負荷に伴う応力の再分配が生じて圧縮残留応力の緩和が生じるが、その後は同等の熱的および力学的な負荷に対して圧縮残留応力の変化は少なくなっている（図 5）。

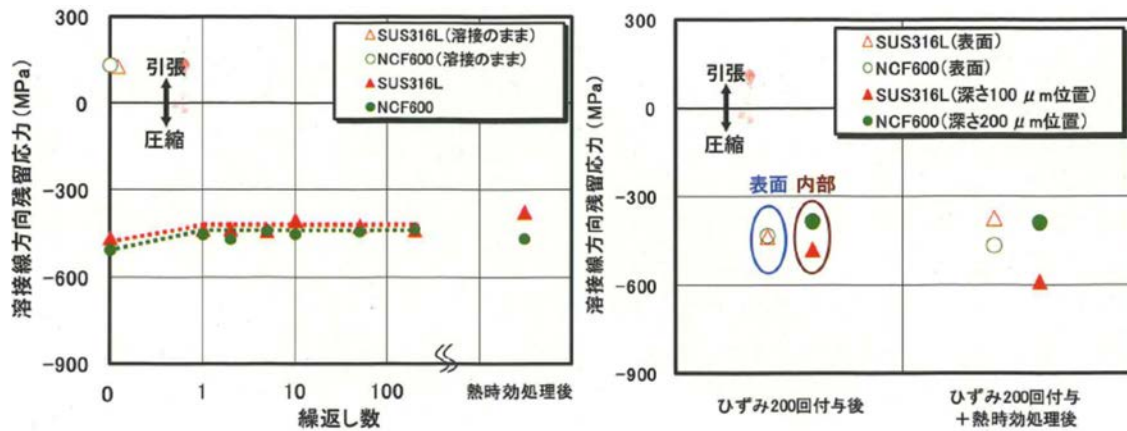


図 5 残留応力測定結果

以上より、WJP により付与された圧縮残留応力は、実機の 60 年運転を想定した条件下でも持続すると考えられる。

5. 島根2号炉へのWJP施工の有効性

島根2号炉の炉心シュラウドH4周溶接継手の内外面（以下、「H4内外面」という。）は、2004年の第12回定期検査にてWJP施工による残留応力の改善を行っていることから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと考えている。ここでは、WJPが残留応力の改善に有効な条件で施工されたことを以下に示す。

(1) 施工条件

炉心シュラウドH4内外面へのWJP施工による残留応力改善の基本支配因子に対する施工条件を表2および表3に示す。表2に示すH4内面へのWJP施工条件については、実機の施工記録が確性試験の施工条件の範囲内となっている。また、表3に示すH4外面へのWJP施工条件については、噴射距離および噴射角度が確性試験の施工条件範囲外となっているが、追加確認試験により応力改善効果を確認している。

表2 炉心シュラウドH4内面へのWJP施工条件

確認項目	確性試験における 施工条件※1	実機の施工記録
ノズル仕様	噴射口径2mmの ホーンノズル（穴数：1）	同左
噴射流量[L/min]	41～49	
噴射距離[mm]	80～200	
噴射時間[min/m]	20～60	
噴射角度[°]	45以上90以下	

※1：ピーニング工法ガイドライン 解説表4-1(2)より引用。ノズル移動方向が走行方向（噴射角度の方向にノズルが走行する方向）における条件。

表3 炉心シュラウドH4外面へのWJP施工条件

確認項目	確性試験における 施工条件※1	確認試験における 施工条件※2	実機の施工記録
ノズル仕様	噴射口径2mmの ホーンノズル（穴数：1）	噴射口径2mmの ホーンノズル（穴数：1）	同左
噴射流量[L/min]	41～49		
噴射距離[mm]	80～200		
噴射時間[min/m]	20～60		
噴射角度[°]	45以上90以下		

※1：ピーニング工法ガイドライン 解説表4-1(2)より引用。ノズル移動方向が走行方向（噴射角度の方向にノズルが走行する方向）における条件。

※2：確認試験は、平板試験体の表面に研削加工によって引張残留応力を付与し、WJP施工前後で残留応力を測定し、施工後に圧縮側になっていることを確認している。

以上より、島根2号炉の炉心シュラウドH4内外面には、WJPが残留応力の改善に有効な条件で施工されていることを確認した。

(2) 中性子照射による影響を考慮したWJPの応力改善効果について

中性子照射による影響を考慮した状態で、WJPを行った場合でも応力改善効果が得られるかについて、国内電力等により実施した共同研究※3（以下「電力共研」という。）の内容を以下に示す。

※3：共同研究報告書 シュラウドの健全性に関する研究 平成8年度上半期（最終報告書）

照射硬化模擬材で試験を行うにあたり、 $3 \times 10^{21} \text{n/cm}^2$ （32EFPY照射量相当）の照射量を模擬した。この照射量に相当する硬度上昇は、図6に示されるようにビッカース硬度でおよそ□である。照射硬化模擬材として、この硬度に相当する材料を冷間加工によって得ることにした。

図7はSUS304鋼のビッカース硬度と冷間加工の関係を示す。これより、ビッカース硬度でおよそ□を得るにはおよそ□%の冷間加工度が必要なことが示されている。したがって試験では照射模擬材として□%の冷間加工材を用いた。



図6 ステンレス鋼の硬さの照射量依存性



図7 ステンレス鋼の硬さの冷間加工度依存性

出典：電力共研「炉内構成材料の耐食性への照射影響研究（平5ノ下）」

出典：j. Kuniya, I. Masaoka, R. Sasaki, CORROSION-NACA, 44, 1 (1983)

図8に示すとおり、照射硬化模擬材に対して、WJP施工前後の応力値を確認した結果、WJPによる応力改善効果が得られていた。

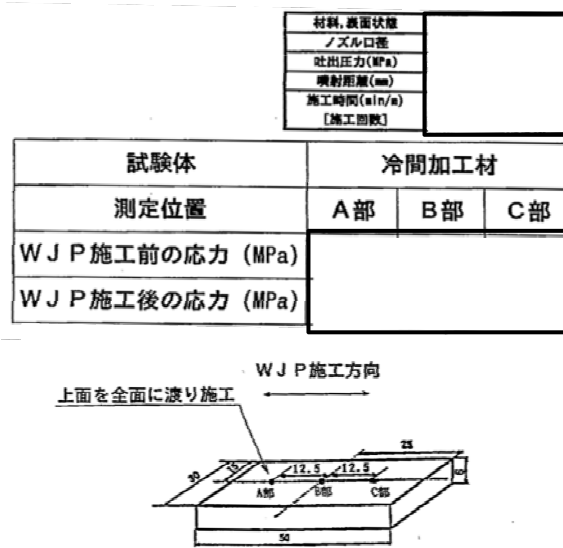


図8 照射模擬□%冷間加工材の残留応力に及ぼすWJPの効果

出典「共同研究報告書 シュラウドの健全性に関する研究 平成8年度上半期（最終報告書）」

島根2号炉のWJP施工範囲のうち、施工時（2004年）の最大照射量（H4内面）と電力共研で模擬した照射量の比較を表4に示す。

表4 島根2号炉のWJP施工時の最大照射量と電力共研で模擬した照射量の比較

	WJP 施工時の最大照射量 (H4 内面)	電力共研で模擬した照射量
中性子照射量 (n/cm ²)	7.5×10^{20}	3×10^{21}

電力共研で模擬した照射量は 3×10^{21} n/cm²であり、島根2号炉のWJP施工時の最大照射量（H4内面） 7.5×10^{20} n/cm²よりも高いことから、島根2号炉で実施した炉心シュラウド溶接線に対するWJP施工は、中性子照射による影響を考慮した場合においても応力改善効果が得られていると判断できる。

原子炉冷却材の水質の管理値と至近の実績について

原子炉冷却材の測定項目と基準値・目標値を表 1 に示す。

表 1 原子炉冷却材の主な水質測定項目と基準値・目標値

項目	基準値・目標値
導電率 (25℃において)	100 μ S/m 以下 (基準値)
pH (25℃において)	5.6~8.6 (基準値)
塩素イオン	0.1 ppm (100 ppb) 以下 (基準値)
溶存酸素濃度	0.5 ppm (500 ppb) 以下 (目標値)

図 1 に原子炉冷却材のサンプリング点を, 図 2 に原子炉冷却材の水質の推移データを示す。

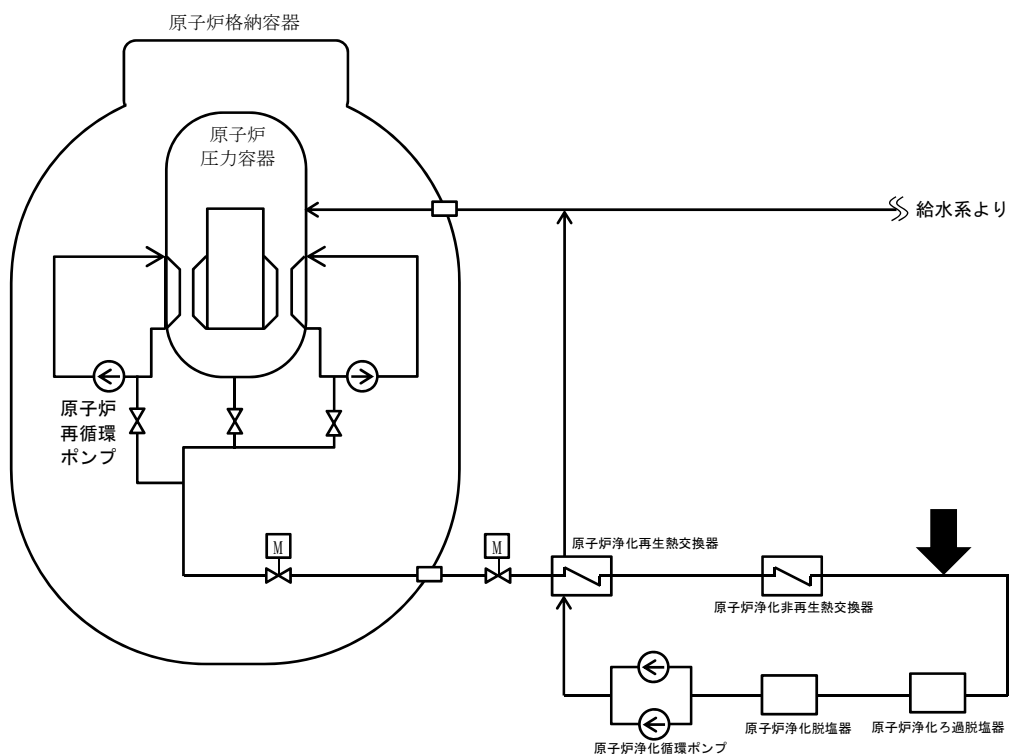


図 1 島根 2 号炉 原子炉浄化系概略図
(原子炉冷却材のサンプリング点は ↓部)

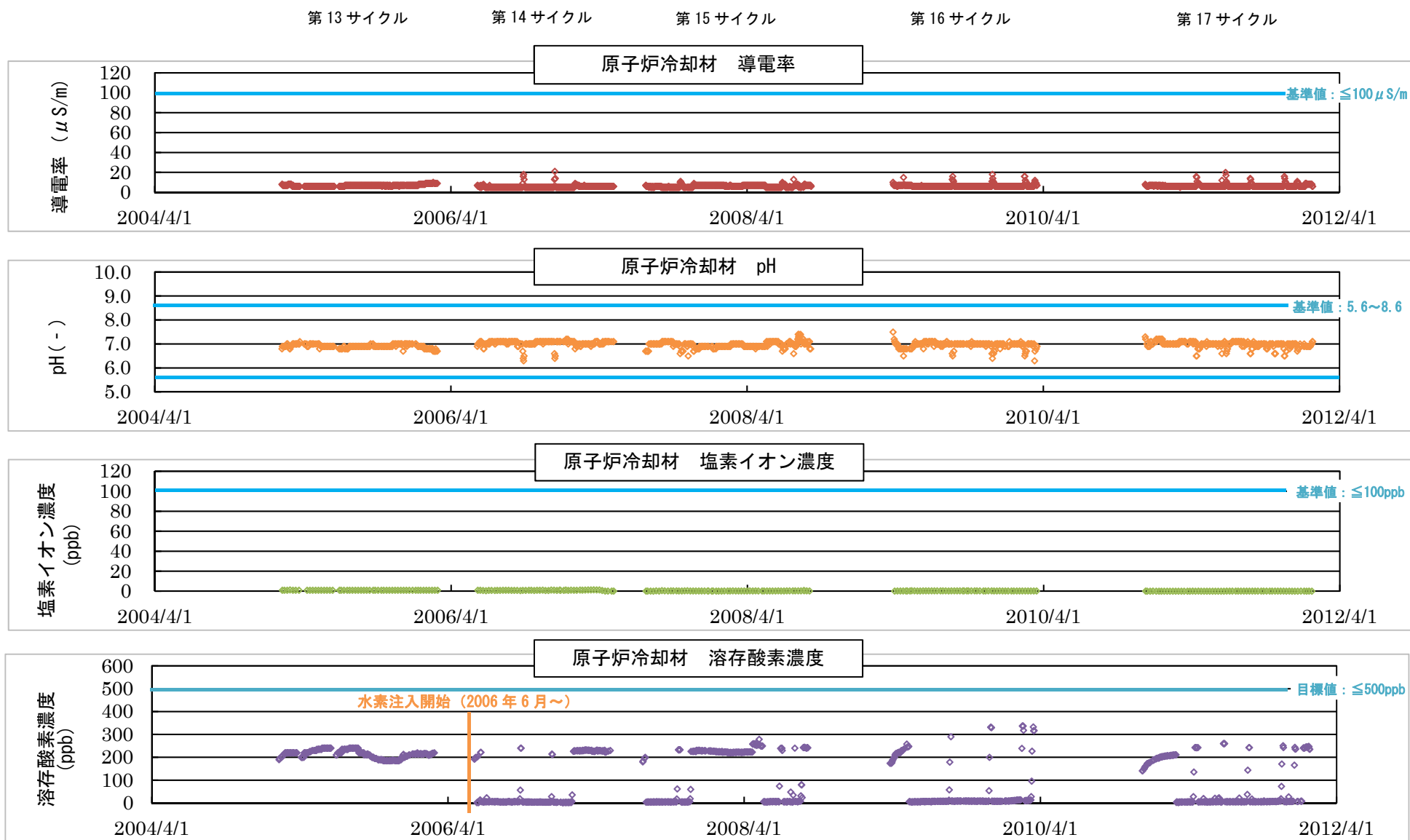
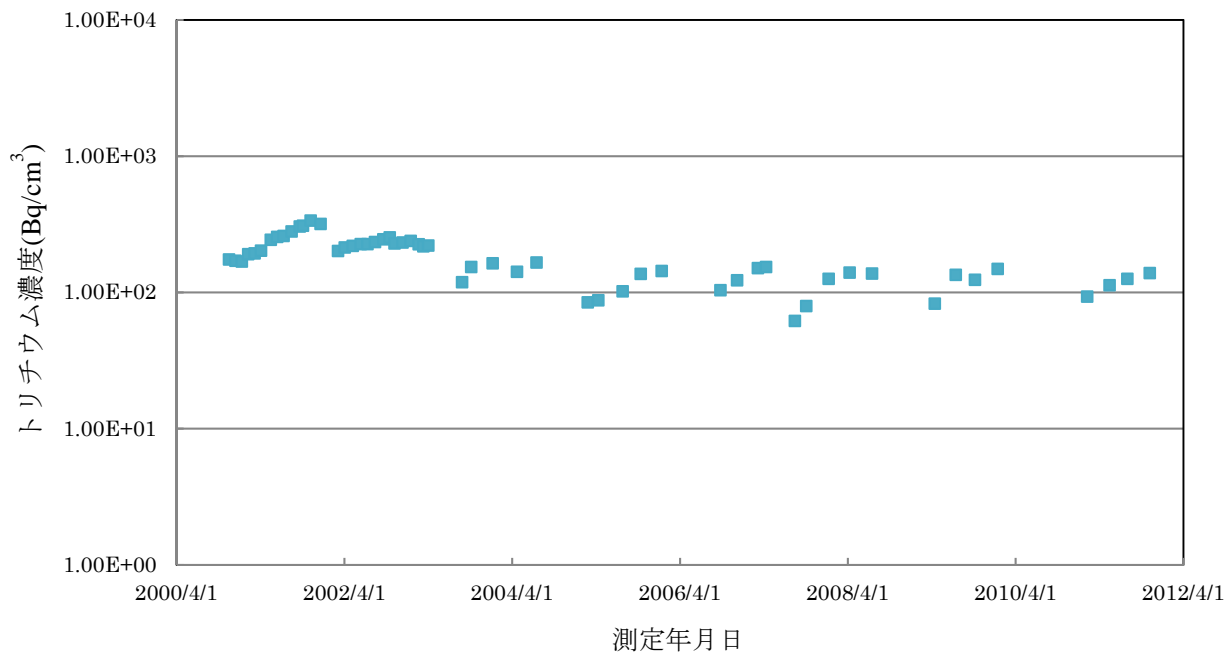


図2 原子炉冷却材の水質の推移

原子炉水のトリチウム濃度測定結果について

トリチウム濃度の急上昇はなく、制御材被覆管に照射誘起型応力腐食割れによるボロン・カーバイドの流出は生じていないと判断する。



ハフニウム棒型制御棒の他社プラントでの不具合事象に対する島根 2 号炉の評価について

他社プラントにおいてハフニウム棒型制御棒のスティフナーとハフニウム棒の間に腐食生成物が発生し、制御棒動作に支障を与えた事象が確認されている。当該事象に対する島根 2 号炉の評価結果を以下に示す。

1. 他社プラントでの不具合事象の概要

運転中にスティフナーとハフニウム棒の間隙部において腐食生成物等が蓄積し、両者が固着された状態になっていたところ、原子炉が停止して原子炉内の温度が下がり制御棒が冷却されたため、ハフニウムとステンレスの熱収縮差による引張力および圧縮力がハフニウム棒とステンレスシースに加わって変形し、ステンレスシースの割れ等が起こった。

そのため、制御棒と燃料集合体のチャンネルボックスが干渉し、制御棒動作に支障が生じた。図 1 にハフニウム棒型制御棒の概要、図 2 に事象発生メカニズムを示す。

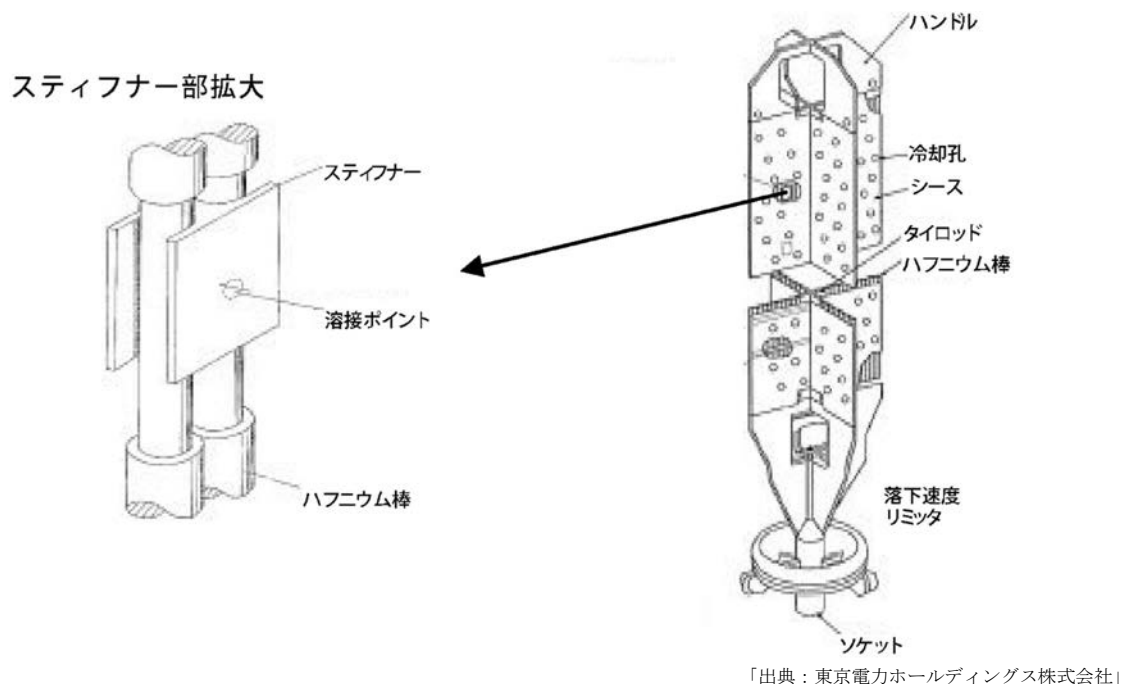


図 1 ハフニウム棒型制御棒の概要

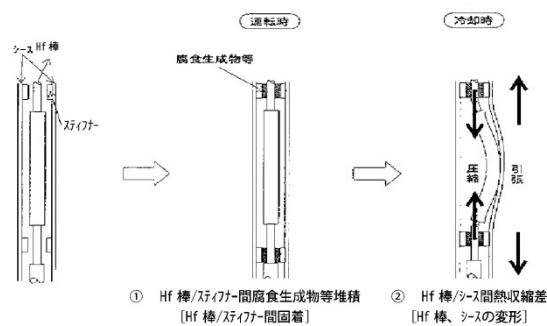


図 2 事象発生メカニズム

2. 島根2号炉における評価

(1) 対応状況

島根2号炉では予防保全の観点から、第6回定期検査（1996年）以降スティフナーを廃止した改良品のハフニウム棒型制御棒へ計画的に取替を行い、第7回定期検査（1998年）に全てスティフナーを廃止した改良品への取替が完了している。

表1に他社プラントでの不具合事象発生から取替完了までの経緯を示す。

表1 他社プラントでの不具合事象発生から取替完了までの経緯

時期	内容
1995年8月	他社プラントにてハフニウム棒型制御棒のスティフナーとハフニウムの間 に腐食生成物が発生したことによる制御棒動作不良発生。
1996年2月	予防保全対策としてスティフナーを廃止したハフニウム棒型制御棒を採用 (次回取替から実施)
1996年10月	第6回定期検査にてスティフナーを廃止したハフニウム棒型制御棒へ取替を 開始
1998年1月	第7回定期検査にて全てのハフニウム棒型制御棒をスティフナーを廃止した 改良品に取替完了

(2) 評価結果

島根2号炉のハフニウム棒型制御棒については、他社プラントでの不具合事象発生以降、スティフナーを廃止した改良品に取替済である。

また、運用基準に基づく制御棒の取替時に取り出した制御棒に対して外観検査を実施しており、これまでに異常は確認されていない。

したがって、ハフニウム棒型制御棒の他社プラントでの不具合事象に対しては、島根2号炉において問題となる可能性はない。

炉心シュラウドおよび上部格子板に関するトラブル事例の反映について

照射誘起型応力腐食割れが想定される機器のうち、運転開始後 60 年時点の中性子照射量がしきい照射量 ($1 \times 10^{25} \text{n/m}^2$) を超えると予測される炉心シュラウドおよび上部格子板について、応力腐食割れに関する主なトラブル事例を整理した。トラブル事例の概要と島根 2 号炉での評価を表 1 にまとめる。

表 1 (1/2) 炉心シュラウド、上部格子板のトラブル事例と島根 2 号炉での評価

対象機器	部位	発生箇所	発生時期	事例概要および島根 2 号炉での評価	出典
炉心 シュラウド	溶接部	国内プラント 海外プラント	1990 年～ 2004 年	<p><事例概要></p> <ul style="list-style-type: none"> 溶接による引張残留応力，機械加工により表面が硬くなっていたことが原因となり応力腐食割れが発生した。 	NUCIA NRC ホーム ページ
				<p><島根 2 号炉での評価></p> <ul style="list-style-type: none"> 島根 2 号炉でも第 11 回定期検査（2003 年）に周溶接継手（H4 内面）にひびを確認しており，ひび除去を行っている。 運転開始後 60 年時点の中性子照射量がしきい照射量を超える範囲の溶接部はウォータージェットピーニングによる応力改善を行っている。 維持規格に基づき，MVT-1 により溶接部にき裂がないことを確認している。 	
炉心 シュラウド	母材部	国内プラント	2002 年， 2010 年	<p><事例概要></p> <ul style="list-style-type: none"> 製造過程で実施した研磨ベルトまたは研磨ディスクによる表面加工により，加工部のごく浅い表層部が硬化し，引張残留応力が発生したことにより，応力腐食割れが発生した。 ひびの進展は深さ方向にはなくシュラウドの極めて浅い表層部に限定されると結論付けられている。 	NUCIA
				<p><島根 2 号炉での評価></p> <ul style="list-style-type: none"> 炉心シュラウド母材部の表面加工の際には，JIS 規格に従い，表面硬さが HV200 以下となるように施工しており，母材表面に硬化層は形成されないため，同様の事象は発生しないと評価する。 	
炉心 シュラウド	中間部 リングの 溶接部	国内プラント	2002 年， 2003 年	<p><事例概要></p> <p>炉心シュラウドの中間部リングとアライナーブラケット，中間部リングと上部格子板用ベースの溶接による引張残留応力が原因で応力腐食割れが発生した。</p>	NUCIA
				<p><島根 2 号炉での評価></p> <ul style="list-style-type: none"> 当該部の 60 年目時点の照射量はしきい照射量未満であり，照射誘起型応力腐食割れは発生しないと評価する。 当該部にき裂が生じた場合でも，中間部リング全周への進展や板厚の貫通は想定されないため，シュラウドの構造健全性への影響はないと評価する。 	

表 1 (2/2) 炉心シュラウド、上部格子板の損傷事例と島根 2 号炉での評価

対象機器	部位	発生箇所	発生時期	事例および島根 2 号炉での評価	出典
炉心 シュラウド	上部リングの 溶接部	国内プラント	2002 年, 2004 年	<p><事例概要></p> <ul style="list-style-type: none"> 炉心シュラウドの上部リングとシュラウドヘッドボルト、上部リングとガイドピンプラケットの溶接による引張残留応力が原因で応力腐食割れが発生した。 	NUCIA
				<p><島根 2 号炉での評価></p> <ul style="list-style-type: none"> 当該部の 60 年目時点の照射量はしきい照射量未満であり、照射誘起型応力腐食割れは発生しないと評価する。 当該部にき裂が生じた場合でも、上部リング全周への進展や板厚の貫通は想定されないため、シュラウドの構造健全性への影響はないと評価する。 	
上部 格子板	グリッド プレート	海外プラント	1991 年 ～2005 年	<p><事例概要></p> <ul style="list-style-type: none"> グリッドプレート交差部および交差部以外のプレート部でき裂が確認された。 グリッドプレートには SUS304 材が使用されていた。 事象が発生したプラントの中性子照射量は $4.5 \times 10^{25} \text{n/m}^2$ であった。(しきい照射量: $5.0 \times 10^{24} \text{n/m}^2$) 	NRC ホーム ページ
				<p><島根 2 号炉での評価></p> <ul style="list-style-type: none"> 島根 2 号炉のグリッドプレートには、SUS304 材と比較して中性子照射に対する感受性の小さい SUS316L 材を使用している。 本事象は、海外 2 プラントのみでしか確認されておらず、グリッドプレートには溶接部がないため溶接による引張残留応力はなく、運転転注の差圧、熱、自重等に起因する引張応力成分は低いことから、照射誘起型応力腐食割れが発生する可能性はないと評価する。 	
上部 格子板	リム胴と下部 フランジの溶 接部	海外プラント	1994 年	<p><事例概要></p> <ul style="list-style-type: none"> リム胴と下部フランジの溶接部で応力腐食割れが発生した。 当該部位には炭素含有量の多い SUS347 材が使用されており、溶接時に鋭敏化した可能性があると考えられている。 	NRC ホーム ページ
				<p><島根 2 号炉での評価></p> <ul style="list-style-type: none"> 当該部には、炭素含有量の少なく溶接による鋭敏化の起こらない SUS316L 材を使用している。 当該部の 60 年目時点の照射量はしきい照射量未満であり、照射誘起型応力腐食割れは発生しないと評価している。 	