— <mark>その3</mark> 健全性評価と運転管理—

三菱重工業 阪本 浩之 廣田 貴俊 関西電力 坂口 昌平 九州電力 野崎 剛

本シリーズは、原子炉圧力容器(以下、圧力容器)の中性子照射脆化やその評価手法の概要を紹介した第1 回、脆化メカニズムに関する最近の理解とそれに基づく脆化予測法を解説した第2回に続き、今回が最終の 第3回目となる。本稿では、圧力容器の健全性評価や運転管理の方法について、その背景とあわせて解説する。

健全性評価の概要

圧力容器の炉心領域(図1)では、 中性子の照射を受けることにより、 延性脆性遷移温度の上昇と上部棚 靭性の低下という経年劣化(中性子 照射脆化)が進行する。これらを踏 まえた圧力容器の健全性評価や運 転管理はプラントの安全性確保の 観点から非常に重要であり、その 方法および判定基準が日本電気協 会技術規程「JEAC4206」^[11]に規定 されている。

圧力容器の延性脆性遷移温度は 中性子照射により上昇することか ら、本連載の第1回で触れたとおり、 加圧熱衝撃(Pressurized Thermal Shock: PTS)事象、起動・停止時 および耐圧・漏えい試験への延性



また、上部棚靭性の低下に関して は、上部棚吸収エネルギーが68J以 上であることがJEAC4206において 基準とされている。ただし、それを 下回る場合においても、き裂を想定 した破壊力学による詳細な解析を実 施し健全性を評価することができ る。このため、上部棚吸収エネルギー が仮に68Jを下回った場合において も、通常、詳細評価では十分な余裕 がある結果が得られ、健全性に直ち



に問題が生じる ことにはならな い。なお、基準 値の68Jとは、 もともとは米国 で経験的に設定 された基準値 (50ft-lb) である が、国内で実施 された実証試験 ではこの値を下 回っても圧力容 器が延性破壊に 至らない結果が 得られており、 保守的な設定と

なっていると考えられる。

これら一連の評価手法を規定す るJEAC4206に対して、日本電気 協会技術規程「JEAC4201」^[2]には、 中性子照射による圧力容器材料の 延性脆性遷移温度および上部棚靭 性などの機械的性質の変化を調査 し評価するための監視試験方法が 規定されている。監視試験では、 圧力容器と同一の鋼材から加工し た調査用の試験片を収納した監視 試験片カプセルを圧力容器内に設 置し、中性子による照射脆化の程 度に応じて、カプセルを計画的に 取り出して試験を行う。ここで、 カプセルの照射速度は圧力容器よ り高いことから、圧力容器の将来 に対応する実測データを先行して 取得することができ、圧力容器の カプセル取り出し時点での評価だ けでなく、将来に対する健全性も 確認することが可能である。 JEAC4206は、これらの実際の圧 力容器の監視試験データを有効利 用することで、より信頼性の高い 健全性評価を可能としている。

事故時の健全性評価の背景

PTSとは、緊急炉心冷却系(ECCS) の作動に伴う安全注入水の炉内注 入(図1)などにより、加圧下の PWR圧力容器が内側からの急激な 冷却を受ける事象である。このよ うな事象下では、圧力容器の内外



図3 PTS モデル試験の試験体^[4]



面間に温度差が生じ、それにより、 内面に引張応力が生じ、この状態に 内圧による応力が重畳した結果、内 面に高い引張応力が発生する。圧力 容器の破壊靭性が中性子照射と冷却 により低下し、き裂のような欠陥が 内面に存在する場合には、き裂が進 展して圧力容器が損傷する恐れがあ るといわれている。PTS事象として は、圧力容器の損傷に至った事例は 報告されていないが、古くは1978 年に米ランチョ・セコ原子力発電所 1号機において制御系の故障から蒸 気発生器に過剰に冷水を供給した事 象が知られている。わが国の軽水炉 の圧力容器は米国に比べ鋼材に含ま れる不純物が少ないことから、中性 子照射による延性脆性遷移温度の上 昇は小さいと考えられ、PTS事象が 実機の安全上の支障になると考えら れていなかった。しかしながら、ラ ンチョ・セコ1号機やその翌年起 こったスリーマイル島原子力発電所 2号機の事故を契機に、国のプロ ジェクトとして、国内の圧力容器の 健全性を実証することとなり、(財) 発電設備技術検査協会のもと「原子 炉圧力容器加圧熱衝撃試験」(PTS委 員会、委員長:三島良績東京大学名 誉教授)が1983年から9カ年にわ たり実施された。。

同プロジェクトでは、PTS事象に 対する評価への破壊力学適用に関す る検討、調査が実施され、後述する 現行のJEAC4206に規定されている PTS評価手法が策定されるとともに、 国内PWRのいずれのループプラン トにおいて、中性子照射による延性 脆性遷移温度の上昇を考慮しても、 PTS事象に対して圧力容器の脆性破 壊が発生しないことが確認された。

また、この中で実施されたPTSモ デル試験では、PTS事象発生時の圧 力容器の内圧、急冷を再現できる設 備(図2)を用いて、中性子照射に よる破壊靭性の低下を模擬した実機 と同等の板厚の試験体(図3)が、 PTS事象下で破壊するか否かが試験 された。この試験により、PTS評価 手法の妥当性が確認されている。

PTS 評価手法

PTS事象に対する構造健全性評価 では、本連載の第1回で紹介した破 壊力学に基づき、「想定」 したき裂 を拡大させる進展力(応力拡大係数) と鋼材の破壊に対する抵抗力(破壊 靭性値)を比較し、応力拡大係数が 破壊靭性値を上回らないことを確認 する。確認した例として、九州電力 の玄海1号機に対する大破断冷却材 喪失事故(大破断LOCA)時の評価 事例を図4に示すが、PTS事象での 応力拡大係数の軌跡 (PTS 状態遷移 曲線、図中の①のライン)と破壊靭



性値の変化(破壊靭性遷移曲線、図 中の②および③のライン)が交差し ていないことから圧力容器の健全性 が確認されている。

国内PWRプラントのPTS評価は、 制限的となる代表的PTS事象とし て、1次冷却材の温度低下が大きい 大破断LOCAだけではなく、小破断 冷却材喪失事故(小破断LOCA)、主 蒸気管破断事故(SLB)が選定され ている。これらのそれぞれの事象に 対して、圧力容器に発生する応力を 計算し、PTS状態遷移曲線を算出す る。この際、安全を考慮して、製作 時や定期検査で検出可能なき裂寸法 に比べ、十分に大きなき裂(深さ 10mm、長さ60mmの半だ円形状) をより影響を受けやすい内表面に仮 想的に想定している(内部のき裂に 対して、表面のき裂は応力拡大係数 が大きい)。

次に、破壊靭性遷移曲線の設定に は、監視試験などで破壊靭性試験片 から実測された破壊靭性値が利用さ れる。圧力容器の鋼材に対して、供 用前のデータを採取するとともに監 視試験でもデータが採取され、採取 時の中性子照射のレベルに対応する データが存在する。これらの中性子 照射レベルが異なるデータを、圧力 容器の健全性を確認したい評価時期 での中性子照射に対応するデータに 換算する。(図5でのプロットのシフ ト量に相当)。これらの換算した破壊 靭性値を下限包絡する曲線を、保守 的に破壊靭性遷移曲線としている。

PTS 評価手法の保守性

PTS事象に対する健全性評価結果 を理解する上で、評価に含まれる保 守性を把握することは重要である。 上述のとおり、大きな内表面き裂を 想定していること、実測データから 設定された下限の破壊靭性を使用し ていることに保守性があると考えら れるが、ここでは、その他の保守性 について補足する。

破壊挙動において、高温時にあら かじめ荷重を受け、温度と応力拡大 係数が減少する過程では、応力拡大 係数が破壊靭性を上回っても脆性破 壊が起こらないことが多くの研究によ り明らかにされている。この現象は、 高温予荷重(Warm Prestressing: WPS)効果と呼ばれ、前述のPTS実 証試験でも確認されている(図6)。 図4に示したように、破壊靭性遷移 曲線とPTS状態遷移曲線が接近する 低温側では、応力拡大係数が減少す る過程となっており、WPS効果が 期待できる。このことは、仮に両者 が交わっても、その交点がPTS状態 遷移曲線のうち応力拡大係数が減少 する領域であれば、破壊に至ること はないと判断できるものである。

また、内表面き裂からの脆性破壊 の発生(両曲線の交差)の有無を評 価の判定基準としているが、き裂が 伝播する外面側では金属温度が高 く、板厚内部で中性子の照射が減衰 し照射脆化の進行も遅いことから、 破壊靭性が高い。さらに、熱応力は 外面側では圧縮であり、き裂の伝播 とともに応力拡大係数が低下するこ ともあるため、実際には、き裂は板 厚を貫通せず停止する可能性があ る。この現象は、き裂伝播停止と呼 ばれており、仮に脆性破壊によりき 裂が伝播しても、容器破損による放 射性物質の拡散は起こらないと考え られる。

国内のPTS評価を導入する際に参 考とした米国では、WPS効果やき 裂伝播停止を考慮したより現実的な PTS解析に基づいた評価が実施され ている。一方、現行のJEAC4206に は、これらは取り込まれておらず、 現行のPTS評価手法が持つ保守性と 考えることができる。

加えて、実測の破壊靭性値を評価



図6 PTS実証実験でのWPS効果の確認例^[7]



注)WPS A2 TEST では、応刀拡大係数KIか減少する過程で破壊朝性 Kicを上回ったが、破壊に至っていない に利用していることによる保守性も 挙げられる。破壊靱性の測定に使用 される試験片は、形状・寸法上の特 性から、圧力容器の想定き裂よりも 破壊が起こりやすく、保守的な試験 であることが知られている。また、 一般的に鋼材の機械的性質は内部に 比べ表面位置の方が優れている。破 壊靭性データを測定する試験片は、 き裂を想定する表面位置より破壊靭 性が低い板厚の4分の1の深さ位置 から採取され、その試験片による破 壊靭性値を圧力容器の健全性評価に 使用していることも保守性があると いえる。

なお、電気事業者は、PTS事象時 に現実的には考えにくいような、圧 力容器内面の全面が事故発生と同時 に安全注入水で急冷される状況を想 定することで、さらに保守的なPTS 評価を行っている。

現行評価は「決定論的評価」を用 いており、保守的な内表面き裂を想 定した応力拡大係数に、保守的な下 限の破壊靭性など、仮に保守的な条 件であっても組み合わせて評価して いる。これに対して、米国では事象 の発生頻度と入力変数の変動を考慮 し、破壊に至る確率を評価し、結果 的にそれが許容できる基準以下であ

図7 P-Tカーブとプラント起動履歴^[5]

るかどうかで健全性を判定する「確 率論的評価」が採用されている。現 実には、同時に厳しい条件が重なる ことは非常に稀で、決定論に基づく 国内の現行手法の保守性が過剰であ る可能性があり、合理性を確保しつ つ、より現実に則した手法に精緻化 する余地があるものと思われる。

運転管理

事故時以外でも、圧力容器が加圧 されたまま低温となりうる起動・停 止、定期検査ごとの耐圧・漏えい試 験に対しては、脆性破壊を防止する ために、圧力温度制限曲線(P-Tカー ブ)を設定し、これに基づいた運転 管理を行う必要があり、適切に実施 してきている。

P-Tカーブとは、縦軸と横軸をそ れぞれ、1次冷却材の圧力、温度と する座標系で、脆性破壊の観点から 破壊が生じる圧力を、安全率を考慮 した上でプロットしたものであり、 カーブの下側が運転可能な領域とな る。P-Tカーブを上回らない範囲で、 起動・停止の運転操作が行われ(図 7)、耐圧・漏えい試験の実施条件 が決定されている。

通常の運転状態を対象とするP-T カーブの設定には、圧力容器胴部の

> 内外面に板厚の4 分の1(50mm前後)にまで達する非 常に大きな表面き 裂を想定し、さら に許容圧力には先 に述べた安全率(運 転時2倍、試験時1.5 倍)が付加されて いる。このことか ら、脆性破壊に対 するプラントの運

転管理は、P-Tカーブにより非常に 裕度を持って行われており、高い安 全性が確保されているといえる。

 \diamond \diamond \diamond

本連載の締めくくりとして、本稿 ではJEAC4206が規定する複雑な中 性子照射脆化に関する健全性評価手 法を解説し、保守的な想定のもと、 実証試験に基づく信頼性の高い評価 が行われていることを述べた。

原子力発電所の安全を考える上 で、中性子照射脆化への対応は世界 共通の課題であり、脆化メカニズム や予測法、健全性評価手法に関する 研究が各国で盛んに行われている。 圧力容器の健全性を現行手法で確認 し、運転管理で着実に維持するとと もに、国内外の最新知見や監視試験 から得られるデータを踏まえ、脆化 予測精度の向上や健全性評価手法の 精緻化、高度化に向けた取り組みを 継続することが重要である。

参考文献

- [1] JEAC 4206-2007「原子力発電所用機器 に対する破壊靭性の確認試験方法」、
 (社)日本電気協会.
- [2] JEAC 4201-2007「原子炉構造材の監視 試験方法」、(社)日本電気協会.
- [3]「溶接部等熱影響部信頼性実証試験〔原 子炉圧力容器加圧熱衝撃試験〕〔総まと め版〕」、(財)発電設備技術検査協 会,1992年3月.
- [4]「PWR型原子炉容器の安全性について」、
 (財)原子力発電技術機構 安全情報研究
 センター、1993年9月.
- [5] 原子力安全・保安院、「第5回高経年化 技術評価に関する意見聴取会」、配付資 料3、2012年1月23日.
- [6] 原子力安全・保安院、「第9回高経年化 技術評価に関する意見聴取会」、配付資 料2-2、2012年3月6日.
- [7] Okamura et al., Verification of Warm Prestressing Effect Under a Pressurized Thermal Shock (PTS) Event, Trans. of ASME, J. of Pressure Vessel Technology, Vol.116,1994.