KRVIRN

JAEA-Review 2012-048



平成 22 年度 安全研究センター成果報告会

-安全確保における科学的合理性の追求-2011 年1月14日東京

Proceedings of the Nuclear Safety Research Center Progress Meeting 2010

- Improvement of Scientific Rationality in Nuclear Safety -

Tokyo, January 14, 2011

(編)安全研究センター成果発信タスクグループ

(Ed.) Task Group for Research Results Dissemination

安全研究センター

Nuclear Safety Research Center

February 2013

日本原子力研究開発機構

Tebruary 2013

Japan Atomic Energy Agency

本レポートは独立行政法人日本原子力研究開発機構が不定期に発行する成果報告書です。 本レポートの入手並びに著作権利用に関するお問い合わせは、下記あてにお問い合わせ下さい。 なお、本レポートの全文は日本原子力研究開発機構ホームページ(<u>http://www.jaea.go.jp</u>) より発信されています。

独立行政法人日本原子力研究開発機構 研究技術情報部 研究技術情報課
〒319-1195 茨城県那珂郡東海村白方白根2番地4
電話 029-282-6387, Fax 029-282-5920, E-mail:ird-support@jaea.go.jp

This report is issued irregularly by Japan Atomic Energy Agency Inquiries about availability and/or copyright of this report should be addressed to Intellectual Resources Section, Intellectual Resources Department, Japan Atomic Energy Agency 2-4 Shirakata Shirane, Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken 319-1195 Japan Tel +81-29-282-6387, Fax +81-29-282-5920, E-mail:ird-support@jaea.go.jp

© Japan Atomic Energy Agency, 2013

平成 22 年度 安全研究センター成果報告会 -安全確保における科学的合理性の追求-2011 年 1 月 14 日 東京

日本原子力研究開発機構 安全研究センター (編)安全研究センター成果発信タスクグループ**

(2012年11月30日 受理)

安全研究センターは、研究成果の発信や提言を通して原子力安全確保に貢献するとともに、 原子力安全の専門家集団として社会に対してより一層の説明責任を果たす役割を担っている。 その活動の一環として、同センターにおける最近の研究成果を発表し、研究内容や活動の方向 性について広く意見を集めることを目的とした成果報告会を2011年1月14日に東京・秋葉原 において開催した。同センターによる成果報告会は、原子力機構の発足後としては初めての開 催である。関係省庁、大学、研究機関、電力、メーカーその他から約100名が出席し、中堅及 び若手研究者による4件の技術講演及びポスターによる研究紹介に対して活発な議論が行われ た。

本報告書は、同成果報告会における発表資料及びアンケート結果をまとめたものである。

*原子力科学研究所(駐在):〒319-1195 茨城県那珂郡東海村白方白根 2-4

安全研究センター

| ◎ 杉山 | 智之 | 燃料安全研究グループ |
|------|-----------|---------------------------|
| ○ 工藤 | 保 | 研究計画調整室 |
| 柴本 | 泰照 | 熱水力安全研究グループ |
| 勝山 | 仁哉 | 機器・構造信頼性研究グループ |
| 木村 | 仁宣 | リスク評価・防災研究グループ |
| 山根 | 祐一 | サイクル施設安全研究グループ |
| 邉見 | 光 | 廃棄物安全研究グループ |
| 知見 | 康弘 | 高度化軽水炉燃材料研究グループ |
| 海老 | 根 典也 | 高経年化評価・保全技術研究グループ |
| 牛島 | 大介†、鈴木 悟‡ | 研究計画調整室 |
| | | (現所属:†高崎量子応用研究所,‡研究技術情報部) |
| | | (◎タスクグループリーダー、○幹事) |

Proceedings of the Nuclear Safety Research Center Progress Meeting 2010 – Improvement of Scientific Rationality in Nuclear Safety – Tokyo, January 14, 2011

(Ed.) Task Group for Research Results Dissemination*

Nuclear Safety Research Center Japan Atomic Energy Agency Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken

(Received November 30, 2012)

The missions of the Nuclear Safety Research Center (NSRC) are to support the nuclear safety improvement by providing research results and proper recommendation, and to be responsible for correct information dissemination to the public as the specialists of nuclear safety. As a part of actions to achieve these missions, the meeting, Nuclear Safety Research Center Progress Meeting 2010, was held in Tokyo on January 14th, 2011, in order to present the latest safety research results and to collect opinions from participants on the researches and activities in the NSRC. This meeting was first held after the establishment of the Japan Atomic Energy Agency. Four oral presentations and poster sessions were made by active researchers and extensive discussions were conducted lively by approximately 100 participants from government agencies, universities, research institutes, utilities, manufacturers and so on.

This report summarizes the presentations in the meeting and the questionnaire results.

Keywords: Nuclear Safety, Progress, Fuel, Thermal Hydraulics, Criticality, Risk Analysis

| _ | | |
|---|--|---|
| * | Tomoyuki Sugiyama (Leader) | Fuel Safety Research Group |
| | Tamotsu Kudo (Coordinator) | Research Planning and Co-ordination Office |
| | Yasuteru Shibamoto | Thermal-hydraulic Safety Research Group |
| | Jinya Katsuyama | Reactor Component Reliability Research Group |
| | Masanori Kimura | Risk Analysis and Applications Research Group |
| | Yuichi Yamane | Fuel Cycle Safety Research Group |
| | Ko Henmi | Waste Safety Research Group |
| | Yasuhiro Chimi | Fuels and Materials Irradiation Research Group |
| | Noriya Ebine | Aging and Maintenance Technology Research Group |
| | Daisuke Ushijima [†] , Satoru Suzuki [‡] | Research Planning and Co-ordination Office |
| | | (†: currently Takasaki Advanced Radiation Research Institute, |
| | | <i>i</i> : currently Intellectual Resources Department) |

目次

| [| |
|-------|-------|
| 1. 概要 | 1 |

2. 口頭発表資料

| 2.1 | 安全研究センターにおける研究の概要 | 5 |
|-----|------------------------------|----------|
| 2.2 | より高度な軽水炉利用に向けた燃料安全研究 | 10 |
| 2.3 | 軽水炉の安全向上に向けた熱水力安全研究 | 22 |
| 2.4 | 核燃料物質の安全かつ効率的な取り扱いに向けた臨界安全研究 | 31 |
| 2.5 | 緊急時計画の実効性向上に向けた原子力防災研究 | 41 |

3. ポスターセッション資料

| 3.1 | 熱水力安全研究グループ | 55 |
|------|-------------------|----|
| 3.2 | 燃料安全研究グループ | 57 |
| 3.3 | 機器・構造信頼性研究グループ | 61 |
| 3.4 | リスク評価・防災研究グループ | 63 |
| 3.5 | サイクル施設安全研究グループ | 67 |
| 3.6 | 廃棄物安全研究グループ | 69 |
| 3.7 | 高経年化評価・保全技術研究グループ | 71 |
| 3.8 | 高度化軽水炉燃材料研究グループ | 73 |
| | | |
| 付録 1 | 成果報告会プログラム | 77 |
| 付録 2 | アンケート集計結果 | 78 |

Contents

| 1. | Out | line ····· | 1 |
|----|-----|--|----|
| 2. | Ora | l presentation | |
| | 2.1 | Activities of the Nuclear Safety Research Center | 5 |
| | 2.2 | Fuel safety research toward advanced utilization of light water reactors \cdots | 10 |
| | 2.3 | Thermohydraulic safety research for improvement of LWR safety | 22 |
| | 2.4 | Criticality safety research toward safer and more efficient handling of nuclear fuel | 31 |
| | 2.5 | Study on the feasibility and effectiveness of nuclear emergency preparedness | 41 |
| 3. | Pos | ter session | |
| | 3.1 | Thermal-hydraulic Safety Research Group | 55 |
| | 3.2 | Fuel Safety Research Group | 57 |
| | 3.3 | Reactor Component Reliability Research Group | 61 |
| | 3.4 | Risk Analysis & Applications Research Group | 63 |
| | 3.5 | Fuel Cycle Safety Research Group | 67 |
| | 3.6 | Waste Safety Research Group | 69 |
| | 3.7 | Aging and Maintenance Technology Research Group | 71 |
| | 3.8 | Fuels and Materials Irradiation Research Group | 73 |
| Ap | pen | dix 1 Meeting program | 77 |
| Ap | pen | dix 2 Results of questionnaire | 78 |

1. 概要

安全研究センターは、研究成果の発信や提言を通して原子力安全確保に貢献するととも に、原子力安全の専門家集団として社会に対して、より一層の説明責任を果たす役割を担 っている。その活動の一環として、同センターにおける最近の研究成果を発表し、研究内 容や活動の方向性について広く意見を集めることを目的とした成果報告会を、2011年1月 14日に東京・秋葉原において開催した。

安全研究センターによる成果報告会は、旧日本原子力研究所時代、安全性試験研究セン ター主催で1973年度から1996年度まで毎年開催された。その後、形を変えて、「日本原子 力研究所成果報告会」の一部として(1999、2001年度)、また、「原研ーサイクル機構合同 安全研究成果報告会」として(2002、2003、2005年度)成果報告が行われた。しかしなが ら、日本原子力研究開発機構の発足後は安全研究センターとしての報告が行われておらず、 今回、約5年の間隔を置いた報告会となった。本報告会では、センター内の若手研究者で 構成した成果発信タスクグループが事務局となり、発表者及び発表トピックスの選定を行 った。従来は、組織の長が全般的な報告を行っていたのに対し、中堅及び若手研究者が自 ら取り組んだ課題について困難や工夫を交えて報告することとした。これにより報告の対 象分野は限定されるが、今後も継続的に報告会を開催することで広い対象分野への対応を 図ることとした。

4 件の技術講演及び各研究グループの活動に関するポスター発表を行い、関係省庁、大学、 研究機関、電力、メーカーその他から約 100 名の出席者を得て、活発な討論を行った。ま た、出席者に対して発表内容やセンターの活動内容等に関するアンケートを配布し、率直 な意見を集約することとした。

本報告書は、安全研究センターの概要説明及び 4 件の技術講演のプレゼンテーション資料並びに各研究グループによるポスター発表資料をまとめたものである。また、報告会プ ログラム及びアンケート集計結果を付録に示す。 This is a blank page.

2. 口頭発表資料

This is a blank page.

2.1 安全研究センターにおける研究の概要

安全研究センター 副センター長 更田豊志1

概要

本発表では、安全研究センターの活動や役割について概略を説明し、現在の組織構造及 び外部機関との連携状況を示す。また、原子力機構が所有する多彩な大型試験施設を活用 し、様々な原子力施設における課題に対応した安全研究を推進していることを示す。

今回の成果報告会は「安全確保における科学的合理性の追求」をテーマとしているので、 ここで言う科学的合理性の意味を、基準類の性能規定化、リスク情報を活用した規制、最 新の技術的知見の反映を例に挙げて解説する。次に、安全研究センターに所属する各研究 グループの活動を一通り示した上で、今回の報告会で取り上げる4件のトピックスについ て科学的合理性と関連付けて紹介する。

最後に、安全研究センターが活動を進める上での方針をまとめる。

¹ 現所属:原子力規制委員会









2.2 より高度な軽水炉利用に向けた燃料安全研究 -原子炉安全性研究炉 NSRR を用いた事故時燃料挙動の解明-

安全研究センター 燃料安全研究グループ 杉山智之

概要

軽水炉をより高度に利用するための様々な技術開発が行われている。燃料をより長期間 利用する高燃焼度化や、混合酸化物(MOX)燃料の本格利用といった「高度化」を進める にあたっては当然ながら安全性の確認が必要である。一般に、原子炉が安全に設計されて いることを確認するためには、通常時に加え、様々な事故を想定した場合についても安全 評価が行われる。そのような事故の代表例が、制御棒が急に抜けた際の出力暴走すなわち 反応度事故(RIA)である。

安全評価で RIA 時に燃料棒が破損に至ると判断するためには基準(破損しきい値)が必要となり、長期間使用されて高い燃焼度に至った燃料に対して現在わが国で使われている 破損しきい値は、原子炉安全性研究炉(NSRR)で行われた RIA 模擬実験の結果に十分な 安全余裕を持たせて定められた。燃料棒の被覆管は運転中の酸化・水素化により脆くなる ことから、現行の破損しきい値は燃焼度の増大に伴い燃料が破損しやすくなるという考え 方に従っている。

最近の研究では、高い燃焼度領域や MOX 燃料のデータ拡充を進め、さらに、被覆管の酸 化と水素化が破損に及ぼす影響を定量的に解明した。また、従来の NSRR 実験は室温で行 っていたが、新開発の高温カプセルにより約 280℃での破損データの取得に成功し、高温で は室温の場合より破損しにくいことを明らかにした。これらの成果を活用して、現行では 燃焼度のみの関数として定められている破損しきい値を酸化膜厚さ等に応じて定め、さら に初期温度の影響を考慮することで、過剰な安全余裕を排除した上で、耐食性が向上した 新型被覆管の性能を適切に評価できる基準を定めることが可能となる。

今後も、知見の蓄積と発信を継続するとともに、得られた知見を活用して、安全確保と 新技術導入促進の両立を実現する高い科学的合理性を備えた基準案を検討し、提示してい く所存である。

主な質疑応答

- 質問: p.14 で酸化膜厚さと水素吸収量、リム厚さの比例関係という仮定は、最近観測された、高燃焼度域で水素吸収が急増するケースには適用できないのでは?
- 回答: この関係はあくまでも近似であるが、応力除去焼鈍(SR)された被覆管における傾向 をよく表している。なお、ご指摘の事例は BWR の再結晶焼鈍(RX)被覆管燃料のみ で確認されているが、今回示した結果は SR のものであり、SR では腐食の異常な増 大は確認されていない。今後、RX についても、指標選定を含めて、検討を続ける。

- 質問: p.15の被覆管温度分布について。PCMI 破損はかなり早期に発生すると理解されているが、室温実験でも内面温度がこれほど高温に達するのか。
- 回答: 高温に至ると理解している。これは概念図ではなく、燃料過渡挙動解析の結果をプ ロットしたものである。



1





















2.3 軽水炉の安全向上に向けた熱水力安全研究 -ROSA/LSTF 軽水炉システム実験を通じた熱水力解析手法の検証-

安全研究センター 熱水力安全研究グループ 竹田武司

我が国の安全評価手法は、保守的な評価モデル(EM)に基づく解析コードを用いると共に、 初期条件や境界条件などに保守的な仮定を与えているため、安全上の判断基準に対する安全 余裕の現実的精度での評価が困難である。一方、最近は科学的かつ合理的な安全規制の観点 から、統計的安全評価手法(BEPU)の導入が検討されている。BEPU は、詳細なモデルを用 いて現実的精度で現象を予測する最適評価(BE)コードを用いると共に、初期条件や境界条件、 モデルが有するバラツキ(不確かさ)の範囲を統計的に入力した多数の計算を行うことによ って、BE 手法の予測結果の不確かさの範囲を明示する方法であり、安全余裕を現実的精度で 評価することができる。当研究グループでは、BEPU が我が国の安全解析へ適用される上で、 実規模実験データを用いた BE コード本来の予測性能の検証と改善が不可欠であると考えて いる。このため、PWR の事故現象模擬性に優れた大型非定常実験装置(LSTF)を用いた実験 により、事故時の複雑現象を模擬・再現して、事故現象の解明を進めると共に、得られたデ ータを基にして熱水力安全解析手法の現象予測精度の向上を目指した研究に取り組んでいる。

近年、各国共通の課題として、軽水炉の高経年化や高燃焼度燃料の利用、出力向上などの 高度利用や新型軽水炉の導入に向け、より高精度の熱水力安全解析手法の整備と解析コード 検証用データベースの構築が必要と考えられている。そのため、原子力機構は、我が国で初 めて OECD/NEA プロジェクトである ROSA プロジェクトを主催し、14 カ国 18 機関参加の 下、平成 17 年度から 4 年間に亘り実施した。ROSA プロジェクトでは、事故時の複雑現象 を包含する 12 回の LSTF 実験を通じて、BE 手法や数値流体力学コード(CFD)の検証・開発 に相応しい詳細なデータを取得したが、参加機関の要請により、短中期的な規制課題に対応 した第二期計画を平成 21 年度に開始した。ここでは、ROSA プロジェクトの第一期、第二期 計画より得られた成果のうち、代表例を3 件紹介する。なお、第二期計画では、実験準備時 に BE コードによる Blind 解析を実施し、第一期計画で課題とされた BE コード本来の予測 性能を検証することとした。

(1) 圧力容器頂部破断 LOCA (第一期計画)

2002年に米国 Davis Besse 炉の圧力容器頂部に、制御棒駆動装置貫通ノズル部での冷却材 小漏洩に伴うボロン腐食による減肉が見出された。ROSA プロジェクトでは、このような減 肉に起因した小破断 LOCA の発生が安全上の課題とされ、冷却材の減少に伴う炉心水位の顕 著な低下と炉心温度の上昇、特に燃料棒被覆管最高温度(PCT)に大きな影響を及ぼす破断流量 の精度良い予測が求められた。LSTF実験では、冷却材が上部プレナムから制御棒案内管 (CRGT)下端部の貫通孔を介して上部ヘッドに流入して、破断口上流の流動条件に影響を与え ることを見出した。一方、BE コードを用いた実験後解析において、多くのプロジェクト参加 機関は破断口から噴出する冷却材の流量を流出係数を調整して実験値に適合させたが、破断 ロ形状など条件が異なる場合には破断流量の予測精度が不充分となることが判明した。そこ で、原子力機構では、特に、破断流が蒸気/水二相になる条件に対して、蒸気と水の温度が 非平衡のまま流出する現実的な条件を考慮したモデルを BE コードである RELAP5/MOD3 へ適用すると共に、流出係数をオリフィスに推奨される 0.61 に固定した。さらに、圧力容器 のノード分割モデルに対して、上部ヘッド内での蒸気/水混合水位の予測を改善するために CRGT より上部を細かく分割すると共に、CRGT 下端部の貫通孔を介して上部ヘッドに流入 する冷却材の流れを忠実に模擬するため、複数の流路で CRGT を上部プレナムへ接合するな どの工夫を提案した。これらの破断流モデルとノード分割モデルの組み合わせにより、破断 流量が充分な精度で予測できるようになると共に、PCT の正確な予測に必要な炉心水位低下 の開始時刻や速度を比較的良い精度で予測できるようになった。

(2) ECCS 注水時の温度成層(第一期計画)

LOCA 時には ECCS から低温水が低温側配管に注入され、水平配管及び圧力容器のダウン カマに温度成層が生じることから、PWR の高経年化に係る安全上の課題である加圧熱衝撃 (PTS)を検討する必要がある。LSTF 実験では実炉と同じ高温・高圧条件で ECCS より注 水し、低温側配管と圧力容器ダウンカマに新たに付加した多数の熱電対マトリクスにより、 詳細な流体温度分布を計測した。一方、CFD コード FLUENT を用いて低温側配管とダウン カマを 153 万のノード分割モデルで模擬し、三次元熱流動解析を行った。実験と解析より、 低温側配管では低温の ECCS 水が底部を流れる温度成層がダウンカマまで生じ、強い温度分 布ではないもののダウンカマでは低温水が圧力容器側を流下する場合が有ることを見出した。 また、CFD コードは低温側配管とダウンカマでの三次元流体温度分布を概ね再現し、温度成 層のような多次元現象を比較的良い精度で予測できることを確認した。

(3) 17%低温側配管破断 LOCA (第二期計画)

PWR の主配管がギロチン破断する大破断 LOCA の発生頻度は極めて小さいと予想するリ スク情報に基づき、主配管の枝管のギロチン破断を想定した中口径破断 LOCA を設計基準事 象の候補として考慮することが、より重要であると考えられている(米国 NRC など)。実験 条件として低温側配管に接続する ECCS 配管の両端ギロチン破断を考慮して 17%破断を想 定すると共に、破断口の無い健全ループでは ECCS の単一故障を模擬した。実験では、炉心 水位の顕著な低下に伴って燃料棒表面が乾き、約 35 秒と比較的早いタイミングから温度上昇 が開始して PCT は 978K に到達した。一方、参加機関からの Blind 解析結果は、PCT を概 ね予測したものもあるが、ほとんどのケースで、そのタイミングや温度挙動が実験結果と大 きく異なった。また、同じ BE コードを用いたケースでも、解析者に依存して結果に大きな バラツキが見られた。さらに、PCT が実験結果を大きく下回り、非保守的に予測したケース も多く見られた。これらの Blind 解析結果は、BE コードには依然として改善の余地がある ことを示すものであることから、今後、実験後解析を通じて、現象理解に基づいた最適なモ デルの適用や開発の検討を行うなど、LSTF 実験のデータを BE コードの予測精度の改善に より積極的に利用する計画である。 以上のように、当研究グループでは、LSTF 実験による OECD/NEA ROSA プロジェクト を通じて、事故時の複雑現象を模擬・再現して事故現象の解明を進めると共に、得られたデ ータを基に熱水力安全解析手法の現象予測精度の向上を目指す研究に取り組んでいる。今後 は、ROSA プロジェクトの第二期計画(平成 23 年度末まで)を完遂すると共に、得られた経 験を活かして、次世代軽水炉安全系の性能評価につながる LSTF 実験の実施と解析手法の整 備に取り組む計画である。

主な質疑応答

- 質問: 17%低温側配管破断実験の結果に対する再現性について
- 回答:LSTF 装置は良好な現象模擬能力と充分な計測能力を兼ね備えており、高い現象再現 性と高信頼性の計測結果が得られることを、これまでに確認している。なお、プロジ ェクト参加機関との合意に基づき実験条件を定めており、全く同じ条件の実験は無い が、類似の実験は実施しており実験結果の傾向は同じである。
- 質問: 17%低温側配管破断実験に対する Blind 解析において、同じ TRACE コードを用いて も解析者に依存して燃料棒被覆管最高温度に大きなバラツキが生じた理由について
- 回答:解析者の入力データに対する作成能力や解析体系のノード分割、適用した解析モデル、 係数の与え方など、複合的な影響によるものと考えている。
- 質問: ROSA プロジェクトに係る実験データの公開時期について
- 回答: ROSA プロジェクトの実験データは、第一期、第二期計画の終了から3年後、すなわち、各々2012年4月以降、2015年4月以降にそれぞれ公開される。
- 質問: 大破断 LOCA は発生頻度が低いが、万一起きた場合を考えなくても良いのか?
- 回答: もしも将来、リスク情報に基づいた考慮によって中口径破断 LOCA が設計基準事象 とされた場合でも、大破断 LOCA は設計基準事象を超える事象として、参考解析が 行われると思われる。

(JAEA)

軽水炉の安全向上に向けた熱水力安全研究

-ROSA/LSTF軽水炉システム実験を通じた熱水力解析手法の検証-

竹田 武司

安全研究センター 原子炉安全研究ユニット 熱水力安全研究グループ

平成23年1月14日

平成22年度安全研究センター成果報告会












2.4 核燃料物質の安全かつ効率的な取り扱いに向けた臨界安全研究 -臨界量データの取得、解析手法の検証、安全担保の枠組み-

安全研究センター サイクル施設安全研究グループ 外池幸太郎

概要

燃料サイクルでは、多数の発電炉を加工、再処理等の少数のサイクル施設が支えており、 そこでは多様・多量の核燃料物質が取り扱われている。そのため、原子炉以外の場所での 連鎖反応を防止する「臨界安全」が重要となる。臨界安全は燃料を少量ずつ扱うことで容 易に達成できるが、実際には、経済性を損なわずかつ安全性も犠牲にしない「合理性」を 追求しなければならない。臨界事故が一旦起きてしまうと拡大防止や影響緩和の対処が難 しいため、臨界安全のほとんどの努力が施設設計や運転管理における対策に注がれている。

連鎖反応を理解する長年の努力は、解析コードや核データという計算技術として結実し、 現在、臨界安全管理に広く用いられている。しかし、その根本には、計算モデルの検証、 あるいは、個々の核反応の定量のための、臨界実験による臨界量測定や加速器による断面 積微分測定がある。最近では、新たに取り扱われる燃料に着目し断面積を定量・検証する ことに主眼が置かれることが多い。原子力機構では、例えば、商用再処理が本格化するこ とに対応して、定常臨界実験装置 STACY を用いてウラン溶液燃料の臨界量測定を行ってき た。臨界実験の結果は、国際協力の下で各国で共有されており、海外からも有用な情報が 得られている。このような実験データに基づいた検証・改良により、解析コード・核デー タが高精度化し、未臨界の判定に用いる中性子実効増倍率を 0.95 から 0.98 に引き上げるこ とが出来た。このことにより、安全性向上と燃料取扱量の増大が実現できる。

軽水炉時代は長く続き、一層の高燃焼度化のため、²³⁵U 濃縮度がより高い燃料や高富化 度 MOX 燃料が新たに使われると予想される。基本的に核分裂性物質が増える方向の変化で あり、さらに合理化した臨界安全管理が求められる。その解決策として、新たな中性子毒 物クレジットや広範な燃焼度クレジットの導入が企図されているが、いずれも、燃焼特性 の性格な把握に依拠する課題である。このため、照射後試験による燃焼燃料核種組成測定 や、臨界実験による核種組成に応じた臨界特性の把握を両輪として、課題を解決すること になろう。

安全を犠牲にせず効率化を実現するという臨界安全管理技術開発のこれまでの姿勢を堅持しつつ、燃料設計の高度化に対応した研究を進めて適時に新知見を得て、軽水炉時代の 基盤を支えて行く所存である。 主な質疑応答

- 質問: p.10。未臨界判定値の決定に統計的手法を用いているとのことだが、臨界事故の防止の観点で合理的と言えるのか?(事故発生の確率が有限の値で残っていて良いのか?)
- 回答:科学的な手法で定量性を持って説明することが、本来の意味での「合理性」である と考える。また、このような検討結果が、ゆくゆくは、臨界事故のリスク評価など に繋がっていく。
- 質問: STACY 実験では本来プルトニウム溶液を用いた実験が計画されていたが、事情に より出来なくなった。海外におけるプルトニウム溶液実験の状況は如何?
- 回答: 国際臨界安全ベンチマーク評価プロジェクト ICSBEP において、米・仏から過去に 行われた実験データが何件か寄せられている。最近では、フランスにおいて希薄プ ルトニウム溶液を用いた臨界実験が行われており、今後 ICSBEP に報告されるもの と期待される。今後の実験計画の議論では、核データの検証に重点が置かれると思 われ、バルクな臨界量測定よりは個別の核データ検証の測定に向かう方向になろう。
- 質問: JAEA では高速炉サイクルの研究もやっているが、そこでは、プルトニウム富化度 が高い、あるいは、プルトニウム濃度の高い溶液燃料の取り扱いが構想されている。 これに対応した臨界安全研究計画は如何?
- 回答: 臨界安全研究の計画としては、軽水炉の新型燃料と、高速炉サイクルの FaCT 計画 に対応したものと、両方掲げている。ただ、FaCT についてはプロセスの詳細が決 まっておらず、まだ、実験的研究の具体的な検討に入る段階にはない。
- コメ: 実際にはプロセスの決定は意外と早くなると思う。適時な成果を期待する。
- 質問: 照射後試験の成果を使い易い形とするために、既報の成果に比べて一層詳細な情報、 例えば詳細な照射履歴なども示すべきと考えるが、今後の取り組みの方針は如何?
- 回答: 様々な事情により、照射履歴の完全開示は難しい模様。我々も、照射後試験の分析 結果は高精度なものを出す努力を惜しまないが、照射履歴を把握している事業者・ 研究機関に上手く使っていただきたいという「願い」が強い。今後 FP クレジット の導入が大々的に行われるのであれば、正確な照射履歴と組成分析結果をセットに した成果を出す共同のプロジェクトを実施すべきと考える。
- コメ: 古くは JPDR の燃焼度分布の測定実績があるが燃焼度が低すぎる。今後の新たな取り組みに期待。
- 質問: JNES-CEA 他国際共同実験では、照射済燃料、MOX 燃料の反応度測定が実施されているが、JAEA は参加している、あるいは参考にしているのか?
- 回答: 直接は参加していない。JNES から発表されている成果を間接的に用いている。

















2.5 緊急時計画の実効性向上に向けた原子力防災研究一確率論的安全評価手法を用いた緊急時計画とその実現可能性の検討-

安全研究センター リスク評価・防災研究グループ 高原省五

1. 背景と目的

近年、国際的に原子力緊急事態に対する準備と対応の考え方に対する大きな変革が進み、 事前計画の重要性が強調されている。例えば、国際原子力機関(International Atomic Energy Agency: IAEA)の事前計画に対する考え方は安全要件「原子力又は放射線緊急事態に対す る準備と対応(GS-R-2)」(IAEA, 2002)及び安全指針「原子力又は放射線緊急事態に対す る準備の整備(GS-G-2.1)」(IAEA, 2007)に示されている。この中で IAEA は、原子力発電 所での事故や事象を人々に及ぼす影響の観点から緊急事態区分に分類し、各区分に対して 緊急時計画の目標を達成するために必要な準備と対応の整備を求めている。GS-R-2 では、 原子力発電所に対し、確定的影響のリスクを低減するために放射性物質の放出前もしくは 直後に予防的緊急防護措置を実施できるように整備がなされていなければならない範囲 (Precautionary Action Zone: PAZ)と、緊急防護措置を迅速に実施するために整備がなされ ていなければならない範囲(Urgent Protective Action Zone: UPZ)を導入し、緊急時計画の目 標を効果的に達成するための整備を要求している。

我が国においても原子力防護対策の実効性を高めるためには、PAZ や UPZ のような考え 方を導入し、原子力防災体制の現状を踏まえて効果的な防護対策を検討するとともに、そ の実現に向けた社会基盤や住民意識の醸成が重要である。当研究グループではこのような 認識の下、確率論的安全評価(Probabilistic Safety Assessment: PSA) 手法を用いて効果的な 緊急時計画の検討を進めている。PSA 手法は、施設内での事故解析から環境中へ放出され た放射性物質により公衆が受ける影響を評価できる手法であり、防護対策のモデルを併せ て考慮することで、対策の被ばく低減効果も評価することができる。ここでは PSA 手法を 用いて事故時の影響と防護対策の被ばく低減効果を評価することで、科学的根拠に基づき 効果の高い防護対策を検討し、さらにその実現可能性についても社会基盤の整備状況に関 する知見と防護対策に対する住民意識の観点から検討を行う。

2. 確率論的安全評価 (PSA) 手法による合理的な防護対策の検討

PSA 手法を用いた解析では、例として大規模かつ事故進展の早い事故シナリオに対して、 屋内退避、避難及び安定ヨウ素剤の服用といった防護対策による被ばく低減効果を原子力 機構が開発したレベル 3PSA コード OSCAAR にて評価した。この事故シナリオは、ヨウ素 の放出割合が炉内のインベントリに対して数%程度、環境中への放射性物質の放出開始が事 故発生(炉心の損傷)から 3 時間というシナリオである。また、各防護措置については、 次の 2 点に着目して被ばく低減効果の違いを検討した。

- ◆ 事故進展に対する対策導入のタイミングによる被ばく低減効果の変化
- ◆ 複数の対策を組み合わせて実施した場合の被ばく低減効果の変化

解析の結果、次の点が見出された。

- ◆ 大規模な放出が予想される場合には原子力発電所近傍の住民に対して確定的影響を予 防するために迅速な対応が必要となる。
- ◆ 放射性物質の放出前に予防的に避難することで高い被ばく低減効果を期待できる。
- ◆ 避難が遅れた場合でも、コンクリート屋内退避により被ばくを低減することができる。
- ◆ 迅速に安定ヨウ素剤を服用することで甲状腺線量を効果的に低減することができる。

3. 実現可能性の検討

PSA による解析で見出された効果的な防護対策を現実に実行するためには、国や自治体 による防災体制の整備に加え、実際に対策の主体となる住民が対策の実施方法を理解して いる必要がある。本研究グループは、PSA 手法を用いた緊急時計画の策定支援研究に加え て、原子力防災に対する地域の状況についても情報の収集や集約を進めており、これらの 情報や知見を PSA による解析にフィードバックしながら現実に実行可能な計画の検討を進 めている。ここでは、このような検討のうち社会基盤の整備状況に関する知見と防護対策 に対する住民意識について紹介した。

3.1 社会基盤の整備状況

PSA による解析で見出されたように、事故の発生から放射性物質が環境中へ放出される までの時間的余裕が短いシナリオにおいては、原子力発電所の近傍でのコンクリート屋内 退避も有効な対策の一つである。コンクリート屋内退避は現在の原子力防災体制において も、県や市町村の地域防災計画の中で具体的対応策を検討しておくものとして位置付けら れ、避難施設が指定されるなどの整備が進められている。そのため、コンクリート退避施 設の遮へい機能をあらかじめ評価しておくことは、緊急時計画を策定する上で重要である。 ここでは実際にコンクリート屋内退避施設の遮へい機能を評価した例として、島根県の地 域防災計画に記載されている避難施設に関する調査結果について報告した。この調査では 避難施設の材質や構造をデータとして収集し、モンテカルロコード MCNP を用いて施設の 遮へい機能を評価した。この結果、避難施設の構造や材質上の特徴が施設の遮へい機能に 及ぼす影響について、防災実務上有用な情報を得ることができた。

3.2 原子力防災対策に対する住民の理解

緊急時の対応の実効性を向上するためには社会基盤の整備だけでなく、実際に対応の主体となる住民の意識を計画に合わせて醸成しておく必要がある。本研究ではそのための出発点として、緊急時計画を住民がどのくらい理解しているのか現状を調査した。この結果、防護対策に対する住民の理解は、原子力発電所からの距離や自治体の取り組みによって異なることが見出された。また、年齢や職業、原子力発電所の事故に対する考え方といった個人属性も防護対策の理解には影響していることが示唆された。今後はこのような知見を基に緊急時の住民行動を予測し、合理的な計画を円滑に実行するために、住民の理解や認識をどのように醸成していけばよいのか検討を進めていく予定である。

4. まとめ

本研究では PSA 手法を用いて被ばく低減効果の高い防護対策の在り方について検討した。 また、そのような防護対策は現実に実行可能であるのか、社会基盤の整備状況と住民意識 という 2 つの観点から検討を進めた。実現可能性に関する検討の結果は PSA による解析に フィードバックすることができ、これらの情報を基に PSA による解析を行うことで地域の 現状を反映した計画の策定に資することが期待される。本研究グループでは、PSA 手法の ようなリスク評価技術を活用し、より実効性の高い防護対策の在り方について検討を進め ていく予定である。

5. 主な質疑応答

- コメント: PSA だけでなく対策の実現可能性という観点からも包括的に研究を進めており 良いと思う。今後研究をより深めるために期待値だけでなく検討を進めて、分 かりやすい緊急時計画を提案してほしい。
- 質問: ヨウ素の放出量の絶対値はどのくらいか。
- 回答: 今回の計算で用いた入力データは以下の通り。

放射能(Bq)

- I-131 3.144 \times 10¹⁸
- I-132 4.618 $\times 10^{18}$
- I-133 6.598×10^{18}
- I-134 7.222 $\times 10^{18}$
- I-135 6.211×10^{18}
- 放出割合
- ・無機ヨウ素: 3.937×10⁻³
- ・有機ヨウ素: 7.481×10⁻²

コメント: スライド7枚目の右図のような図を示す時には慎重に表示してほしい

- 質問: 6 頁では「各気象条件について各距離での値を評価、気象条件の発生頻度を用いて"最大の"期待値を算出」とすべきでは?
- 回答: 本研究では、32 方位 25 距離での線量を算出しているので、同じ距離でも方位 が違えば線量が異なります。今回は、各距離における全方位の最大値を抽出し て評価に用いているので6頁のような表現となりました。
- 質問: チャコールマスクを着用した場合、どうなるか?
- 回答: 国の防災指針には、身の回りの布や衣類等によるエアロゾルの除去効率につい て目安となる数字を提案しています。これによると、木綿のハンカチーフを折 りたたまずにそのまま利用した場合で 27.5%、ハンカチーフを濡らした場合に

62.6%、ハンカチーフをしわくちゃにして利用した場合に 88.1%の除去効率になると記載されています。チャコールマスクを着用した場合には、より高い除去効率が期待されるものと考えます。

- 質問: 耐震補強のようにコンクリート屋内避難場の補強を目指しているのか?
- 回答: 今回の調査および評価は、実効性の高い避難を可能とするための第一歩として、 施設の遮へい機能の評価を試みたものです。今回の評価で明らかになったよう に、遮へい機能はそれぞれの施設の特徴に応じて様々です。例えば、体育館は 屋根にコンクリートが使用されていないため、放射線雲に対する遮へい効果は 低いものの、壁が厚く高いため、地表面沈着核種に対する遮へい効果は高くな ります。このことは、遮へいの観点から言えば、事故直後の放射線雲通過時に は体育館のような施設よりも教育施設等の方が避難施設として適していること を示唆しています。一方で、放射性核種の沈着後には体育館も他の施設と同様 の遮へい効果を有していることもわかりました。このように、避難施設の特徴 に反映して、実現可能かつ効果的な原子力防災の立案に資する知見の提供を目 指しております。
- 質問: 安定ヨウ素の配布を、早期大規模放出時にも効果があるようにするために改善していく必要があるのか?
- 回答: 早期大規模事故の直後においては、揮発性が高いヨウ素が環境中へ多量に放出 される可能性があります。特に、放射性ヨウ素の吸入摂取による内部被ばくは、
 事故直後における支配的な被ばく経路の一つであり、住民が迅速かつ確実に安 定ヨウ素剤を服用できるように体制を整備しておく必要があると考えます。

















3. ポスターセッション資料

This is a blank page.

3.1 熱水力安全研究グループ

過熱炉心の液滴冷却効果

一沸騰遷移後の熱伝達率及びリウェット速度モデルの開発ー

沸騰水型原子炉の炉心では、蒸発量の増加や流量の減少によって液膜が枯渇すると熱伝達が劣 化して燃料温度が急上昇し、燃料被覆管の破損につながる恐れがあります。このような熱伝達の 劣化を「沸騰遷移」と呼び、現行炉では通常運転時はもちろん、異常過渡時においてもこれを回 避するように設計することが要求されています。一方これまでの研究で、沸騰遷移が起きたとし ても短時間のうちに事象が終結すれば燃料の健全性は必ずしも脅かされないという知見が蓄積さ れてきています。日本原子力学会ではこれを踏まえ、沸騰遷移状態が持続する期間とその間の被 覆管温度が定められた条件内に収まる場合には沸騰遷移の発生を許容するという基準(学会基準) を提案しています。我々原子力機構では、学会基準に示されている被覆管温度評価手法の技術的 妥当性を検証することを目的に、色々な実験や解析を行っています。

沸騰遷移に関連する現象で予測が難しいとされているのがリウェットで、乾き面上を進行する 液膜のスピードを意味する「リウェット速度」は、沸騰遷移の終結を決定する重要な因子となっ ています。従来研究では、原子炉異常過渡のような高圧・高流量過渡条件でのリウェット速度の 計測例はほとんどありません。原子力機構では、被覆管を模擬した円管を試験部として、学会基 準を包含する広い条件での実験を行い、リウェット速度とリウェット速度の計算に必要な熱伝達 率を予測する独自のモデルを開発しました。

一連の研究から、冷却水の流量が高い条件では流路を流れる液滴の濃度が高く(ポスター下段 左図参照)、この液滴が液膜先端付近の乾き面に衝突する等の効果で冷却を促進し、リウェット速 度を向上させる可能性があることを見出しました。ポスター下段中央の図に液膜先端付近の乾き 面を含む熱伝達率の計測結果とモデルの比較を示します。従来の液滴衝突を考慮しないモデルと 比較して、我々が開発したモデルでは低過熱度領域での予測性能が大幅に改善されていることが わかります。

このような液膜先端付近での液滴衝突の効果は「先行冷却」として以前から知られていました。 リウェット速度の予測モデルにはこの効果を組み込みました。ポスター下段右図に計測値とモデ ル計算値の比較を示します。先行冷却を考慮したモデルは実験データと良好に一致することがわ かります。液滴濃度が高くなる高流量条件では先行冷却の効果が顕著に卓越して、リウェットに 対する支配的な役割を果たすことを明らかにすることができました。

※ JAEA 成果普及広報誌「未来を拓く原子力 2009」61 ページより抜粋. http://jolisfukyu.tokai-sc.jaea.go.jp/fukyu/mirai/2009/pdf/5-4.pdf



3.2 燃料安全研究グループ

高燃焼度燃料の事故時挙動に関する研究

■ 反応度事故時の燃料挙動に関する研究

原子炉が安全に設計されていることを確認するため、通常時に加え、様々な事故を想定した場 合についても安全評価が行われます。その1つが、制御棒が急に抜けた際の出力暴走すなわち反 応度事故(RIA)です。安全評価では RIA 時に燃料棒が破損に至ると判断するための基準(破損 しきい値)が必要です。長期間使用されて高い燃焼度に至った燃料に対し、現在我が国で使われ ている破損しきい値は、原子炉安全性研究炉(NSRR)で行われた RIA 模擬実験の結果に十分な 安全余裕を持たせて定められました。燃料棒の被覆管は運転中の酸化・水素化により脆くなるた め、現行の基準は燃焼度の増大に伴い破損しきい値が低下するという考え方に従っています。

最近の研究により、高い燃焼度領域や MOX 燃料のデータを拡充し、さらに、被覆管の酸化と 水素化が破損に及ぼす影響を定量的に解明しました。この成果に基づき、現在は燃焼度の関数と して定められている破損しきい値を酸化膜厚さ等に応じて定めることで、同じ燃焼度に達しても 酸化・水素化が従来被覆管ほど進行しない新型被覆管の利点を活用することが可能となります。 また、従来の NSRR 実験は室温で行われていましたが、新開発の高温カプセルによって約 280℃ での破損データの取得に成功し、高温では室温の場合より破損しにくいことを明らかにしました。 この知見に基づき、想定する温度条件に応じて破損しきい値を適切に使い分けることで、過剰な 安全余裕を排除することが可能となります。

■ 高燃焼度燃料の LOCA 時挙動に関する研究

もう1つの想定事故である冷却材喪失事故(LOCA)では、一次系圧力バウンダリの破損により 炉心水位が低下するため、燃料棒温度が上昇します。LOCAに備え炉心に冷却水を送り込む緊急 炉心冷却系が装備されており、まもなく燃料温度は低下しますが、高温時に起こる酸化が著しい 場合は被覆管が脆くなります。冷却時の熱衝撃による燃料棒の破断や破砕が広範に起こり原子炉 の冷却性が低下しないよう、被覆管の著しい脆化を防ぐための基準が決められています。

運転中に被覆管で進行する腐食やそれに伴う水素吸収は、高燃焼度化に伴い顕著になります。 また、耐食性を向上するために新しい合金を使った被覆管が開発され高燃焼度対応燃料で用いら れています。原子力機構では、このような高燃焼度化に伴う変化がLOCA時の燃料挙動や安全性 に及ぼす影響を調べています。例えば、水素を予め吸収した被覆管が酸化した場合、酸化のみに 比べて少ない酸化量で脆化することが分かりました。さらに大阪大学と協力し、水素吸収に伴う 被覆管の脆化促進の原因も明らかにしました。また、原子力機構では、LOCA時に燃料棒が曝さ れる条件を模擬し、水蒸気雰囲気下で1000から1200℃まで試験燃料体を加熱した後、冠水・急 冷する実験を行っています。この実験により被覆管が脆化し急冷時に破断に至る酸化条件を調べ ることができます。実際に発電炉で照射した高燃焼度燃料被覆管を用いた実験により、調べた燃 焼度範囲においては高燃焼度化の影響は小さく、現行の基準値が高燃焼度燃料に対しても安全余 裕を有することを示しました。

■ まとめ

これらの研究を通して、必要な安全を確保した上で、事業者による新技術導入や経済性向上を 促進することができる、高い科学的合理性を備えた安全基準の実現に貢献しています。



燃料が受ける負荷を表す指標として燃料エンタルピの増分を用いる。 上図は燃焼度が高いほど燃料が破損しやすくなる傾向を示している。 近年取得した高燃焼度UO₂及びMOX燃料のデータは、<u>現在のPCMI</u> <u>破損しきい値が80 MWd/kg程度までは妥当である</u>ことを示した。

PWR燃料に関する破損時の燃料エンダルと増分を被復管 外面酸化膜の厚さで整理した。被覆管の破損限界は水素化 物リムの厚さに依存するが、酸化量と水素吸収量がほぼ 比例するため、破損限界は酸化膜厚さとも強い相関を持つ。 上図は、高温時に破損限界が上昇すること、また、MOX燃料 の破損限界がUO2と同じであることも示唆している。





- 60 -

3.3 機器・構造信頼性研究グループ

確率論的構造健全性評価に関する研究

研究の概要

日本国内における初期の原子力発電所は40年を超えて長期使用されており、高経年化対策の観 点から、安全上重要な圧力バウンダリを構成する機器の健全性評価を、高精度に行うことが必要 となってきている。現状の高経年化技術評価等では、機器が劣化し破損する確率や破損した場合 の影響などを保守的に評価して安全裕度を定めて決定論的に評価が行われている。しかしながら、 今後さらなる長期利用を想定すると過度な保守性の最適化や最新知見を反映するなど科学的合理 性を考慮した高精度な健全性評価が重要となる。このような背景の下、確率論的破壊力学 (PFM) 解析は、最新の技術的知見を反映しつつ、経年変化や残留応力等の不確かさを考慮して破損確率 を評価する手法であり、保守性や安全裕度の相対的、あるいは定量的な評価等を可能とするもの として期待されている。本研究では、安全上重要な機器として、原子炉圧力容器及び圧力バウン ダリ配管を対象とし、特に溶接残留応力の取扱いに着目して、経年変化を考慮した PFM 解析手法 に基づく確率論的構造健全性評価技術を確立し、その活用方策について検討した。

経年劣化事象として重要な中性子照射脆化を伴う原子炉圧力容器炉心領域部におけるクラッド 部、及び応力腐食割れが顕在化している圧力バウンダリ配管溶接部を対象として、有限要素法に 基づき開発した残留応力評価技術による溶接残留応力評価、及び PFM 解析コードの開発並びに溶 接残留応力等が原子炉圧力容器部や圧力バウンダリ配管の構造健全性に及ぼす影響の評価を行っ た。主な知見は以下のとおりである。

○原子炉圧力容器クラッド部

残留応力測定の実験値との比較を通じて、圧力容器クラッド鋼の肉盛溶接時における相変態 を考慮した高精度な溶接残留応力解析技術を構築した。構築した解析技術を応用し、クラッド 部が原子炉圧力容器の健全性に及ぼす影響を評価するとともに、PASCAL ver.2 を用いて加圧熱 衝撃時の原子炉圧力容器の健全性について評価した。この結果、原子炉圧力容器の健全性評価 においては、クラッド部の肉盛溶接に伴う残留応力を考慮することが重要であることを示唆す る結果を得た。

〇圧力バウンダリ配管溶接部

溶接条件ばらつきを考慮した高精度な溶接残留応力解析技術を開発し、配管溶接部の残留応 力分布とそのばらつきをデータベース化した。BWR 圧力バウンダリ配管溶接部の応力腐食割れ 等を対象とした PFM 解析コード PASCAL-SP を開発し、現行健全性評価法の安全率に関する 検討等を行った。この結果、PFM 解析を活用することにより、安全率の保守性に関わる定量的 な議論が可能であることを示した。

まとめ

原子炉圧力容器および圧力バウンダリ配管を対象とした PFM 解析コードを開発し、原子力発電 所の高経年化対策に関する規制基準の高度化に対して、確率論的構造健全性評価の有用性を示し た。今後も、構造材料不連続部への応用や高経年化対策に係る基準への活用方策等を継続的に検 討し、国内外の学会での発表や論文投稿等を通じて、得られた知見を公表するとともに、規格基 準類への反映を目指す。

参考: PASCAL シリーズのダウンロード用 URL: <u>http://prodas.jaea.go.jp/</u>

確率論的構造健全性評価に関する研究

原子炉安全研究ユニット 機器・構造信頼性研究グループ

「研究背景:現状と課題



- 原子炉圧力容器および圧力バウンダリ配管を対象としたPFM解析コードを開発し、原子力発電所の高経年化対策に関する規制基準の高度化に 対して、確率論的構造健全性評価の有用性を示した。
- 今後も、構造材料不連続部への応用や高経年化対策への活用方策等を継続的に検討し、国内外の学会での発表や論文投稿等を通じて、得られた知見を公表するとともに、規格基準類への反映を目指す。

平成16~21年度原子力安全・保安院からの受託事業「確率論的構造健全性評価調査」の成果

3.4 リスク評価・防災研究グループ

リスク評価・管理技術に関する研究

確率論的安全評価(PSA)は、原子力施設で起こり得る事象を対象に、炉心損傷事故等の発生 頻度と公衆や社会への影響を定量的に推定し、潜在的なリスクを総合的に評価する手法である。 これは様々な意思決定を安全上の重要度を考慮して合理的に行うための有力な参考情報を与える ものであり、我が国を含めた各国において PSA 手法の整備と活用が進められている。 本研究グループは、原子力施設のもつ潜在的なリスクに関する情報を活用した合理的で透明性 の高い規制の構築を支援するため、以下の課題に取り組んでいる。

1. リスク情報の活用(PSA 手法の高度化・開発整備、事故故障分析)

(1) 原子炉施設でのリスク情報活用(未来を拓く原子力2007)

原子力発電所のリスク評価の結果を、達成すべきリスク抑制水準(安全目標)と比較する場合 など、評価結果の不確実さの情報は重要である。このうち、公衆のリスクの評価に必要なソース ターム(放射性物質の環境へ放出されるタイミングと、環境への放出量)については、現象が複 雑で長時間の計算が必要なため、不確実さの評価手順は確立されていなかった。そこで、原子力 機構で開発したシビアアクシデント解析コード THALES2 を用いたソースタームの不確実さ評価 手順を構築し、国内代表プラントの一つである BWR5/Mark-II プラントの評価に適用した。

不確実さ評価手順は、「不確実さ因子の抽出」、「変動パラメータの選定」、「変動パラメータの確 率分布の検討」、「不確実さ伝播解析の実施」で構成される。特に、「不確実さ因子の抽出」では、 シビアアクシデント時の事故進展を四つの段階に分割し、系統的に重要因子の抽出を行った。ま た、「変動パラメータの確率分布の検討」では、既往の研究の知見や専門家判断を調査し反映する ことが評価結果の信頼性を高める上で重要と考え、最新知見との整合性や対象プラントへの適用 性などデータの信頼度に基づき設定する方法を検討した。

格納容器が過圧破損に至る 6 つの事故シナリオを対象に、この手順に従いソースタームの不確 実さ伝播解析を実施し、不確実さの幅や不確実さに寄与するパラメータなどの情報を得た。例と して、ヨウ化セシウム (CsI) の放出量の不確実さ幅を示す。結果はサンプリング数に応じて累積 確率分布で得られるが、ここでは 5%値、95%値、平均値で代表させた。平均値は、初期炉内内 蔵量に対し 10%程度であり、1~2 桁程度の不確実さ幅を持つことが明らかになった。

(2) 核燃料施設でのリスク情報活用(未来を拓く原子力 2006)

核燃料施設では、原子炉施設とは異なり核燃料などの放射性物質が各工程や保管箇所等に分散 して存在し、多様な事故が想定される。そのため、同施設の PSA では、施設全体から抜け落ちな く潜在的な異常事象を同定し(網羅性)、数多くの異常事象候補の中から有意な数の事象を選別し (効率性)、詳細な評価を行う(精度の確保)手法開発が必要となった。

開発した PSA 実施手順は、「概略的な PSA」、「より詳細な PSA」の2 段階で構成される。まず、 「概略的な PSA」にて、ハザード分析により潜在的な異常事象を抽出し、リスクマトリックスを 基にリスク上重要な異常事象候補を選別する。次に「より詳細な PSA」にて、これらの事象に対 し、原子炉施設と同様な手法による事故シナリオ分析、発生頻度評価に加え事故影響評価を行う。

検討した PSA 実施手順に従い、モデルプラントを対象に、一連の分析を実施し、発生頻度及び 放射性物質放出量の評価結果からリスクプロファイル図を作成して、リスク上重要な事故シナリ オ設備・機器を同定した。 (3) 新重要度指標の提案(未来を拓く原子力 2010)

PSA では、機器の故障率や人の過誤率を入力変数として原子炉の炉心損傷頻度等を評価する。 これらの変数は不確実さを持ち、確率分布で表される。PSA では、入力変数の不確実さ情報を用 い、モンテカルロ法で出力変数の不確実さを求めることが一般的であり、以下の手順で行われる。

- 各入力変数の確率分布に沿ってランダムに値をサンプリングし、一組の入力変数のセットを造る。これを繰り返し、数千から数万個のセットを作成する。
- 2) 各セットの入力変数の値を用いて計算し、出力変数Yの値を求める。

3)得られた数千から数万個のYの値から、Yの確率分布を求める。

一方、Yの不確実さに大きく寄与する入力変数を見いだすために、感度解析を行う必要がある。 従来の感度解析手法では、出力変数の不確実さを分散で表し、ある入力変数を固定した場合の出 力変数の分散の平均値と全ての入力変数の不確実さを考慮した場合の出力変数の分散との比をと り、当該入力変数の重要度と定義する。しかし、出力変数の確率分布の歪みが大きい場合、分散 で確率分布の不確実さを適切に表すことはできなかった。

そこで、出力変数の確率分布の歪みが大きい場合でも出力変数の不確実さに大きく影響する入力変数を同定できるよう、新重要度指標を提案した。全ての入力変数の値を変動させ、得られた 出力変数 Y の累積分布関数 (CDF) を $F_Y(y)$ 、着目した入力変数 X_iをある値に固定し、他の全て の入力変数を変動させ得られた Y の条件付き累積分布関数を $F_MX(y)$ とし、二つの分布間の相違 (面積: $s(X)=\int |F_MX(y)-F_MX(y)| dy$)による Y の不確実さへの影響を評価する。そして、 $F_MX(y)$ と $F_Y(y)$ の間に生じた相違 s(X)の期待値を新重要度指標と定義した。そして、この新重要度指標 を適用して PSA における不確実さ及び感度解析を行う汎用コード GSALab (Global Sensitivity Analysis Lab)を開発することで、より精度の高い PSA の結果を得ることが可能となった。

(4) 環境影響評価モデル OSCAAR の妥当性検証(未来を拓く原子力 2009)

環境中における放射性核種の移行挙動を評価し、人への被ばく経路を予想し、被ばくの程度を 推定するため、様々な数学モデルが用いられる。これらの評価モデルの結果が安全や許容レベル に関する規制の判断等に用いられる場合、科学的な理解だけでなく公衆の理解を得るという点か らも、測定データに対する評価結果の信頼性の程度を明らかにしておくことが重要である。この ような観点から、放射性核種の生態圏における移行モデルの妥当性を検証するための国際共同研 究に参加し、様々な被ばく状況,環境媒体及び放射性核種について、野外の実測データを利用し て関連する移行モデルの妥当性、信頼性の検証研究を進めている。

その一つとして、国際原子力機関(IAEA)の EMRAS 計画に参加し、チェルノブイリ事故で 得られた野外の測定データを利用して、原子力施設の確率論的安全評価に用いるため原子力機構 で開発した環境影響評価モデル OSCAAR における生態圏移行及び被ばく評価モデルの妥当性を 検討した結果を示す。ここでは原子力施設に起因する環境影響評価で重要な I-131 と Cs-137 に着 目し、大気、土壌、農畜産物などの環境媒体中の I-131 と Cs-137 の測定データを用いて、大気か ら農作物、土壌から農作物、牧草から畜産物への移行モデル及び人のヨウ素代謝モデルの妥当性 を検証した。このような研究からモデルの予測性能を検証し、モデルやパラメータの不確かさを 評価して、環境評価モデルの信頼性向上に役立てている。

(5) 事故・故障分析(未来を拓く原子力 2008)

原子力施設、特に原子力発電所で事故が起こると、その被害は甚大に及ぶ可能性がある。その ため、実際に起こった事故や故障の事例を数多く集めて分析を行い、再発を防ぐための対策を検 討することは不可欠であり、また、こうした分析を継続的に行うことも重要である。原子力機構 では、旧原研の頃からこのような活動を進めている。 ここでは、最近の分析結果の一例として、PWRの原子炉圧力容器や一次冷却系配管等で発生す る一次冷却水応力腐食割れ(PWSCC)の事例を示す。原子炉圧力容器や一次冷却系配管が破れ ると冷却材喪失事故(LOCA)が起こり、原子炉の冷却や放射性物質の閉じ込めといった機能の 一部が失われる。こうした重大な事態になるのを防止するのに役立つ知見を得るため、PWSCC の発生箇所やその発見方法について分析を行った。これによれば、PWSCCは、原子炉圧力容器 上蓋に取り付けられている制御棒駆動機構(CRDM)ノズルや加圧器ヒータスリーブといった高 温の環境にさらされる機器に多く見られることが分かった。また、PWSCCの発見には、目視に よる検査の他、検査対象箇所に応じて超音波試験あるいは渦電流試験などを適宜組み合わせて行 うことが重要であることが分かった。この他、修理方法についても分析を行い、我が国の原子力 発電所における PWSCCの早期発見の方法や対策の検討に役立つ情報としてまとめた。これらの 成果は、随時、原子力安全委員会や原子力安全・保安院,電力会社などの関係機関に提供されて いる。

2. 原子力防災に関する技術的支援研究

(1) 緊急時専門家支援のための技術マニュアルの整備

原子力緊急事態が発生した際、原子力専門家はオフサイトセンター等に参集し、プラントデー タや気象データ、モニタリングデータ等を用いて、事故の進展状況及び環境への影響を評価する とともに、必要に応じて住民への防護対策の実施方法を検討、判断し、関係機関に対して助言を 行うことになる。緊急事態での限られた状況において得られた各データや、時間の制約がある中 で効率的に判断を行うためには、必要なデータを体系的に集約し、迅速に活用できるよう整備し ておく必要がある。

そこで、緊急時の意思決定プロセスにおける専門家を支援することを目的に、事故進展解析、 ソースターム評価、大気拡散評価、及び線量評価に関する評価手順とデータベースからなる技術 マニュアル案を整備した。さらに、本マニュアルを支援するための PC ベースのツールを整備し た。本ツールは、現場の事故条件および気象条件を入力して、ソースターム評価から大気拡散評 価及び線量評価を迅速に行い、被ばく線量等の評価結果を地図上に表示することで、専門家が防 護対策実施の判断に役立てるためのものである。

参考文献

未来を拓く原子力 2006, 5-2 MOX 燃料加工施設のリスク情報の活用をめざして -MOX 燃料加工 施設の PSA 手法の整備-

(http://jolisfukyu.tokai-sc.jaea.go.jp/fukyu/mirai/2006/5_2.html)

未来を拓く原子力 2007, 5-1 原子力施設のリスク情報活用を目指して -ソースタームの不確実さ 評価手法の整備-

(http://jolisfukyu.tokai-sc.jaea.go.jp/fukyu/mirai/2007/5_1.html)

未来を拓く原子力 2008, 5-1 運転経験から学ぶために -加圧水型原子力発電所における1次冷却 水応力腐食割れ事例の分析-

(http://jolisfukyu.tokai-sc.jaea.go.jp/fukyu/mirai/2008/5_1.html)

未来を拓く原子力 2009, 5-1 チェルノブイリデータで環境評価モデルを検証する -環境影響評価 モデル OSCAAR の妥当性検証-

(http://jolisfukyu.tokai-sc.jaea.go.jp/fukyu/mirai/2009/5_1.html)

未来を拓く原子力 2010, 6-6 リスク評価結果の不確実さへの寄与を調べる -新重要度指標の提案 と汎用コードの開発-

(http://jolisfukyu.tokai-sc.jaea.go.jp/fukyu/mirai/2010/6_5.html)


3.5 サイクル施設安全研究グループ

核燃料サイクル施設の火災事故時の閉じ込め評価研究

<u>緒言:</u>

当研究グループでは、核燃料サイクル施設の安全性の確認に資するため、火災事故時の閉じ込 め機能の健全性を評価するための手法の整備を進めている。同施設に存在する各種有機材料の燃 焼に伴う煤煙化率等の燃焼特性データ及びHEPAの差圧上昇データ等を実験的に取得するととも に、これらを相互に関連づけることにより具体的な火災事故シナリオに基づいた HEPAの差圧上 昇の時間的進展を評価した。

試験:

試験には原子力機構が所有する火災時ソースターム実験装置を用いた。同施設に存在する代表 的な有機材料として、グローブボックスパネル材(アクリル(PMMA)及びポリカーボネート(PC)) 及びケーブル被覆材(エコマテリアルケーブル(EM-E/F)及び高難燃ノンハロゲンケーブル (NH-E/F))を試験対象とした。一辺を5mm程度に粒状化した試験体約60gを燃焼させ、試験 体の質量減少速度や煤煙放出速度等の燃焼特性データと煤煙の目詰まりによるHEPAフィルタの 差圧上昇データを、ハロゲンスポットヒータを用いて試験体に供給する輻射熱流束の大きさ(~40 kW/m²)及び試験体に対する給気流速等をパラメータとして、それぞれ取得した。

試験結果及び考察:

燃焼セル内への給気流速と試験体の燃焼に伴う質量減少速度及び煤煙化率(単位燃焼質量当た りの煤煙発生量)の関係をそれぞれ示す。また、HEPAの単位濾過面積当たりの積算煤煙負荷重 量と差圧の関係を示す。PMMAに40kW/m²の輻射を与えた場合をのぞき、質量減少速度は給気 流速に対して大きな影響は受けないことがわかる。一方、煤煙化率は給気流速が大きくなりに従 って大きくなる傾向がみられた。PMMAとEM-E/F及びPC(40kW/m²条件)の燃焼では、HEPA の単位濾過面積当たりの煤煙負荷重量と差圧との間に二次の関係を見いだすことができ、両者間 のフィッティングによりHEPAの目詰まり係数を算出した。NH-E/Fでは、この関係を見いだす ことができず、煤煙負荷重量が少量の範囲では差圧上昇は緩やかであったが、その後の煤煙負荷 重量の増大に伴って急激に増大した(40kW/m²条件)。PMMAは燃焼による質量減少速度が他 の試験体よりも大きい(すなわち燃焼速度が大きい)が、逆に煤煙化率は最も小さい値となった。 さらに PMMAの燃焼によって発生する煤煙は、他の試験体のものよりも HEPAの目詰まりをも っとも早く引き起こすことがわかる。

火災事故時の閉じ込め機能の健全性評価のためには、HEPA が破損するまでの猶予時間を見積 もることが重要である。そこで、これらの有機材料の燃焼に伴う質量減少速度、煤煙化率及び HEPA の目詰まり係数を組み合わせることで、具体的な火災事故シナリオに基づいた HEPA の差 圧上昇の時間的進展を評価した。最下図は各物質が 50 cm¢の円に相当する燃焼面積で一様に燃焼 するものと仮定した場合の評価結果である。この例では PMMA は 1.5 時間以降では、差圧上昇が 最も低い結果となったが、逆に NH-E/F は、煤煙の負荷が進むと急激に差圧が上昇することがわ かった。

核燃料サイクル施設に存在する可燃性物質に対してこのような知見を蓄積し、これらを組み合わせることで、閉じ込め機能喪失に至るまでの猶予時間を定量的に推定することが可能となり、 事故拡大防止の観点から重要な猶予時間を踏まえた施設の運転管理条件の具体化への反映が期待 される。



JAEA-Review 2012-048

3.6 廃棄物安全研究グループ

岩盤中での物質の移行挙動を解明する - 地下の還元的な条件における収着実験 -

高レベル放射性廃棄物の地層処分は、使用済燃料を再処理した後に残る高レベル放射性廃液を ガラス固化した後、オーバーパックという鉄の容器で密封し、その周辺をベントナイトという粘 土鉱物を主成分とした緩衝材で覆い、300m より深い安定な岩盤中に埋設する方法です。高レベ ル放射性廃棄物の中には、長寿命の放射性核種が含まれているので、地層処分の安全性を評価す る際には、長い期間のうちにはそれらが溶け出し、岩盤中を移行し、人間に被ばくを与える可能 性を考慮します。放射性核種が岩盤中を地下水の流れによって移行する際には、岩盤を構成する 鉱物に収着されることにより、その移行が遅延されることが期待されています。そこで、処分場 のまわりの岩盤内で、放射性核種がどのように移行し得るかを理解する必要があります。地下深 部は地表に比べて酸素が乏しく還元性の条件になっており、また、地下水中の塩濃度によって放 射性核種の収着性が影響される可能性があります。

本研究では、天然の岩盤から地下の還元状態を変化させないように注意しながら採取した地下 水と岩石を用いて、地下水の塩濃度が放射性核種の収着性に与える影響を調べました。地下の還 元状態を維持するため、アルゴンガスを循環させたグローブボックスを使用して、酸素濃度の非 常に低い雰囲気(1ppm以下)において実験を行いました。

地層処分の安全性評価において被ばく線量を支配する元素の1つであるセレンの砂質泥岩への 収着性は、地下水の塩濃度(NaClやNaNO3の濃度)が高くなることによってやや低下するもの の、低下の程度は緩やかであることが確認されました。また、セレンは岩石に収着しにくい負イ オンを形成しますが、還元性の実験環境では鉱物表面との特異的な結合により、陽イオンである セシウムと同等の収着性を有することがわかりました。

このように、岩盤中の鉱物には放射性核種を収着する働きがあることを実証し、地下水の塩濃 度が変化してもこの働きが大きく阻害されることがないことを確認しました。処分場のまわりで 起こりうる環境の変化によって、放射性核種を収着する働きがどのように変化するのかについて、 信頼性のある評価に必要な情報の蓄積を進めています。(本研究は原子力安全・保安院「平成 18 年度放射性廃棄物処分の長期的評価手法の調査」として実施した。)

参考文献

飯田芳久ほか,地下の還元的な条件下でのセレンの砂質泥岩への収着分配係数,原子力バックエンド研究,vol.15, no.2, 2009, p. 57-67.

JAEA-Review 2012-048



- 70 -

度は緩やかであることが確認されました。

(1ppm以下)において実験を行いました。

3.7 高経年化評価・保全技術研究グループ

ふげんを活用した軽水炉の高経年化調査研究 保全技術等有効性確認試験(配管減肉)

配管減肉については、「高経年化対応技術戦略マップ 2009」の検討において、配管減肉管 理の信頼性向上を目的とした「評価手法の妥当性及び精微化のための長期運転状況下に於け る各種データ・知見の収集を行っていくこと、並びに、減肉メカニズムの解明が必要である こと」が指摘されている。それに従い、本調査研究では、解体撤去が進められている原子炉 廃止措置研究開発センター(ふげん)の実機材を用いて、解体実施工程に基づいて以下の調 査研究を進めてきた。

配管減肉状態の測定

ふげんの主蒸気管、抽気管、給水加熱器付近の高圧給水管を中心にこれまでに調査対象箇 所全148箇所(総数約28,000ポイント)の配管減肉状態の測定を実施した。また、「接触式 3次元座標測定装置」、「レーザ顕微鏡」等による腐食減肉面の観察などの詳細調査を行った。 この配管減肉状況の調査結果から、「必要肉厚」を下回る箇所が皆無であることが確かめられ た。このことから、プラント供用期間中の「ふげんの配管減肉管理方法」が、保守的で妥当 であることが確認できた。

また、減肉率に負の値を示すなどのばらつきが少なくなく、従来から知られる公称肉厚の 他に、曲げ管部、溶接部などに存在するマクロな変形分布が測定値に影響することを明らか にすることができた。減肉率の平均値は低い値(<0.10mm/10,000h)を示し、腐食面に「鱗 片模様」あるいは「オレンジピール」と呼称される組織は観察されなかったことから、FAC (流れ加速型腐食)の事象の存在は確認できなかった。

② 熱流動解析及び PASCAL-EC による減肉解析

一次元熱流動解析コード(NETFLOW++)により、「ふげん」の配管減肉管理対象箇所の 流動状態を確定するために必要な環境条件(温度、圧力、流量、乾き度、ボイド率、クオリ ティ等)を求め、三次元熱流動解析及び PASCAL-EC(減肉配管構造信頼性解析コード)に よる減肉解析などを実施し、超音波厚さ計による減肉測定結果との比較、検討を行った。 PASCAL-EC による推定値は、ほぼ全ての配管で実測平均減肉率を若干下回る低い値を示し た。また、レイノズル数との相関は認められなかった。

③ 配管減肉データベースの構築

「ふげん」の減肉管理対象箇所の主要な配管系統の、150A以上のほぼ100%を網羅する配 管減肉状況の調査データと、運転条件(運転温度、運転圧力、水質分析結果等)、及び材料記 録(ミルシート)記載情報等を収録したデータベースを構築した。

ふげんを活用した軽水炉の高経年化調査研究

日本原子力研究開発機構 安全研究センター 高経年化評価・保全技術研究グループ

保全技術等有効性確認試験(配管減肉)

<u>目的</u>

- 「ふげん」実機材の長期運転状況における減肉発生状況の正確な把握。
- 「ふげん」実機材を用い、配管減肉管理技術(予測、評価、 検査等)の妥当性を国がより適切に判断できるようにする ための各種データ・知見の収集を行う。

減肉率 (mm/h*10^4)

減肉率測定結果

・全測定箇所(約28,000点)の減肉率の平均値は0.10mm/10000h以下と低い値を示す。

系統別平均值:0.084

給水管

C-SP-51 C-SP-46

C-SP-40

C-SP-37 C-SP-33

-2.0

・配管減肉管理の妥当性の検証及び信頼性向上 ・規格基準、規制基準の整備への貢献

腹側

背側

配管減肉の計測値と解析値の比較

ᇄ

300 400 400

PASCAL EC算出減肉率

жп

<u>PASCAL EC算出減肉率</u> ・3次元流動解析で求めた内壁面流速か

ら推算
・実測値に対し低い値を示す傾向がある

・流速分布と減肉分布にある程度の相関 が認められた



<u>主な成果</u> ■高圧給水管を中心に配管減肉状況の調査を実施した。 ①全148箇所(約28,000点)で測定配管肉厚が「必要肉厚」を下回る箇所は無かった。 ②このことからプラント供用期間中の「ふげんの配管減肉管理方法」の妥当性が確認された。 ③減肉率の平均値は低い値を示し(<0.10mm/10000h)、流動加速型(FAC)腐食組織は観察されなかった。 ■配管分岐合流部等の減肉加速部について、減肉予測法(JAEAコードPASCAL-EC)による予測精度を確認した。 ■配管減肉管理の信頼性向上、評価手法の妥当性確認並びに精緻化に資するべく、配管減肉データベースを構築した。

3.8 高度化軽水炉燃材料研究グループ

軽水炉の燃料高燃焼度化及び高経年化に関する照射研究

1 概要

現行の発電用原子炉である軽水炉の高度利用や長期利用に対応して、燃料の高燃焼度化及 び運転年数の長期化による高経年化対策といった課題が挙げられている。本研究では、安全 審査、高経年化評価等の国の規制判断に必要な技術的知見を収集・整備することを目的とし て、燃料及び材料の照射環境下での健全性について、平成23年度から再稼働する日本原子力 研究開発機構(JAEA)の材料試験炉(JMTR)を活用した実機模擬環境での照射試験による 調査研究を実施する。

2 研究の必要性・目的

既設の軽水炉を安全に効率良く長期間運転して最大限活用するためには、燃料の高度利用 (高燃焼度化や高出力化など)及び材料の高経年化に対応して、実機の状況を踏まえた、よ り精度の高い安全性の判断のための技術的知見の拡充が必要である。また、これまでの実機 でのトラブルに対応した原因調査研究等の実績、及び安全基盤研究施設としてのJMTRの重 要性を踏まえ、国の規制判断に必要な技術的知見の収集・整備を目的として、炉心での放射 線(中性子、ガンマ線)照射環境での燃料及び材料の健全性について、実際にJMTRを使っ た照射試験による調査研究を実施する。

- 3 研究の内容
 - 3.1 燃料異常過渡試験

高燃焼度化に対応した BWR 新型(10×10型)燃料を対象に、出力過渡事象を模擬し た照射試験を実施し、出力過渡条件と燃料破損しきい値の関係を調べるとともに、破損 のメカニズムを明らかにする。これにより、新型高燃焼度燃料の安全評価手法や民間基 準の妥当性評価に寄与する。

3.2 原子炉圧力容器鋼の照射脆化

原子炉圧力容器に使用されている低合金鋼を対象に、監視試験片サイズの小型試験片、 マスターカーブ法の標準サイズである大型試験片(1T-CT 試験片)により、60 年以上の 運転期間に相当する照射量までの中性子照射材の破壊靱性試験を実施し、現行の監視試 験片による間接的な破壊靱性評価手法の妥当性確認に寄与する。

3.3 炉内構造材の照射誘起応力腐食割れ(IASCC)

BWR 炉心シュラウドに使用されている SUS316L 鋼を対象に、炉内模擬環境(水、放 射線)における照射下 IASCC 試験を実施し、照射後試験(PIE)との比較により、IASCC き裂進展挙動への照射環境の影響を明らかにする。これにより、現行の IASCC 健全性 評価手法の妥当性確認、及び炉内水質評価の高精度化に寄与するとともに、材料の照射 量に応じた炉内での環境緩和効果の有効性を確認する。

本報告は、経済産業省 原子力安全・保安院からの受託事業「軽水炉燃材料詳細健全性調査」の成果の一部である。

JAEA-Review 2012-048



付録

This is a blank page.

付録1

平成22年度安全研究センター成果報告会 一安全確保における科学的合理性の追求一

(独)日本原子力研究開発機構 安全研究センター

プログラム

日時:平成23年1月14日(金)13:30-17:30 会場:富士ソフト アキバプラザ6階セミナールーム1

13:30 開会挨拶

理事 横溝英明

13:40 安全研究センターにおける研究の概要

副センター長 更田豊志

- 14:00 より高度な軽水炉利用に向けた燃料安全研究 -原子炉安全性研究炉 NSRR を用いた事故時燃料挙動の解明-原子炉安全研究ユニット 燃料安全研究グループ 杉山智之
- 14:35 軽水炉の安全向上に向けた熱水力安全研究 -ROSA/LSTF 軽水炉システム実験を通じた熱水力解析手法の検証-原子炉安全研究ユニット 熱水力安全研究グループ 竹田武司
- 15:10 休憩 (ポスターセッション:セミナールーム 4,5)
- 15:40 核燃料物質の安全かつ効率的な取り扱いに向けた臨界安全研究
 -臨界量データの取得、解析手法の検証、安全担保の枠組みー
 サイクル施設等安全研究ユニット サイクル施設安全研究グループ 外池幸太郎
- 16:15 緊急時計画の実効性向上に向けた原子力防災研究 一確率論的安全評価(PSA)手法を用いた緊急時計画とその実現可能性の検討-サイクル施設等安全研究ユニット リスク評価・防災研究グループ 高原省五
- 16:50 総合討論
- 17:10 閉会挨拶

センター長 平野雅司

付録2

アンケート集計結果

出席者数(原子力機構を除く):68 アンケート提出者数:47 提出率:69%

以下、()内数字は各質問への回答者数を表す。

1. 所属(47)

| 民間企業 | 55% | 法人・団体 17% | 官公庁 19% |
|------|-----|-----------|---------|
| 教育機関 | 6% | その他 2% | |

2. 年齢(47)

| 20 代 | 15% | 30代 | 19% | 40 代 | 15% |
|------|-----|-----|-----|--------|-----|
| 50代 | 30% | 60代 | 19% | 70 代以上 | 2% |

- 3. 発表について
 - より高度な軽水炉利用に向けた燃料安全研究 わかりやすさ(44) よくわかった 59% 概ねわかった 41% わからなかった 0%

面白さ(39)

| 面白かった | 72% | 普通 | 28% | つまらなかった | 0% |
|-------|-----|----|-----|---------|----|
| | | | | | |

| 重要性(39) | | | | | |
|---------|-----|-------|-----|--------|----|
| 重要性が高い | 77% | 比較的重要 | 23% | 重要性が低い | 0% |

- 意見・感想
 - ・研究の目的を達成するためには、どの程度の実験データが必要か。大きな絵が必要。
 - ・問題点がわかりやすかった。今後の研究の参考にしたい。
 - ・FBR、MOX 燃料への取り組みも大事である。
 - ・高燃焼度燃料、MOX 燃料利用のための、反応度事故に関する合理的な規制につながる成果を期待したい。
 - ・より具体的なデータ例を示して欲しかった。
 - ・事故時燃料挙動研究は、講演(2)と連動して実炉のシミュレーションに貴重なデータベー スである。今後も成果を期待する。
 - ・12頁 PCMI 破損しきい値の図を高温実験のデータで線を引き直した基準化を要望する。
 - ・再結晶焼鈍し(RX)材に関する研究を推進していただきたい。

- 2) 軽水炉の安全向上に向けた熱水力安全研究
 - わかりやすさ(44)

| よくわかった | 34% | 概ねわかった | 61% | わからなかった | 5% |
|----------------------------|-----|--------|-----|---------|----|
| 面白さ(40) 面白かった | 60% | 普通 | 40% | つまらなかった | 0% |
| 重要性(39) 重要性が高い 意見・感想 | 64% | 比較的重要 | 36% | 重要性が低い | 0% |

- ・「リスク情報を活用」の基本的内容(17%中口径破断と破断場所の選定根拠等)を知りた かった。
- ・中小径破断の再現シミュレーション結果が余りに悪く、解析技術の向上が必要と感じた。

 ・大破断 LOCA について発生率が低いため解析を行わないようだが、万が一起きた場合を 考えなくて良いのか? (本質問への回答は口頭発表資料に添えた質疑応答記録に記載)

- ・成果を広く公開して欲しい。
- ・具体的な数値のデータが提示されているとよい。
- ・LSTF は世界で最もすぐれた LOCA 模擬装置であり、今後も多くの成果が得られること を期待する。
- ・11 頁 実験結果に良くフィットする解析コード開発を JAEA に要望したい。
- ・BWR の中口径破断の研究も推進していただきたい。

3) 核燃料物質の安全かつ効率的な取り扱いに向けた臨界安全研究

わかりやすさ(46)

| よくわかった | 65% | 概ねわかった | 33% | わからなかった | 2% |
|-------------------|-----|--------|-----|---------|----|
| 面白さ(41) 面白かった | 56% | 普通 | 44% | つまらなかった | 0% |
| 重要性(40) 重要性が高い | 68% | 比較的重要 | 32% | 重要性が低い | 0% |

里女はか「

意見・感想

- ・現在、臨界予測計算の精度は十分に高いと考えており、これ以上の研究の必要性につい て整理が必要。燃焼度毒物クレジットについて、更なる研究を進めて欲しい。
- ・溶液 U-Pu系の臨界実験によるデータ取得をFaCT研究の一環として進めてほしい。
- ・加工施設の安全体制の合理化を進める上で参考になった。
- ・日本ではバックエンド施設安全性は重要だと思う。今後とも、民間にもデータベースや コードの情報提供機会をつくってほしい。
- ・燃料冷却の高温化に対応した研究を着実に進めてください。
- ・臨界下限増倍率 0.98 は解析システムに依存すること(10 頁)に関して、解析システムの検証方法の基準化 0.98 の残存リスク(<10⁻⁶)の評価基準策定を要望したい。

・JNES-CEA 他国際共同実験では、照射済燃料、MOX 燃料の反応度測定が実施されてい るが、JAEA は参加している、あるいは参考にしているのか? (上記の質問に対する回答は口頭発表資料に添えた質疑応答記録に記載)

4) 緊急時計画の実効性向上に向けた原子力防災研究

|--|

| よくわかった | 54% | 概ねわかった | 44% | わからなかった | 2% |
|-------------------|-----|--------|-----|---------|----|
| 面白さ(42) 面白かった | 67% | 普通 | 31% | つまらなかった | 2% |
| 重要性(41) 重要性が高い | 61% | 比較的重要 | 37% | 重要性が低い | 2% |

意見・感想:

- ・PSA 手法が使えるようになればレベル3で幅広く多様な研究が行えると思った。また、 地域住民に理解してもらうためにこれからの研究が鍵になると思う。
- ・線量の表記をわかりやすくした方が良い。
- ・認知率について、「恐怖を抱いているほど低い」と説明があったが、なかなか難しいと感じた。
- ・PSAと防災を組み合わせ、今後の指針策定に反映していただきたい。
- ・防災訓練シナリオに具体的に反映したいと思う。
- ・この種の研究は、できるだけ公開し、地域住民の認識を高めるようにしてほしい。
- 防災計画は日頃の活動が重要だと思う。事業者との研究成果の活用を考えて欲しい。
- ・防災計画の実効性を PSA で可視化するのは判り易くて効果的。PA に活用できると思う。
- ・6 頁では「各気象条件について各距離での値を評価,気象条件の発生頻度を用いて "最 大の"期待値を算出」とすべきでは?
- ・チャコールマスクを着用した場合、どうなるか?
- ・耐震補強のようにコンクリート屋内避難場の補強を目指しているのか?
- ・安定ヨウ素の配布を、早期大規模放出時にも効果あるようにするために改善していく必 要があるのか?

(上の質問に対する回答は口頭発表資料に添えた質疑応答記録に記載)

4. ポスターセッションについて

延べ回答者数: 23

各分野の回答者数

| 熱水力 | 7 | 燃料 | 5 | 機器・構造 | 0 |
|-----------|---|-----------|---|-------|---|
| サイクル施設 | 2 | リスク評価・防災 | 3 | 廃棄物 | 3 |
| 高度化軽水炉燃材料 | 1 | 高経年化評価・保全 | 2 | | |

各ポスター発表に対する意見

熱水力

- ・人気があり説明を聴けなかったことが残念。電中研 SIRIUS 実験との関連が知りたかった。
- ・さらに研究を進めてください。
- ・私も被覆管最高温度に注目して安全解析を行っているのでとても興味が沸いた。リウェ ット速度モデル開発は今まで行われていなかったようなので、面白いと思った。
- ・わかりやすかった。
- ・直接業務関係しており、JAEAの成果をどう取り入れるかが重要と思っている。

燃料

- ・質問に丁寧に答えていただき発表をよく理解できた。
- ・RIA/LOCA 挙動について良く現状を理解できた。
- ・直接業務関係しており、JAEAの成果をどう取り入れるかが重要と思っている。

サイクル施設

・サイクル施設の安全規制の向上に参考になりました。

リスク評価・防災

・分かりやすい説明だった。

廃棄物

- ・地層処分を進めるために大事である。
- ・興味深く見させていただいた。埋設処分のデータ蓄積を要望したい。

高度化軽水炉燃材料

・興味深く見させていただいた。

高経年化評価・保全

・興味深く見させていただいた。

ポスターセッション全体

・原子力開発関連課題として全てに興味があり、担当者の努力を感ずることができた。

5. 今回の成果報告会について

1) 開催を何で知ったか(44)

| 郵便物 | 11% | e-mail | 30% | メーリングリスト16% |
|--------|-------|---------|-----|-------------|
| 機構ウェブサ | イト 2% | 同僚・知人から | 41% | |

2) 開催地(43)

適当98%不適当0%その他の希望開催地:関西地区(1)

- 3)開催時期(41)
 適当 95% 不適当 0%
 その他の希望開催時期: 5~6月頃(1),秋頃(1)
- 4) 報告会の長さ(42)
- 長すぎる 0% 適当 100% 短すぎる 0%
- 5)発表件数(43)
 多すぎる 2% ・1時間/件で午後に3件程度がよい(1)
 適当 96%
 少なすぎる 2%
- 6)1件の発表の長さ(44)

長すぎる0%適当95%短すぎる5%

- ・1 時間/件で午後に 3 件程度がよい(1) ・時間が短すぎるテーマもあった(1)
- 7) 発表テーマの選定に関する意見、今後聞いてみたいテーマ
 - ・FBR について
 - ・熱水力
 - ・次世代炉
 - ・燃料破損基準に対する取り組み(MOX も含む)
 - ・廃棄物処理処分の安全研究
- 8) 会場の大きさ(43)

 大きすぎる
 0%
 適当
 88%
 小さすぎる
 12%
- 9) 会場の設備に関する意見
 - ・良い。駅にも近い
 - ・立派な場所で、良い。
 - ・室温が高すぎた。
- 10) 報告会の運営に関する意見
 - ・良い。
 - 初めて参加したが、日常的には触れることがなかったテーマについても興味深く聴くことができた。
- 6. その他の意見・感想、安全研究センターに対する意見など
 - ・年1度の開催を希望する。
 - ・成果報告会が定常化したら、安全研究センター外の関連研究の報告も含めると一層有意義 なものになると思う。

- ・様々な安全評価手法、安全を考える観点を知ることができた。また、それぞれのグループ でどのような研究が行われているか知ることができた。
- ・原子力安全をトータルで知ることができた。
- ・安全研究の維持・発展に期待している。
- ・原子力防災について、IAEA 等の動向、原子力安全委員会の防災指針改定の必要性、PSA を 考慮した防災への反映等、直接研究者から聞きたい。

以上

This is a blank page.

表2. 基本単位を用いて表されるSI組立単位の例 表1. SI 基本単位

| 甘木県 | SI 基本単位 | | |
|-------|---------|-----|--|
| 基个里 | 名称 | 記号 | |
| 長さ | メートル | m | |
| 質 量 | キログラム | kg | |
| 時 間 | 秒 | s | |
| 電 流 | アンペア | Α | |
| 熱力学温度 | ケルビン | Κ | |
| 物質量 | モル | mol | |
| 光 度 | カンデラ | cd | |
| | | | |

| | 100 | | | |
|-----------------------|-----|--------------|--------------------|--|
| 组立量 | | SI 基本単位 | | |
| 和立里 | | 名称 | 記号 | |
| 面 | 積 | 平方メートル | m ² | |
| 体 | 積五 | 立法メートル | m ³ | |
| 速さ,速 | 度 > | メートル毎秒 | m/s | |
| 加速 | 度 > | メートル毎秒毎秒 | m/s^2 | |
| 波 | 数每 | 毎メートル | m ⁻¹ | |
| 密度,質量密 | 度 = | キログラム毎立方メートル | kg/m ³ | |
| 面 積 密 | 度 | キログラム毎平方メートル | kg/m ² | |
| 比 体 | 積ゴ | 立方メートル毎キログラム | m ³ /kg | |
| 電流密 | 度フ | アンペア毎平方メートル | A/m^2 | |
| 磁界の強 | さフ | アンペア毎メートル | A/m | |
| 量濃度 ^(a) ,濃 | 度日 | モル毎立方メートル | mol/m ³ | |

第一の「濃度」での「海」で「シートル」 mol/m³ 量濃度にの、濃度モル毎立方メートル mol/m³ 量濃度キログラム毎立法メートル g^{\dagger} かンデラ毎平方メートル cd/m^2 折率(b^{\dagger} (数字の) 1 1 透磁率(b^{\dagger} (数字の) 1 1 質 輝 屈 透磁 比

(a) 量濃度 (amount concentration) は臨床化学の分野では物質濃度 (substance concentration) ともよばれる。
 (b) これらは無次元量あるいは次元1をもつ量であるが、そのこと を表す単位記号である数字の1は通常は表記しない。

表3. 固有の名称と記号で表されるSI組立単位

| | SI 組立単位 | | | | | |
|---------------------------------|-----------------------|------------|----------------------|---|--|--|
| 組立量 | 名称 | 記号 | 他のSI単位による 表し方 | SI基本単位による 表し方 | | |
| 平 面 角 | ラジアン ^(b) | rad | 1 ^(b) | m/m | | |
| 立 体 角 | ステラジアン ^(b) | $sr^{(c)}$ | 1 ^(b) | m^{2}/m^{2} | | |
| 周 波 数 | (ヘルツ ^(d) | Hz | | s ¹ | | |
| 力 | ニュートン | Ν | | m kg s ^{'2} | | |
| 圧力,応力 | パスカル | Pa | N/m ² | m ⁻¹ kg s ⁻² | | |
| エネルギー,仕事,熱量 | ジュール | J | N m | m ² kg s ⁻² | | |
| 仕事率, 工率, 放射束 | ワット | W | J/s | $m^2 kg s^{-3}$ | | |
| 電荷,電気量 | クーロン | С | | s A | | |
| 電位差 (電圧),起電力 | ボルト | V | W/A | m ² kg s ⁻³ A ⁻¹ | | |
| 静電容量 | ファラド | F | C/V | $m^{2} kg^{1} s^{4} A^{2}$ | | |
| 電 気 抵 扩 | オーム | Ω | V/A | $m^2 kg s^{-3} A^{-2}$ | | |
| コンダクタンス | ジーメンス | s | A/V | $m^{2} kg^{1} s^{3} A^{2}$ | | |
| 磁床 | (ウエーバ | Wb | Vs | $m^2 kg s^2 A^1$ | | |
| 磁束密度 | テスラ | Т | Wb/m ² | kg s ⁻² A ⁻¹ | | |
| インダクタンス | ヘンリー | Н | Wb/A | $m^2 kg s^2 A^2$ | | |
| セルシウス温度 | セルシウス度 ^(e) | °C | | K | | |
| 光 束 | [ルーメン | lm | cd sr ^(c) | cd | | |
| 照良 | ルクス | lx | lm/m^2 | m ⁻² cd | | |
| 放射性核種の放射能 ^(f) | ベクレル ^(d) | Bq | | s ⁻¹ | | |
| 吸収線量,比エネルギー分与, | グレイ | Gv | J/kg | m ² s ⁻² | | |
| カーマ | | C, j | 0/11g | 111 0 | | |
| 線量当量,周辺線量当量,方向 地線量当量,個人線量当量, | シーベルト (g) | Sv | J/kg | $m^2 s^2$ | | |
| 融 表 活 州 | カタール | kat | | e ⁻¹ mol | | |
| RX 215 10 1 | | nat | | 5 1101 | | |

(a)SI接頭語は固有の名称と記号を持つ組立単位と組み合わせても使用できる。しかし接頭語を付した単位はもはや

(a)SI接頭語は固有の名称と記号を持つ組立単位と組み合わせても使用できる。しかし接頭語を付した単位はもはや コヒーレントではない。
 (b)ラジアンとステラジアンは数字の1に対する単位の特別な名称で、量についての情報をつたえるために使われる。 実際には、使用する時には記号rad及びsrが用いられるが、習慣として組立単位としての記号である数字の1は明 示されない。
 (o)剤光学ではステラジアンという名称と記号srを単位の表し方の中に、そのまま維持している。
 (d)ヘルツは周期現象についてのみ、ベクレルは放射性核種の統計的過程についてのみ使用される。
 (e)セルシウス度はケルビンの特別な名称で、セルシウス選びを大しに使用される。セルシウス度とケルビンの 単位の大きさは同一である。したかって、温度差や温度間隔を表す数値はどちらの単位で表しても同じである。
 (f)放射性核種の放射能(activity referred to a radionuclide)は、しばしば認った用語で"radioactivity"と記される。
 (g)単位シーベルト(PV,2002,70,205)についてはCIPM勧告2(CI-2002)を参照。

| 表4. 単位の | 中に固有の名称と記号を含むSI組立単位の例 |
|---------|-----------------------|
| | |

| | S. S. | I 組立単位 | |
|-----------------|-------------------|--------------------|---|
| 組立量 | 名称 | 記号 | SI 基本単位による 表し方 |
| 粘度 | パスカル秒 | Pa s | m ⁻¹ kg s ⁻¹ |
| カのモーメント | ニュートンメートル | N m | m ² kg s ⁻² |
| 表 面 張 九 | ニュートン毎メートル | N/m | kg s ⁻² |
| 角 速 度 | ラジアン毎秒 | rad/s | m m ⁻¹ s ⁻¹ =s ⁻¹ |
| 角 加 速 度 | ラジアン毎秒毎秒 | rad/s^2 | m m ⁻¹ s ⁻² =s ⁻² |
| 熱流密度,放射照度 | ワット毎平方メートル | W/m^2 | kg s ^{'3} |
| 熱容量、エントロピー | ジュール毎ケルビン | J/K | $m^2 kg s^{-2} K^{-1}$ |
| 比熱容量, 比エントロピー | ジュール毎キログラム毎ケルビン | J/(kg K) | $m^2 s^{-2} K^{-1}$ |
| 比エネルギー | ジュール毎キログラム | J/kg | $m^{2} s^{2}$ |
| 熱伝導率 | ワット毎メートル毎ケルビン | W/(m K) | m kg s ⁻³ K ⁻¹ |
| 体積エネルギー | ジュール毎立方メートル | J/m ³ | m ⁻¹ kg s ⁻² |
| 電界の強さ | ボルト毎メートル | V/m | m kg s ⁻³ A ⁻¹ |
| 電 荷 密 度 | クーロン毎立方メートル | C/m ³ | m ⁻³ sA |
| 表 面 電 荷 | クーロン毎平方メートル | C/m^2 | m ⁻² sA |
| 電束密度, 電気変位 | クーロン毎平方メートル | C/m ² | m ⁻² sA |
| 誘 電 卒 | ファラド毎メートル | F/m | $m^{-3} kg^{-1} s^4 A^2$ |
| 透磁 卒 | ヘンリー毎メートル | H/m | m kg s ⁻² A ⁻² |
| モルエネルギー | ジュール毎モル | J/mol | $m^2 kg s^2 mol^1$ |
| モルエントロピー, モル熱容量 | ジュール毎モル毎ケルビン | J/(mol K) | $m^{2} kg s^{2} K^{1} mol^{1}$ |
| 照射線量 (X線及びγ線) | クーロン毎キログラム | C/kg | kg ⁻¹ sA |
| 吸収線量率 | グレイ毎秒 | Gy/s | $m^2 s^{-3}$ |
| 放 射 強 度 | ワット毎ステラジアン | W/sr | $m^4 m^{2} kg s^{3} = m^2 kg s^{3}$ |
| 放射輝度 | ワット毎平方メートル毎ステラジアン | $W/(m^2 sr)$ | m ² m ⁻² kg s ⁻³ =kg s ⁻³ |
| 酵素活性濃度 | カタール毎立方メートル | kat/m ³ | $m^{3} s^{1} mol$ |

| 表 5. SI 接頭語 | | | | | | | | |
|-------------|-----|----------|-----------------|------|----|--|--|--|
| 乗数 | 接頭語 | 頭語 記号 乗数 | | 接頭語 | 記号 | | | |
| 10^{24} | ヨ タ | Y | 10^{-1} | デシ | d | | | |
| 10^{21} | ゼタ | Z | $10^{.2}$ | センチ | с | | | |
| 10^{18} | エクサ | Е | 10^{-3} | ミリ | m | | | |
| 10^{15} | ペタ | Р | 10^{-6} | マイクロ | μ | | | |
| 10^{12} | テラ | Т | 10^{-9} | ナノ | n | | | |
| 10^{9} | ギガ | G | $10^{\cdot 12}$ | ピョ | р | | | |
| 10^{6} | メガ | М | $10^{.15}$ | フェムト | f | | | |
| 10^{3} | キロ | k | $10^{\cdot 18}$ | アト | а | | | |
| 10^{2} | ヘクト | h | $10^{.21}$ | ゼプト | z | | | |
| 10^{1} | デ カ | da | 10^{-24} | ヨクト | У | | | |

| 表6. SIに属さないが、SIと併用される単位 | | | | |
|-------------------------|------|--|--|--|
| 名称 | 記号 | SI 単位による値 | | |
| 分 | min | 1 min=60s | | |
| 時 | h | 1h =60 min=3600 s | | |
| 日 | d | 1 d=24 h=86 400 s | | |
| 度 | ۰ | 1°=(п/180) rad | | |
| 分 | , | 1'=(1/60)°=(п/10800) rad | | |
| 秒 | " | 1"=(1/60)'=(п/648000) rad | | |
| ヘクタール | ha | 1ha=1hm ² =10 ⁴ m ² | | |
| リットル | L, l | 1L=11=1dm ³ =10 ³ cm ³ =10 ⁻³ m ³ | | |
| トン | t | 1t=10 ³ kg | | |

表7. SIに属さないが、SIと併用される単位で、SI単位で

| 表される数値が実験的に得られるもの | | | | | | |
|-------------------|-----|-----|--------|----|--|--|
| 名称 | | | | 記号 | SI 単位で表される数値 | |
| 電 | 子 オ | 、ル | Ч | eV | 1eV=1.602 176 53(14)×10 ⁻¹⁹ J | |
| ダ | ル | ŀ | \sim | Da | 1Da=1.660 538 86(28)×10 ⁻²⁷ kg | |
| 統- | 一原子 | 質量単 | 〔位 | u | 1u=1 Da | |
| 天 | 文 | 単 | 位 | ua | 1ua=1.495 978 706 91(6)×10 ¹¹ m | |

| 表8.SIに属さないが、SIと併用されるその他の単位 | | | | | | |
|----------------------------|-------|--------|------|--|--|--|
| | 名称 | | 記号 | SI 単位で表される数値 | | |
| バ | _ | ル | bar | 1 bar=0.1MPa=100kPa=10 ⁵ Pa | | |
| 水銀 | 柱ミリメー | トル | mmHg | 1mmHg=133.322Pa | | |
| オン | グストロ・ | - 4 | Å | 1 Å=0.1nm=100pm=10 ⁻¹⁰ m | | |
| 海 | | 里 | М | 1 M=1852m | | |
| バ | | \sim | b | 1 b=100fm ² =(10 ⁻¹² cm)2=10 ⁻²⁸ m ² | | |
| 1 | ツ | ŀ | kn | 1 kn=(1852/3600)m/s | | |
| ネ | | パ | Np | ロ光伝しの粉はめた眼接は | | |
| ベ | | ル | В | 51単位との数値的な関係は、 対数量の定義に依存。 | | |
| デ | ジベ | ル | dB - | X19X ± 17 AC44 (19 A 11 6 | | |

| 表9. 固有の名称をもつCGS組立単位 | | | | | | |
|---|-----|---|--|--|--|--|
| 名称 | 記号 | SI 単位で表される数値 | | | | |
| エルク | erg | 1 erg=10 ⁻⁷ J | | | | |
| ダイン | dyn | 1 dyn=10 ⁻⁵ N | | | | |
| ポアフ | P | 1 P=1 dyn s cm ⁻² =0.1Pa s | | | | |
| ストークフ | St | $1 \text{ St} = 1 \text{ cm}^2 \text{ s}^{\cdot 1} = 10^{\cdot 4} \text{m}^2 \text{ s}^{\cdot 1}$ | | | | |
| スチルフ | sb | $1 \text{ sb} = 1 \text{ cd} \text{ cm}^{2} = 10^{4} \text{ cd} \text{ m}^{2}$ | | | | |
| フォト | ph | 1 ph=1cd sr cm 2 10 ⁴ lx | | | | |
| ガル | Gal | $1 \text{ Gal} = 1 \text{ cm s}^{-2} = 10^{-2} \text{ ms}^{-2}$ | | | | |
| マクスウェル | Mx | $1 \text{ Mx} = 1 \text{G cm}^2 = 10^{-8} \text{Wb}$ | | | | |
| ガウジ | G | $1 \text{ G} = 1 \text{Mx cm}^{-2} = 10^{-4} \text{T}$ | | | | |
| エルステッド ^(c) | Oe | 1 Oe ≜ (10 ³ /4π)A m ⁻¹ | | | | |
| (。) 2 元 系のCCC単位 系しCIでけ直接比較できないため 年早 [△ | | | | | | |

3元系のCGS単位系とSI Cは は対応関係を示すものである。

| | | | 表 | 10. | SIに 属 | 属さないその他の単位の例 |
|-------|--------|--------------------|-----|--------|----------|--|
| | 3 | 名利 | К | | 記号 | SI 単位で表される数値 |
| キ | ユ | | IJ | ĺ | Ci | 1 Ci=3.7×10 ¹⁰ Bq |
| ν | \sim | ŀ | ゲ | \sim | R | $1 \text{ R} = 2.58 \times 10^{-4} \text{C/kg}$ |
| ラ | | | | ĸ | rad | 1 rad=1cGy=10 ⁻² Gy |
| ν | | | | Д | rem | 1 rem=1 cSv=10 ⁻² Sv |
| ガ | | $\boldsymbol{\nu}$ | | 7 | γ | 1 γ =1 nT=10-9T |
| フ | r | | ル | i. | | 1フェルミ=1 fm=10-15m |
| メー | ートル | 系 | カラッ | ット | | 1メートル系カラット = 200 mg = 2×10-4kg |
| ŀ | | | | ル | Torr | 1 Torr = (101 325/760) Pa |
| 標 | 準 | 大 | 気 | 圧 | atm | 1 atm = 101 325 Pa |
| 力 | Ц | | IJ | _ | cal | 1cal=4.1858J(「15℃」カロリー), 4.1868J (「IT」カロリー) 4.184J(「熱化学」カロリー) |
| ŝ | ク | | | \sim | μ | $1 \mu = 1 \mu m = 10^{-6} m$ |

この印刷物は再生紙を使用しています