# 科学研究費助成事業

平成 28年 6月 7日現在

研究成果報告

機関番号: 17102
研究種目:基盤研究(C)(一般)
研究期間: 2013~2015
課題番号: 2 5 4 2 0 9 0 9
研究課題名(和文)燃料デブリベッド運動挙動に関する実験データベース整備及び解析コード検証
研究課題名(英文)Development of experimental database and validation of analysis code for dynamic behavior of fuel debris bed
研究代表者
····································
九州大学・工学(系)研究科(研究院)・教授
研究者番号:40311849
交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 3,900,000円

研究成果の概要(和文):高速炉における過酷事故(炉心損傷事故)において、事故後の長期の崩壊熱除去過程を支配 する要因として重要な燃料デプリベッドのセルフ・レベリング挙動に着目し、模擬デプリの特性、冷却材の沸騰挙動等 について実機条件の模擬性を向上した実験によって知見を得るとともに、解析コードの適用性を検証するための実験デ ータベースを整備した。さらに、実験結果に基づき格子-粒子法連成計算による数値シミュレーション手法の妥当性に ついて検討した。

研究成果の概要(英文): The present study focuses on self-leveling behavior of fuel debris bed, which is critical as a dominant factor in the long-term decay heat removal phase after core disruptive accident of fast reactors. A series of experiments, which improve simulated accident conditions such as debris properties, coolant boiling behaviors and so on, was performed to acquire experimental knowledge on self-leveling characteristics. An experimental database was also developed for validation of physical models used in computational tools. Validation of a numerical simulation code based on the particle-grid hybrid method was examined based on the present experimental results.

研究分野:原子炉工学

キーワード: 高速炉 炉心損傷事故 燃料デブリベッド セルフ・レベリング 数値解析 個別要素法

### 1. 研究開始当初の背景

2000年に米国エネルギー省により提唱され た第4世代原子炉「GEN-IV」では、炉心損傷頻 度の飛躍的低減や敷地外の緊急時対応の必要 性排除による高い安全性/信頼性の達成が、 2030年までに実用化を目指す原子炉概念にお ける開発目標の一つに挙げられている。また 2011年3月に発生した福島第一原子力発電所 の事故後、我が国において原子力を基幹電源 の一つとして位置付けるためには、原子炉の 過酷事故の影響が一般公衆に対して十分に許 容できる範囲にあることを示し、社会的に受 容性の高い安全論理を構築することが必要不 可欠である。

これに関連して、ナトリウム冷却型高速炉 (SFR)の実用化研究では、過酷事故時に燃料 を炉心外に流出させ再臨界を回避する炉心損 傷事故(CDA)対策が提案されている。一方で、 燃料流出後、長期の崩壊熱除去過程について は十分な知見が得られていないため、炉容器 内事象終息に至る事象推移を明らかにし、SFR の設計成立性を担保することが重要な課題と なっている。また、福島第一原子力発電所1 ~3号機では、溶融した核燃料と炉内構造物 が再度固化した状態(燃料デブリ)となって おり、燃料デブリ取り出しまでの期間、未臨 界状態を継続し、安定的に崩壊熱を冷却する 必要がある。

原子炉の CDA において冷却材の沸騰によっ て駆動される燃料デブリベッドの運動挙動は、 その冷却特性及び臨界特性がベッド厚さに依 存することから、事故後長期の崩壊熱除去過 程を支配する要因として重要である。このた め、報告者らは、崩壊熱除去過程における燃 料デブリの運動挙動に着目した実験的研究を 進め、崩壊熱による冷却材沸騰によって堆積 デブリが平坦化する「燃料デブリベッドのセ ルフ・レベリング挙動」について、その発生条 件や過渡挙動の基本特性を明らかにしてきた。 しかしながら、実機条件下でのベッド運動挙 動を予測し、解析コードの妥当性を検証する ための実験データベースは十分には整備され ていない。

#### 2. 研究の目的

これまで報告者らは、冷却材に水、燃料デ ブリに数 mm 程度までの大きさの固体球形粒 子(アルミナ、ジルコニア、ステンレス鋼等) を模擬物質として用いた燃料デブリ運動挙動 実験を実施してきた。この実験では、崩壊熱 による冷却材沸騰を(1)減圧沸騰、(2)ベッド 下部からの加熱沸騰、(3)ベッド下部からの気 相貫流によって模擬し、燃料デブリベッドの セルフ・レベリング挙動に対する実験技術を 確立してきた。しかしながら、模擬デブリの 特性(粒子形状、粒径、粒径分布等)、冷却材 の沸騰強度等が広範な実機条件を網羅してい ないことから、実機条件下での燃料デブリベ ッドの運動挙動に関する知見は十分ではない。 一方で報告者らは、デブリベッドの運動挙 動を評価するための解析手法について、日本 原子力研究開発機構と共同で多流体モデルを 基本とする高速炉安全解析コード SIMMER の 適用性を検討してきた。また、固体デブリ間 の相互作用を直接的に扱う解析手法である個 別要素法(DEM)を SIMMER コードに導入した 新たな固気液混相熱流動解析コード(以下、 SIMMER-DEM コード)の開発を進めている。し かしながら、SIMMER-DEM コードの実機条件へ の適用性向上を図るには、実機条件の模擬性 に優れた実験データベースに基づいた検証研 究が必要となる。

このため本研究では、原子炉の CDA におい て長期の崩壊熱除去過程を支配する要因とし て重要である「燃料デブリベッドのセルフ・ レベリング挙動」について、模擬デブリの特 性、冷却材の沸騰強度等について実機条件の 模擬性を向上した実験によって知見を得る。 これにより、解析コードの適用性を検証する ための実験データベースを整備するとともに、 実験結果に基づき SIMMER-DEM コードの実機 評価への適用性について検証することを目的 とする。

- 3. 研究の方法
- (1) 燃料デブリ運動挙動実験

本研究で実施した燃料デブリ運動挙動実験 では、崩壊熱による冷却材沸騰の模擬に、報 告者らが開発したベッド下部からの気相貫流 を用いた実験方法を用いる。図1に実験装置 の概要を示す。本実験方法では、デブリ運動 挙動に影響を与え得る不確定な因子(プール 内対流、ベッド内気相分布、気相流量変化)を 極力排除し、実機条件を網羅する気相流量に おいてセルフ・レベリング特性が測定可能で ある。これにより、非球形粒子、微細粒子及び 特性の異なる混合粒子等の実機模擬性を向上 した実験条件下での固体粒子ベッドのセル フ・レベリング挙動について解析コードの検 証性に優れた高精度の実験データを取得する。



図1 燃料デブリ運動挙動実験装置の概要

### (2) 実験データベースの整備

燃料デブリ運動挙動実験で得られたデータ に基づいてセルフ・レベリングの発達を予測 する実験相関式のモデル化手法について次元 解析の手法を用いて検討し、実験結果を反映 したデータベースとして整備する。

(3) 混相流動解析コードの検証

SIMMER-DEM コードについて、本研究で実施 する燃料デブリ運動挙動実験を対象とした検 証解析を実施する。これにより、セルフ・レベ リング挙動に対する本コードの基本的な適用 性について検討する。

4. 研究成果

(1) 燃料デブリ運動挙動実験

本実験では、燃料デブリを模擬した固体粒 子(嵩体積7L)を頂部が円錐形状になるよう に円筒水槽(内径D = 310 mm;初期水位180 mm)内に堆積させ、水槽底部の多孔質板を通 じて窒素ガスを吹き込み固体粒子ベッドが平 坦化する挙動を観察した。固体粒子には、体 積相当直径 $d_p$  = 0.51~6.1 mmのアルミナ (A1<sub>2</sub>0<sub>3</sub>)、ジルコニア(ZrO<sub>2</sub>)、亜鉛(Zn)、ス テンレス鋼(SS)、銅(Cu)の球形及び非球形 粒子(球形度 $\phi$  = 0.39~1.0)を用い、窒素ガ ス流量 $Q_g$ を実験パラメータとした。図2に実 験で観察された非球形のA1<sub>2</sub>0<sub>3</sub>粒子( $d_p$  = 2.0 mm;  $\phi$  = 0.43)及びSS 粒子( $d_p$  = 2.2 mm;  $\phi$  = 0.75) ベッドのセルフ・レベリング過程 の例を示す。



(*Q<sub>g</sub>*~100 L/min)

(2) 実験データベースの整備

本研究では、可視化画像から測定された固 体粒子ベッドの円錐部高さ(図3)の時間変 化 $H_m(t)$ をモデル・パラメータとなるレベリン グ特性時間 $\tau$ 及び円錐部の平衡高さ $H_{eq}$ を用い て次式でモデル化することを提案した。

$$\frac{H_m(t) - H_{eq}}{H_0 - H_{eq}} = \left(1 + \frac{t}{\tau}\right)^{-1}$$
(1)

ここで、 $H_0$ は初期の円錐部高さである。また、 各実験結果から求めた $\tau$ 及び $H_{eq}$ は、次元解析 によって、気相速度、粒子表面積、粒子直径、 ベッド空隙率及び下記で定義される気相レイ ノルズ数Re、気相アルキメデス数Arを独立 変数とする無次元実験式に相関した。

$$Re = \frac{\rho_g u_g d_p}{\mu_g} \tag{2}$$

$$Ar = \frac{\rho_g(\rho_p - \rho_l)gd_p^3}{\mu_g^2} \tag{3}$$

ここで、 $\rho_g$ は気体密度、 $u_g$ は気相速度、 $\mu_g$ は 気体粘性係数、 $\rho_p$ は粒子密度、 $\rho_l$ は液体密度、 gは重力加速度である。



図3 ベッド円錐部高さの定義

図4に式(1)による $H_m/D$ の予測値と測定値 の比較を示す。本モデル式によって 33 ケース で測定された 300 データの 91%が 20%以内の 精度で予測できている。図5に固体粒子ベッ ドの円錐部高さの時間変化の例を示す。式(1) が広範な気相流量に対して非球形 SS 粒子  $(d_p = 2.2 \text{ mm}; \phi = 0.62)$  ベッドのレベリ ングの発達を適切に予測できることが分かる。



図4 ベッド高さの実験値と予測値の比較



図5 ガス流量のベッド高さ変化への影響 (非球形 SS 粒子;  $d_p = 2.2 \text{ mm}; \phi = 0.62$ )

実機の事故条件では、燃料デブリには SS の 微粒化粒子も含まれる。また、デブリ粒子は 一般に非球形であり、平均径数百µmの粒径 分布を持っている。このため、本実験では、密 度、粒径あるいは球形度の異なる2種類の固 体粒子の混合ベッドを用いて、その基本的な レベリング特性について実験データを取得し た。図6に球形SS・A1<sub>2</sub>0<sub>3</sub>混合粒子ベッド(*d<sub>n</sub>*~2 mm;  $Q_a = 100$  L/min) のレベリング開始前と 完了後の側面及び上面から撮影した写真を示 す。ここで、SS 粒子及び A1203粒子は、それぞ れ、黒及び白色に写っており、上面からの写 真において赤丸で囲った部分が粒子ベッド部 分である。この写真の比較から分かるように、 レベリング完了後は、低密度の Al<sub>2</sub>0<sub>3</sub>粒子がベ ッド外周部に多く分布しており、レベリング の過程で密度の違いによる分離が生じている ことが確認できる。



私径の異なる球形 SS 混合粒子ペット、球形 SS・A1<sub>2</sub>0<sub>3</sub>混合粒子ペッド及び球形・非球形 SS 混合粒子ベッドにおける円錐部高さH<sub>m</sub>/Dの 時間変化の例をそれぞれ図7、8及び9に示 す。ここでは、混合粒子ベッドの高さを、それ を構成する粒子のみを用いた均質粒子の結果 と比較している。先に述べたようにレベリン グの過程で特性の異なる粒子のベッド内分布 に偏りが生じるため、ベッド高さにおいても 一方の均質粒子の結果に偏る傾向が認められ る。

このため本研究では、式(1)に用いるr及び H<sub>eq</sub>の無次元実験式に、粒径差及び密度差の影響を代表する項を加え、混合粒子ベッドに対 する実験結果を相関することを試みた。その 結果、図7、8及び9に示すように、式(1)が 混合粒子のセルフ・レベリングによるベッド 高さ変化を概ね予測できることが分かった。



#### (3) 混相流動解析コードの検証

本研究では、SIMMER-DEM コードを用いて、 燃料デブリ運動挙動実験の条件を模擬した3 次元解析を行った。図10に直径約6 mmの球 形 Al<sub>2</sub>0<sub>3</sub> 粒子のベッドを対象とした解析につ いて、初期状態及びガス吹き込み開始後26秒 時点でのベッド形状を黒色の粒子で示す。こ こで、ALPLK3は円筒水槽内の水の体積率の分 布、x軸及びz軸は長さ[m]を示している。本解 析では、流体計算に13×13×15 個の格子、DEM 計算では模擬デブリに43,400 個の粒子を用 いた。



(a) 初期条件(0秒)



(b) ガス吹き込み開始後 26 秒

## 図 10 球形 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 粒子ベッド形状の変化 ( $d_p = 6.1 \text{ mm}; Q_g = 104 \text{ L/min}$ )

図 11 及び 12 に直径約 6 mm の球形 Al<sub>2</sub>0<sub>3</sub>及 び ZrO<sub>2</sub> 粒子ベッドの高さ $H_m/D$ の変化につい て、実験結果、式(1)による予測値及び SIMMER-DEM コードによる解析結果との比較を示す。 何のケースでも解析は、初期のレベリングの 発達を過大評価している。Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>粒子ベッドの 場合、解析では、レベリングを開始してから 25 秒の間にレベリングは徐々に穏やかになり、 ベッド高さは実験で得られた平衡高さ $H_{eq}/D$ に近づいている。また、ZrO<sub>2</sub> 粒子ベッドにお いても、初期に急速にベッドが崩壊した後は、 実験で観察された平衡高さと比較しうるベッ ド高さが再現されている。

実験では図2に示すように、初期の粒子ベ ッド形状は、頂部がやや丸みを帯びた形状と なっているが、本解析では完全な円錐形状を 初期条件としているため、ベッド頂部は比較 的早期に崩壊しやすい。また、球形粒子ベッ ド内部の空隙率は 40%程度と比較的小さく、 本解析では流体-粒子間の抗力係数を Ergun 式に基づいて計算している。しかしながら、 ベッド表面近傍の固体粒子については流体-粒子間の抗力が過大評価される可能性があり、 これも初期のレベリングの発達を過大評価す る要因になっているものと考えられる。特に、 ガス流量の大きな ZrO<sub>2</sub>粒子ベッドのケースで、 この傾向が顕著に現れたものと思われる。



#### (4) まとめ

本研究では、原子炉の CDA において事故後 長期の崩壊熱除去過程を支配する要因として 重要である燃料デブリベッドのセルフ・レベ リング挙動に関する実験的研究を実施した。 その結果、実機条件の模擬性を向上した実験 によって広範な条件における実験的知見を得 た。また、セルフ・レベリングによるベッド高 さの時間変化に関する経験モデルを開発する ことで、実験データベースとして整備した。

さらに、燃料デブリ運動挙動実験の結果を 用いて、セルフ・レベリング挙動に対する固 気液混相熱流動解析コードの妥当性について 検討した。本コードは、多流体モデルに DEM を 導入したもので、燃料とスティールの固化粒 子及び液体ナトリウムとその蒸気が混在し流 動化する相変化を伴った多相多成分の熱流動 現象を解析できる。今後も本研究で実施した 燃料デブリ運動挙動実験で得られたデータベ ースを活用して、堆積デブリのセルフ・レベ リング挙動を原子炉容器内構造物上の局所ス ケールで高精度に評価する手法として整備を 進める予定である。

燃料デブリベッドの運動挙動を解明し、その解析評価手法を整備することは、原子炉の 過酷事故における燃料デブリの長期安定冷却 性に関するアクシデントマネージメントの整 備に技術的な知見を与えるだけでなく、CDAに おける事象推移の不確かさを低減し、従来の 安全評価上の保守性を大幅に低減することで 原子炉容器等の設計合理化による経済性の向 上に大きく貢献する。また、本研究で整備し た実験データベースは、多相流解析のための 数値シミュレーション手法の検証データベー スとして広く活用されることも期待される。

5. 主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計 3件)

- <u>K. MORITA</u>, <u>T. MATSUMOTO</u>, S. NISHI, T. NISHIKIDO, S. CHENG, H. TAGAMI, T. SUZUKI, <u>Y. TOBITA</u>, A New Empirical Model for Self-Leveling Behavior of Cylindrical Particle Beds, Journal of Nuclear Science and Technology, 査読 有 , 53(5), 713-725, 2016, 10.1080/00223131.2015.1126204.
- ② S. CHENG, H. TAGAMI, H. YAMANO, T. SUZUKI, <u>Y. TOBITA</u>, S. TAKETA, S. NISHI, S. NISHIKIDO, B. ZHANG, <u>T. MATSUMOTO</u>, <u>K. MORITA</u>, An Investigation on Debris Bed Self-Leveling Behavior with Non-Spherical Particles, Journal of Nuclear Science and Technology, 査読 有 , 51(9), 1096-1106, 2014, 10. 1080/00223131. 2014. 910478.
- ③ S. CHENG, H. TAGAMI, H. YAMANO, T. SUZUKI, <u>Y. TOBITA</u>, Y. NAKAMURA, S. TAKETA, S. NISHI, B. ZHANG, <u>T. MATSUMOTO</u>, <u>K. MORITA</u>, Experimental Study and Empirical Model Development for Self-Leveling Behavior of Debris Bed Using Gas-Injection, Mechanical Engineering Journal, 査読有, 1(4), TEP0022, 2014, 10.1299/mej. 2014tep0022.

〔学会発表〕(計 7件)

- 松岡史也, 錦戸達也, 三浦 亮, <u>松元達</u> <u>也</u>, <u>守田幸路</u>, デブリベッドのセルフ・ レベリングに関する研究:非球形混合粒 子のレベリング特性, 日本原子力学会 「2016 年春の年会」, 2016 年 3 月 26 日, 東北大学(仙台市)
- ② 三浦 亮, 錦戸達也, 松岡史也, 松元達 也, 守田幸路, デブリベッドのセルフ・ レベリングに関する研究:混合粒子のセ ルフ・レベリング特性, 日本原子力学会 九州支部第34回研究発表講演会, 2015年

12月5日,九州大学(福岡市)

- ③ 錦戸達也,西津平,松岡史也,<u>松元達</u> <u>也</u>,守田幸路,デブリベッドのセルフ・ レベリングに関する研究:混合粒子のセ ルフ・レベリング特性,日本原子力学会 「2015 年春の年会」,2015 年 3 月 20 日, 茨城大学(日立市)
- ④ K. MORITA, T. MATSUMOTO, S. TAKETA, S. NISHI, S. CHENG, T. SUZUKI, Y. TOBITA, Validation of New Empirical Model for Self-Leveling Behavior of Cylindrical Particle Beds Based on Experimental Database, 10th International Conference on Nuclear Thermal Operation and Safety Hydraulics, (NUTHOS-10),Dec. 14-18, 2014. Okinawa, Japan.
- ⑤ 松岡史也,西津平,錦戸達也,<u>松元達</u> 也,守田幸路,ガス吹き込みによる非球 形粒子ベッドのレベリング特性に関する 研究,日本原子力学会九州支部第33回研 究発表講演会,2014年12月13日,九州 大学(福岡市)
- ⑥ 西津平,錦戸達也,竹田祥平,<u>松元達</u> <u>也</u>,守田幸路,デブリベッドのセルフ・ レベリングに関する研究:非球形粒子ベ ッドのレベリング特性,日本原子力学会 「2014年秋の大会」,2014年9月9日, 京都大学(京都市)
- ⑦ 竹田祥平,西津平,錦戸達也,<u>松元達</u> <u>也</u>,守田幸路,固体粒子ベッドにおける セルフレベリング手法の定量的評価に関 する研究,日本原子力学会九州支部第32 回研究発表講演会,2013年12月14日, 九州大学(福岡市)
- 6. 研究組織
- (1)研究代表者
  守田 幸路(MORITA, Koji)
  九州大学・大学院工学研究院・教授
  研究者番号:40311849

(2)研究分担者

松元 達也 (MATSUMOTO, Tatsuya)九州大学・大学院工学研究院・助教研究者番号:90325514

(3)連携研究者

飛田 吉春(TOBITA, Yoshiharu) 日本原子力研究開発機構・次世代原子力シ ステム研究開発部・主任研究員 研究者番号:20421555