# 法政大学学術機関リポジトリ

HOSEI UNIVERSITY REPOSITORY

PDF issue: 2024-07-28

# Al203の微粒子高速衝突損傷挙動

美濃輪, 秀明 / 新井, 和吉 / 佐藤, 英一 / 元屋敷, 靖子 / 長谷川, 直 / MINOWA, Hideaki / ARAI, Kazuyoshi / SATO, Eiichi / MOTOYASHIKI, Yasuko / HASEGAWA, Sunao

(出版者 / Publisher)
法政大学情報メディア教育研究センター
(雑誌名 / Journal or Publication Title)
法政大学情報メディア教育研究センター研究報告
(巻 / Volume)
21
(開始ページ / Start Page)
9
(終了ページ / End Page)
12
(発行年 / Year)

2008-03-31

(URL)

https://doi.org/10.15002/00002990

# Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の微粒子高速衝突損傷挙動

# Failure Behavior of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> by Hypervelocity Impact of Small Particle

美濃輪 秀明<sup>1</sup>) 新井 和吉<sup>2</sup>) 佐藤 英一<sup>3</sup>) 元屋敷 靖子<sup>3</sup>) 長谷川 直<sup>3</sup>)
 Hideaki Minowa, Kazuyoshi Arai, Eiichi Sato, Yasuko Motoyashiki, Sunao Hasegawa

<sup>1)</sup>法政大学大学院工学研究科機械工学専攻 <sup>2)</sup>法政大学工学部機械工学科

<sup>3)</sup>宇宙航空研究開発機構宇宙科学研究本部

The efficiency of a numerical simulation method for elucidating failure behavior of aluminum oxide  $(Al_2O_3)$  caused by a hypervelocity impact of a small particle was investigated. High-velocity impact tests at 1.0 km/s or less using a light gas gun and a hypervelocity impact test at 1.91 km/s using a two-stage light gas gun were conducted. The numerical simulation result of the failure behavior of  $Al_2O_3$  was compared

with the result of the impact test.

Keyword : Aluminum oxide, Hypervelocity impact, Numerical simulation

#### 1. はじめに

近年、宇宙開発が活発に行われている中、惑星探査機 などの部材として窒化珪素などのセラミックス材料を用 いる研究が進められている。実際に宇宙空間で使用する 場合には、運用期間中にメテオロイドとの衝突が問題と なる。そのときの衝突条件として、 100µm の粒子が 20km/s で衝突する可能性があると想定される<sup>[1]</sup>が、地上 ではこの衝突現象を再現することができない。そこで、 数値シミュレーションによるセラミックス材料に対する 微粒子衝突時の損傷評価が必要となる。しかし、現在ま での高速衝突の数値シミュレーションに関する研究は、 窒化珪素やアルミナ(Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)などのセラミックス材料全 般に対してほとんど行われていない。

そこで本研究では、セラミックス材料に微粒子が高速 衝突した場合の損傷挙動を解明する目的で、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>を対象 とした数値シミュレーション手法の検討を行った。衝突 速度 1.0km/s 以下および 1.91km/s における高速衝突を行

原稿受付	2008年2月29日
発行	2008年3月31日
	法政大学情報メディア教育研究センター

い、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の損傷挙動について数値シミュレーションと衝突実験の比較、検討を行った。

# 2. 数値シミュレーション

#### 2.1 材料および解析コード

セラミックス材料は Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> とし、メテオロイドを模擬 した衝突材には SUS304 を用いた。

衝突現象の数値シミュレーションには、衝撃解析コードAUTODYN-2D(伊藤忠テクノソリューションズ㈱)
 を使用し、解析手法には Lagrange 法および SPH 法の 2 種類を使用した。

#### 2.2 状態方程式,材料構成則および破壊モデル

状態方程式は、衝突材の SUS304 には Mie-Gruneisen 型 Shock Hugoniot モデルを、被衝突材の Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> には Polynomial モデルを用いた。SUS304 の構成則には加工硬 化、温度依存性を考慮した Steinberg Guinan モデルを、破 壊モデルには衝突圧により生じる相当塑性ひずみが限界 に達することによる破壊を想定し Plastic Strain モデルを 用いた<sup>[2]~[4]</sup>。Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の構成則および破壊モデルにはガラス、 セラミックス等に適用性の高い Johnson-Holmquist モデル

# 定した。

# 2.3 解析条件

衝突材の SUS304 は直径 500µm の球体とした。 被衝 突材の Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>は、直径 16mm の円板とし、板厚を 2.0mm とした。境界条件としては、周囲を完全拘束とした。た だし、SPH 法を用いたモデルでは拘束境界条件を設定す ることができないため、SPH 法の円板外側の部分に、 Lagrange 法を用いた部分を追加し、直径 20mm の円板と した。実際の衝突実験では、試験片の寸法は 30×50mm であり、境界条件も自由端固定としているが、衝突点か ら離れた部分では衝突による影響がないものと判断し、 数値シミュレーションにおける寸法は上記のものとした。

#### 2.4 高速衝突試験

数値シミュレーションとの比較のために、高速衝突実 験を行った。衝突実験装置には作動流体にヘリウム(He) を用いた軽ガスガン方式の飛翔体発射装置を使用した。 衝突実験では、飛翔体の直径が極めて小さいため,飛翔 体の発射にはサボとサボストッパーを使用した。また、 衝突時の速度測定には高速度ビデオカメラ(㈱フォトロ ン, FASTCAM-APX RS)を使用した。 飛翔体が極小であ ること、およびサボとサボストッパーの衝突の際にプラ ズマが発生し、飛翔体を直接撮影することができないこ とから、サボの速度を測定しプロジェクタイルの速度と した。

#### 3. 結果および考察

## 3.1 衝突速度 1.0km/s 以下の高速衝突

衝突速度を 410m/s、 508m/s、 595m/s、 705m/s の速度と し、衝突実験および数値シミュレーションを行った。衝 突実験では、衝突後の Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>に飛翔体である SUS304 が融 解、付着し衝突部に凸部が存在していた。そこで、塩酸 を用いて溶解したところ、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の表面に損傷は確認でき なかった。

Al2O3に SUS304 球を衝突速度 705m/s で衝突させた場 合の数値シミュレーション結果をFig.1 に示す。同図は衝 突時間 0.25 µs、 0.35 µs および 0.40 µs における応力の変 化である。Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の内部に応力が伝播し、徐々に材料全体 に広がっていく様子がわかる。さらに、Fig.2には衝突時 間10µsおよび20µsにおける損傷の数値シミュレーショ ン結果を示す。同図において Damage 値が 1 を超えた場 合に破壊が発生することになるが、いずれも破壊は生じ ておらず、衝突時の Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>は、実験結果と同様に数値シミ ュレーションでも損傷が発生しないことが確認できた。 しかし、衝突した飛翔体は実験結果とは異なり Al<sub>2</sub>O<sub>2</sub>に付 着することはなく、反発していることがわかる。これは、 Lagrange 法を用いた本解析手法では、メッシュのひずみ が著しい部分は削除されてしまうため、飛翔体の融解が 起こる程の大きい変形ではメッシュが削除され、融解し て付着する飛翔体の挙動は再現することはできなかった。 また、反発した飛翔体の体積を求めたところ、衝突前の 約 13%となった。これは、衝突した飛翔体の大部分は破 砕あるいは液化するのではないかと考えられる。

さらに、衝突速度を 780m/s および 790m/s とした場合 の衝突時間 10 µs における数値シミュレーション結果を Fig.3 に示す。780m/s では Damage 値が1 に達していない ため、材料内部に損傷の蓄積はあるが破壊には至ってい ない。 一方、 790m/s では 衝突部の Damage 値が 1 に達し ており破壊が生じている。つまり、Al2O3 は、衝突速度 780m/sと790m/sの間に破壊の境界速度があるものと考え られる。

## 3.2 **衝突速度** 1.0km/s 以上の超高速衝突

衝突速度1.0km/s以上におけるAl<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の衝突数値シミュ レーション手法の検討を行うために、数値解析手法に Lagrange 法および SPH 法を用い、(独)宇宙航空研究開発 機構宇宙科学研究本部(ISAS/JAXA)で行われた高速衝突 実験の結果との比較を行った。衝突速度 1.91km/s で衝突



(a) 0.25 µ s

Fig.1 Stress distribution of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (impact velocity=705m/s)



Fig.2 Damage of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (impact velocity=705m/s)



(a) 780m/s

(b) 790m/s

Fig.3 Damage of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (impact velocity=780m/s, 790m/s, elapsed time=10 µ s)

させた場合の高速衝突実験結果は、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の前面に直径約 4.00mm、深さ約 370 µm のクレータが形成されており、 背面には、直径約 4.00mm の亀裂が生じていた。

Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>に SUS304 球を衝突速度 1.91km/s で衝突させた場 合の衝突時間 10  $\mu$  s における Lagrange 法および SPH 法の 数値シミュレーション結果を Fig.4 に示す。Lagrange 法を 用いた場合(a)では、前面クレータの大きさは半径約 450  $\mu$ m、深さ約 350  $\mu$ m となり、背面には破壊を生じていな かった。一方、SPH 法を用いた場合(b)では、前面クレー タの大きさは半径約 430  $\mu$ m、深さ約 660  $\mu$ m となり、背 面まで破壊が進行していた。

そこで、Lagrange 法および SPH 法を用いた衝突時間 0.4 µs、0.8µs、および 1.2µs における応力分布の結果を Fig.5 およびFig.6 に示す。Lagrange 法の場合には、材料背面方向に応力が伝播していないが、SPH 法の場合には材料背面方向まで応力が伝播している。そのため、SPH 法では材料背面まで破壊が生じていたものと考えられる。

以上の結果より、数値シミュレーションではAl<sub>2</sub>O<sub>3</sub>前面 のクレータの半径および深さについては実験結果より大 きい結果となり、背面の亀裂の大きさについては実験結 果よりも小さいものとなった。今後のより詳細な検討が 必要であるが、衝突速度 1.91km/s と非常に高速な衝突現 象の数値シミュレーションには SPH 法を用いることが有 効であると考えられる。また、前節の結果より、衝突速 度 1.0km/s 以下の高速衝突現象の数値シミュレーション には Lagrange 法を用いることが有効であると考えられる。



Fig.4 Simulation results of Lagrange and SPH method Animation <u>Fig.4(a)</u> <u>Fig.4(b)</u>

法政大学情報メディア教育研究センター研究報告 Vol.21

12





Fig.6 Stress distribution of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (SPH method, impact velocity=1.91km/s)

# 4. おわりに

Lagrange 法を用いた Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の高速衝突数値シミュレー ションを行った結果、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> は実験結果と同様に損傷は見 られなかった。融解して付着する飛翔体の挙動を再現す ることができなかったのは Lagrange 法を用いた本解析手 法では、飛翔体の融解が起こる程の大きい変形ではメッ シュが削除されてしまうためと考えられる。また、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> は衝突速度 780m/s と 790m/s の間に破壊の境界速度があ ることがわかった。

SPH 法を用いた衝突速度 1.91km/s の超高速衝突数値シ ミュレーションを行った結果、クレータの大きさは実験 結果とは一致しなかったが、応力伝播により Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の背面 にまで亀裂が生じることがわかった。また、衝突速度 1.0km/s以下の高速衝突現象の数値シミュレーションには Lagrange 法を用いることが有効であり、衝突速度 1.91km/s と非常に高速な衝突現象の数値シミュレーションには SPH 法を用いることが有効であると考えられる。

【謝辞】本研究は法政大学情報メディア教育研究センターの2006・2007年度研究プロジェクトとして遂行したものであり、同センターに感謝の辞を表します。

## 参考文献

[1] 進藤大典,元屋敷靖子,長谷川直,佐藤英一、
 "PLANET-C 用セラミックスラスタに対する高速衝突破壊の検討"、平成18年度スペースプラズマ研究会、2007年

Animation Fig.6

- [2]安田雄治, 増田望, 福島恵太, 片山雅英, 新井和吉, 田 中豊、"静止軌道上におけるスペースデブリ衝突の数値 シミュレーションと高速衝突試験"、法政大学計算科学 研究センター研究報告、第16巻、2003 年
- [3]中神正智,片山雅英,新井和吉、"耐スペースデブリ用 バンパ構成材料の高速衝突数値シミュレーション-デ ブリの衝突角度とバンパの材質による影響-"、法政大 学計算科学研究センター研究報告、第19巻、2006年
- [4]中神正智, 片山雅英, 新井和吉、"スペースデブリシー ルド構成材料の積層順序の検討"、法政大学計算科学研 究センター研究報告、第20巻、2007年
- [5]G R. Johnson, T. J. Holmquist, "An Improved Computational Constitutive Model for Brittle Materials", American Institute of Physics, 1994