#### 科学研究費助成事業 研究成果報告書



平成 29 年 6 月 2 1 日現在

機関番号: 32503 研究種目: 挑戦的萌芽研究 研究期間: 2014~2016

課題番号: 26610184

研究課題名(和文)流星再現実験:実験流星学の幕開け

研究課題名(英文)Laboratory Simulation of Shooting Stars

#### 研究代表者

千秋 博紀 (SENSHU, Hiroki)

千葉工業大学・惑星探査研究センター・上席研究員

研究者番号:30359202

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 3,100,000円

研究成果の概要(和文):流星は一過性の現象の上,多くの場合は流星体は完全に蒸発してしまうため,観測から流星体の初期サイズや質量を見積もるのは困難である.そこで我々は,地上実験によって流星発光を模擬するためのシステムを構築した.このシステムでは,既存の2段式軽ガス銃を利用して射出された弾丸がコントロールされたガス環境下を通過する際に発光する様子を,高速ビデオカメラで撮像するとともに高波長分解能の分光器で分光観測することができる.今後,人工流星の観測データを積み重ねることで,天然の流星の観測から,その流星の組成や周辺環境を求める

ことができるようになるだろう.

研究成果の概要(英文):When a mmm-sized dust particle enters into Earth's atmosphere, it is observed as a bright streak, a shooting star. A shooting star is one-time event and, in most cases, the dust is completely vaporized. Thus the original size and composition is not easy to estimate only from ground-based observation.

In this study we constructed a laboratory experimental system to simulate shooting stars by using a two-stage light gas gun. In this system the simulated shooting star is observed by high-speed camera with the frame rate of 1 mega frames/s, and simultaneously the light from the shooting star is analysed by a spectrograph with the wavelength resolution of 5.7 nm.

Our laboratory experimental system will provide a fundamental data-set which relate the ground-based observational result to the original size and composition of the shooting star.

研究分野: 比較惑星学

キーワード: 流星 人工流星 2段式軽ガス銃 高速カメラ 分光

#### 1. 研究開始当初の背景

流星は, ダストが重力圏外から大気に突入 した際に発光することで観測される. 流星発 光現象は、大気を持つ天体ならば生じる. 実 際に火星においても着陸機によって流星が 観測された例が報告されている.

地球上で観測される一般的な流星は、高度 100 km 付近で 0.2-1 秒程度発光する. 突入し た物質(以下「流星体」と呼ぶ)の大気突入 前のサイズは典型的には 0.1-10 mm 程度で、 大気中を移動する間に蒸発し, 地上には固体 成分は届かない. 2013年のチェリャビンスク 隕石のように、突入前のサイズが 10 cm を超 えるような大きなもの(チェリャビンスク隕 石の場合は17mあったと見積もられている) は大気移動中に完全には蒸発せず、地表面に 破片が到達する.地上で回収された流星体の 破片が隕石である.

重力圏外から地球にもたらされる物質の 質量は、毎年4万トン以上と見積もられてお り、上で述べた典型的なサイズの流星がその 大部分を占める. しかしこの値は地上からの 測光観測の結果から見積もられたものであ る. 見積もりは光量や継続時間からサイズや 組成、速度を求めるための経験則に依存して いることに注意が必要である.

流星発光現象は、流星体と大気との摩擦で 生じるのではない. 音速よりもはるかに速い 速度を持つ流星体が大気中を移動すると、前 面の大気を急速に圧縮する. 急速に圧縮され た大気は一万度以上にまで昇温し、プラズマ 化する.一方,高温高圧のプラズマによって 炙られた流星体表面も温度が上昇し,蒸発, プラズマ化する. 大気起源のプラズマと流星 体起源のプラズマからの発光が観測される 光の正体である. 大気成分からの発光強度と, 流星体起源の物質からの発光強度の混合割 合やそれぞれのプラズマからの発光輝線の 強度は、流星体の組成だけでなく、流星体の 前面に作られる圧縮大気の温度や圧力に依 存する. しかし流星体の移動によって大気が どの温度, 圧力にまで圧縮されるのか, その 際に発光や輝線の混合比がどの程度である のかは,これまで実験的に確認することがで きていなかった.

### 2. 研究の目的

本研究の目的は、流星体のサイズ、組成、 速度,周囲大気の組成と圧力がコントロール された条件の元, 実験室内で流星発光現象を 再現する実験システムを構築することと、構 築された実験システムを利用して, 実際に人 工流星の観測を行う事である. 観測は, 流星 体近傍で生じている蒸発や発光の分布がわ かるように, 流星体を十分な空間分解能で撮 影するとともに,地上からの流星観測との比 較が可能なように,流星の発光箇所を上流 (流星体とその近傍) から下流 (テイル部分) までを撮像する. 同時に, 流星体の組成に依 存した発光スペクトルの違いも計測する. 天 然の流星でも、観測例はごく限られているが、 スペクトルの違いから流星体の元の組成を 推測する試みがなされている.

これらの目的が達成されると、様々な環境 パラメタの関数として発光強度や発光領域 の構造,発光スペクトルを得ることができる. 実験できる回数には限りがあるが、このよう な観測結果を積み重ねることで, 自由な環境 パラメタの組み合わせから,得られる発光強 度や構造,スペクトルを予測できるようにな るだろう、また逆に、天然の流星の観測結果 から流星体のサイズや組成, 速度を求めるこ とができるようになるかもしれない. 本研究 が目的としている実験システムは, 流星発光 現象の理解のために必要な基礎データを収 集,蓄積するためのものである.

### 3. 研究の方法

本研究で構築する実験システムには, 千葉 工業大学惑星探査研究センターが所有する, 2段式軽ガス銃を利用する.この施設は、火 薬を使って圧縮した軽ガス(水素ガス)で. 直径 4.7 mm の弾丸を 5-7 km/s で打ち出す ことができる. サボを利用することでより任 意の組成の小さな弾丸を飛ばすこともでき る. 射出された弾丸が低圧ガス中を通過する 際に発光する様子を観測する.

弾丸の射出にあたっては、2段式軽ガス銃 の銃身付近は真空状態にする必要がある. こ のため実験では、弾丸は真空状態から低圧ガ スの中に突入させなければならない.

低圧ガス中に弾丸を打ち込む方法として は、ふたつ考えられる、ひとつは隔膜によっ て低圧ガス側(観測領域)と真空側(銃付近) を隔てておき, 弾丸で隔膜を突き破るという ものである. この方法は、実験システムが単 純でかつそれぞれの領域の圧力をコントロ ールしやすいというメリットがある. しかし 一方で,隔膜通過時に弾丸がダメージを受け るというデメリットもある. このダメージを 定量的に見積もるのは困難なため、例えば弾 丸が崩壊して断面積が増えることで増光し たように見える影響を評価することができ ない. もうひとつの方法は、観測領域と銃付 近とをバルブで隔てておき、バルブを開けた 直後、観測領域のガスが抜けきらないうちに 弾丸を打ち込むというものである. この方法 は観測領域の圧力が予想しにくいというデ メリットがあるが、弾丸にダメージはない. 我々は後者の方法を採用して実験システム の構築を行った. 実験システムの全体図を図 1に示す. 実験チャンバの側面から高速撮像 計測,上面から時間掃引分光計測を行う計測 系を構築した.実験で利用したカメラ (Shimadzu, HPV-X) で、1000 万コマ/秒で の撮像が可能である. 実験システム上での視 野はおよそ 100 mm / 400ピクセルなので, 発 光領域を十分に分解して撮像することがで

きる.



図1:実験システム全景

また、人工流星体が視野を通過する様を128 コマ撮像することで、流星体の移動方向に流星体の100倍程度の領域が観測可能である。分光器(Actron Spectra Pro, 300i)とストリークカメラ(Hamamatsu, C7700)を組み合わせることで時間掃引分光計測を実施した。360-730 nm の波長範囲を波長分解能 5.7 nmで計測する。分光器の視野は 7 mm x 18 mmで、高速ビデオカメラ同様、流星体近傍からテイルまで連続的な観測を行う。

観測領域(観測チャンバ)は、本課題のために作製したものである. チャンバの長さは1200 mm で、側面には750 mm x 100 mm の幅広の観測窓を備えている. 高速ビデオカメラによる撮像は、この観測窓から行う. チャンバの上面には観測用のポートがいくつか開いており、分光器による観測はこのポートを通して行う. 観測チャンバの概形を図2に示す.

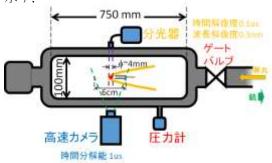


図2:観測チャンバ付近の装置配置

観測領域を封圧するゲートバルブと2段式軽ガス銃が電子制御で連動する信号系を構築した.このためにシステム各部の動作時間をそのジッタまで含めて計測し,動作時間差を決定した

## 4. 研究成果

ゲートバルブの解放後の観測チャンバ内の 気圧の変化を計測した. 結果を図 3 に示す. 弾丸が観測チャンバを通過する際の周囲の 圧力は, 観測チャンバの初期圧力に対して 94%であり, バルブ解放後の減圧はほぼ無視 できる.

実際に、観測チャンバ中に弾丸を打ち込んだ結果のうち特徴的なものを紹介する. 図 4 は初期圧力10 kPa の Ar 雰囲気中に,直径 2

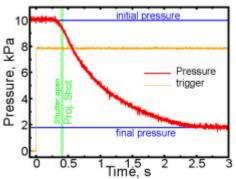
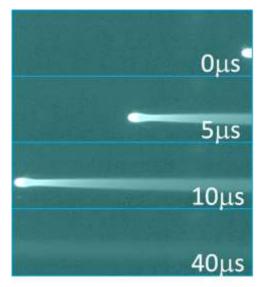


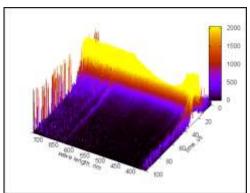
図3:ゲートバルブ開放後の観測チャンバ内の圧力変化

mm の  $Al_2O_3$  製の弾丸を 6.2 km/s で打ち込んだ場合の例である. 高速ビデオカメラ映像のスナップショットから, 流星には強く発光する部分(ヘッド)と下流部分(テイル)の間に, くびれて見える部分(ネック)があることが見て取れる. これは, 流星体(弾丸)の表面に沿って高温ガスが流れてゆくために広がりながら下流まで続いている. テイル部分は緩やかに広がり角は, マッハコーンの広がり角は, マッハコーンの内部には明確な構造があることが確認された.

分光結果からは、ヘッド部分が強い黒体輻 射を放っているが、それよりも上流側のテイ ル部分にはあまり黒体輻射成分があまりみ られず、分子や元素からのスペクトルが卓越 していることがわかる. スペクトルとして見 られるのは、雰囲気ガスである Ar や弾丸起 源の Al+, 水素 (コンタミ) の輝線も見てと れる. 本研究では、簡易的だが、スペクトル データから波長補正・強度補正を行い,スペ クトルの位置を図示するためのツールも作 成した. 図4の下に示している図はツールに よって作図したものである. 本研究ではこの ほかにも、複数の弾丸組成、サイズ、速度、 雰囲気ガス圧力の下での実験を行っており, データベースを作成している. これらの結果 については、順次発表してゆく予定である.

以上のように我々は任意の組成の弾丸をお よそ1気圧までの任意の圧力のガス中に射出 し人工流星を生成し、それを 0.5 us, 100 um の時空間分解能で撮像/分光計測する実験シ ステムを構築した. 現在準備中であるが, 予 め元素組成を分析した隕石そのものを球形 に加工し、射出する実験も計画している. 得 られるであろう発光スペクトルデータと比 較するために理想的な条件(熱・電離平衡)に ある隕石組成プラズマからの発光スペクト ルを計算するツールの開発を平行して行っ た. 以下に作成した計算コードの特徴を記す. NIST Atomic Spectra Data Base から H から Ge までの32元素の3階電離状態までの発光輝 線スペクトルデータを取得し,電離平衡組成 を求める. この際, 温度と電子数密度に依存 する分配関数を用いる. 現段階では最も単純





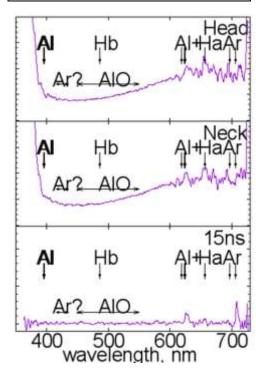


図 4:Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> を Ar 雰囲気中に打ち込んだ結果. 高速ビデオカメラの映像 (上),分光結果の時間進化(中),分光結果の,ヘッド,ネック,テイルそれぞれを切り出したもの(下)

に電子衝突優勢条件を仮定し, 局所熱平衡条 件における発光輝線スペクトルを計算でき るようになっている. 輝線プロファイルには Voigt 関数を用いる. 図 5 に本計算コードで計 算した炭素質隕石の元素組成を仮定した場 合の電離平衡組成を示す. 発光輝線強度は温 度と発光種の数密度に依存する. 電離が進行 すると数密度が桁で変化するため, その化学 種の輝線は観測されなくなる. この計算結果 は観測された流星発光スペクトルを解釈す る際に電離の影響を考慮しないと, 流星体に その化学種が欠乏していたという誤った推 論を導いてしまうことを示唆する. 図6に計 算の 1 例として炭素質隕石組成プラズマが 0.1 気圧, 8000 K で熱・電離平衡にある場合 の可視光領域の理論合成発光スペクトルを 示す. 波長分解能は 4 nm とした. 波長域全 域のほとんどが鉄の中性輝線の寄与で占め られるが、Mg, Na, H, O, Siの中性原子が 放つ輝線が鉄輝線からの超過として観測で きそうである、ということがわかる. 今後は この理想的な発光輝線モデルがどこまで利 用可能であるかを実験との比較を通じて明 らかにしていく.

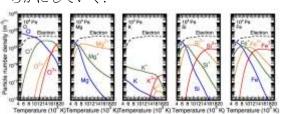


図 5: 炭素質隕石組成プラズマの 0.1 気圧 における電離平衡組成. 主要 5 元素のみ の結果を示す.

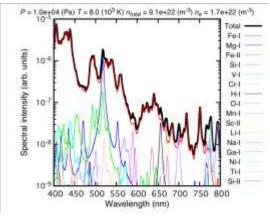


図 6: 炭素質隕石組成プラズマの理想的な発光スペクトルの計算例.

#### 5. 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

### 〔雑誌論文〕(計3件)

① <u>黒澤耕介</u>. 天体衝突による物質放出仮定. 天文月報 110, 105-110, 2017. (査読あり)

- ② <u>黒澤耕介</u>. 衝突蒸発・脱ガス実験から探る初期太陽系天体表層環境. 日本惑星科学会誌『遊星人』25, 136-148, 2016. (査読あり)
- ③ <u>Senshu, H., K. Kurosawa</u>, T. Okamoto, and T. Matsui. Laboratory simulation of shooting stars by using a two-stage light gas gun. Abst. 47th Lunar Planet. Sci. Conf. #2142, 2016 (査読なし)

### [学会発表](計5件)

- ① <u>千秋博紀</u>,<u>黒澤耕介</u>,岡本尚也.人工流 星生成実験.日本地球惑星科学連合 2016 年大会.幕張メッセ国際会議場 (千葉県 千葉市). 2016 年 5 月 22-26 日.
- ② <u>Senshu, H., K. Kurosawa</u>, T. Okamoto, and T. Matsui. Laboratory simulation of shooting stars by using a two-stage light gas gun. 47th Lunar and Planetary Science Conference. The Woodlands, TX, USA. 2016 年 3 月 21-25 日.
- ③ <u>千秋博紀</u>, <u>黒澤耕介</u>, 岡本尚也. 人工流 星生成実験(速報). 衝突研究会 天体の 衝突物理の解明(XI). 北海道大学低温科 学研究所(北海道札幌市). 2015 年 11 月 25-28 日.
- 無澤耕介, 千秋博紀, 鈴木宏二郎, 春日 敏測, 杉田精司, 松井孝典. 人工流星の 空力加熱過程のその場観察. 日本地球惑 星科学連合 2015 年大会. 幕張メッセ国 際会議場 (千葉県千葉市). 2015 年 5 月 24-28 日.
- ⑤ <u>Kurosawa, K., H. Senshu</u>, K. Kasuga, S. Sugita, and T. Matsui. In-situ imaging and spectroscopic observations of artificial shooting stars. 46th Lunar and Planetary Science Conference. The Woodlands, TX, USA. 2015 年 3 月 16-20 日.

# 6. 研究組織

## (1)研究代表者

千秋 博紀(SENSHU, Hiroki)

千葉工業大学・惑星探査研究センター・上 席研究員

研究者番号:30359202

### (2)研究分担者

黒澤 耕介 (KUROSAWA, Kosuke)

千葉工業大学・惑星探査研究センター・研 究員

研究者番号: 80616433