大阪工業大学プロイテレス衛星2号機搭載用大電力電熱加速型 パルスプラズマスラスタシステムの研究開発

Research and Development of High-Power Electrothermal Pulsed Plasma Thruster Systems for the Osaka Institute of Technology 2nd PROITERES satellite

○小野 航平・森川 直樹・隆宝 洸貴・金岡 啓太・藤田 亮太・榎本 光佑 田原 弘一・高田 恭子(大阪工業大学)・脇園 尭((有)ハイサーブ)

○Kohei Ono • Naoki Morikawa • Koki Ryuho • Keita Kanaoka • Ryota Fujita • Kosuke Enomoto Hirokazu Tahara • Kyoko Takada(Osaka Institute of Technology) • Takashi Wakizono (High-Serve Ltd.)

Abstract

In the Project of Osaka Institute of Technology Electric-Rocket-Engine onboard Small Space Ship (PROITERES) was started in 2007. The 2nd PROITERES nano-satellite has been developed since 2010. The main mission of the 2nd PROITERES is to change orbital altitude of longer distance with electrothermal Pulsed Plasma Thrusters (PPTs). In order to obtain higher total impulse for achieving the main mission, enlarging electric power and development of new longtime operation system with Multi-Discharge-Room type electrothermal PPT (MDR-PPT) have been carried out. The high-power PPT was achieved a maximum impulse bit of 2.47 mNs, and leaded to a total impulse of 90 Ns with 72,000 shots. The performance characteristics of the PPT system were a mass shot of 738 μ g, a specific impulse of 342 s and a thrust efficiency of 13.1%. In addition, EM-PPT system including MDR-PPT head, PPU and capacitor was successfully completed.

1. はじめに

近年、ピギーバック方式などの試みにより、小型人工衛 星の打ち上げが身近なものになってきている. また小型化 によって人工衛星の開発・製造期間の短縮、打ち上げコス トの削減、小型人工衛星によるミッションの設定などの観 点から、企業や大学などの研究機関で小型人工衛星の研究 開発が盛んに行われている.大阪工業大学でも、2007年に 電気推進ロケットエンジン搭載小型スペースシッププロジ ェクト「プロイテレス」 (Project of Osaka Institute of Technology Electric-Rocket-Engine onboard Small Space Ship:PROITERES) を立ち上げ, 2012 年には超小型人工衛 星プロイテレス衛星1号機の打ち上げに成功した.現在は プロイテレス衛星2号機の設計・開発を行っている.プロ イテレス衛星2号機はプロイテレス衛星1号機と同様に電 気推進機の一種であるパルスプラズマスラスタ(Pulsed Plasma Thruster:PPT)を搭載し、軌道投入位置からの高度 の変更をメインミッションとしている.しかし、1 号機に 搭載した PPT では2号機のメインミッション達成に必要な 推力を得ることができない. そこで、本研究ではプロイテ レス衛星2号機に搭載する PPT システムの大電力化と長時 間作動を可能とするために開発した多放電室型 PPT (Multi-Discharge-Room type PPT:MDR-PPT)の開発状況に ついて報告する.

2. プロイテレス衛星2号機の概要

プロイテレス衛星2号機のメインミッションはPPTを用 いての軌道高度変更を行うことである.プロイテレス衛星 2号機のイメージ図を図1,諸元を表1に示す.



図1 プロイテレス衛星2号機のイメージ図

表1 プロイテレス衛星2号機の諸元

Mass, kg	50
Dimensions, mm	500 x 500 x500
Electrical power, W	60
Altitude, km	600-800

3. PPT の概要

PPT の最大の特徴は,推進剤に固体の四フッ化エチレン (Polytetrafluoroethylene:PTFE)を用いることである.また, キャパシタに一旦充電されたエネルギを数 μs でパルス放 電することで, PTFE を昇華させパルス推力を発生させる ことも特徴である.これらの特徴から, PPT は他の電気推 進ロケットエンジンにはない以下のような利点がある.

- 推進剤タンク、バルブ等が不要でコンパクトかつ軽量である.
- 2) 部品点数が少ないため信頼性が高く、衝撃や振動に強い.

3) パルス推進であるためデジタル制御が容易である. 以上のことから, PPT は超小型人工衛星への搭載に適して いる.

PPTには電熱加速型 **PPT**と電磁加速型 **PPT**の2種類が存在する.電熱加速型 **PPT**は電磁加速型 **PPT**よりも比推力が劣るが電磁加速型 **PPT**よりも高いインパルスビットが期待できる.これらを考慮すると搭載できる電力が限られている小型人工衛星に主推進機として搭載する場合には電熱加速型 **PPT**は適していると考えられる.よって本研究では電熱加速型 **PPT**を研究対象としている.図2に電熱加速型 **PPT**の概略図を示す¹⁾.



4. 実験装置

本研究で使用した実験装置の概略図を図3に示す.真空 設備は真空チャンバと2台のロータリーポンプとその内の 1台に直列接続されたターボ分子から構成されている.実 験時の真空度は0.03 Pa以下である.インパルスビットの測 定には微小インパルス測定用垂直振り子型スラストスタン ドを使用している².



5. 大電力化 PPT を用いた実験

5.1. 大電力化の概要

プロイテレス衛星2号機は1号機より衛星本体のサイズ が大きくなったことで、太陽光パネルの面積が増え、発電 量が増加したことから PPT に電力30Wを供給することが 可能になった.そこでプロイテレス衛星2号機用PPTでは 1号機で使用した静電容量1.5µFのマイカペーパコンデン サを13枚並列接続した.そしてキャパシタに電圧1.8 kV を印加することで、投入エネルギを2.53Jから31.59Jに増 加させた.この条件で、初期性能測定実験を行い、大電力 化による初期性能を調査した³.

5.2. 初期性能測定実験

放電室直径は4 mm で, 放電室長さを 10-50 mm まで 5 mm 刻みに変化させ実験を行った.各放電室長さにおいて 350 shot 作動させ, 50 shot おきにインパルスビットを測定し, その平均を初期性能とした.実験条件を表 2 に,実験用 PPT ヘッドの概略図を図 4 に示す.



図4 実験用 PPT ヘッドの概略図

各放電室長さにおいて3回ずつ測定を行い,最大値・最 小値・平均値を算出した.その放電室長さと,インパルス ビットの関係を図5,マスショット(1 shot で消費される推 進剤の質量)との関係を図6,比推力との関係を図7,推進 効率との関係を図8に示す.





放電室長さが伸びるほどインパルスビットおよびマスシ ョットの値は増加する傾向が確認できた.一方,比推力の 値は減少する傾向であることが確認できた.また放電室長 さ50 mm の条件でインパルスビットは 2.47 mNs,マスショ ットは 738 μg,比推力は 342 s,推進効率は 13.1%であった. プロイテレス衛星 1 号機搭載用 PPT のインパルスビットは 約 0.15 mNs であったため,約 16 倍の性能向上を確認でき た.

5.3 トータルインパルス測定実験

インパルスビットが最も高い値を示した放電室長さ 50 mm の推進剤を用いてトータルインパルス(インパルスビ ットの積算値)測定実験を行った.実験結果を図 9 に示す. 図からわかるように, shot 数を重ねるごとにインパルスビ ットが穏やかに低下していることを確認した. 72,000 shot の時点でインパルスビットが初期値よりも約65%低下して いた. これは推進剤の昇華により放電室直径が広がり,放 電室内の圧力が低下したためだと考えられる. このグラフ より得られた近似式を積分することで約90 Nsを算出した. プロイテレス衛星 2 号機の質量は 50 kg であるため約3.6 km の軌道高度の変更が可能である.



6. 長時間作動システム

プロイテレス2号機のメインミッションである長距離の 軌道高度変更を達成するためには、PPTの大電力化による 性能向上だけでなく、長時間作動システムの開発が必要で あると考えた.そこで、MDR-PPTの開発を行った.

6.1 1st MDR-PPT

MDR-PPT は、各放電室に点火装置であるイグナイタを 装備し、各放電室のイグナイタを選択することによって噴 射させる放電室を自由に選択できる.この設計により、1 つのスラスタでより多くの推進剤を使用することができ長 時間作動が可能である.製作した1st MDR-PPT の写真を図 10に示す.この1st MDR-PPTを用いて1,000 shotの作動実 験を行った.実験条件を表3に、実験後の1st MDR-PPT へ ッドの写真を図11に示す^{4.5)}.



図 10 1st MDR-PPT ヘッド

表 3 実験	该条件	
Discharge room diameter, mm	5	
Discharge room length, mm	10	
Nozzle(Cathode)diameter, mm	7	
Nozzle(Cathode)length, mm	19	
Operation number, shot	1,000	
Operation frequency, Hz	0.5	



図 11 実験後の 1st MDR-PPT

実験の結果,噴射を選択した放電室だけでなく,周りの 放電室でも PTFE が昇華したような跡が見られた.この現 象の要因として考えられることを以下に示す.

- 1) 放電室の気密性不足によりプリューム漏れ.
- 連続作動によるカソードおよびアノードに蓄積され た熱の影響.

6.2 2nd MDR-PPT

1st MDR-PPT で発生した誘発の原因を考慮し 2nd MDR-PPT の設計・製作を行った. その特徴は、アノード、 推進剤、カソードがそれぞれ独立し、テフロンのボディに 包まれていることである. この構造により、放電室内の気 密性の向上が期待できる. また固定用のプレッシャーボー ドが放熱板の役割を果たし、冷却性の向上も期待できる. 製作した 2nd MDR-PPT ヘッドの写真を図 12 に、分解図を 図 13 に示す.

この 2nd MDR-PPT を用いて同じく 1,000 shot の作動実験 を行った.実験条件を表 4 に,実験後の 2nd MDR-PPT へ ッドの写真を図に 14 示す.



図 12 2nd MDR-PPT ヘッド



図 13 2nd MDR-PPT ヘッドの分解図

表 4	実験条件

Discharge room diameter, mm	3
Discharge room length, mm	10
Nozzle(Cathode)diameter, mm	20
Nozzle(Cathode)length, mm	18
Operation number, shot	1,000
Operation frequency, Hz	0.5



図 14 実験後の 2nd MDR-PPT ヘッド

実験の結果,選択した放電室以外で噴射した様子は確認 されなかった.2nd MDR-PPT の設計により誘発問題は解決 できたが,欠点があった.それを以下に示す.

- 1) ボディに余分なものが多く重い.
- プレッシャーボードによる各放電室の締め付けが不均
 ー、プレッシャーボードの締め付けによるノズル固定位 置の変化やイグナイタの破損.
- 3) 各放電室のイグナイタの長さが異なる.

6.3 3rd MDR-PPT

2nd MDR-PPT の欠点を考慮して 3rd MDR-PPT の設計, 今後の設計見直しを容易とするため,モックアップの製作 を行った.単放電室型 PPT (Single discharge room PPT:S_PPT) ヘッドの 3D モデルと 3rd MDR-PPT ヘッドの モックアップの写真を図 15 に示す.



(a) S_PPT ヘッドの 3D モデル



(b) モックアップ図 15 3rd MDR-PPT ヘッド

3rd MDR-PPT は単放電室型の PPT を複数組み合わせる 構造である.これにより,放電室ごとに締め付けが可能で あり,気密性の均一化を実現した.この構造により 2nd MDR-PPT に比べ 33%の軽量化を行うことができた.また ボディを放電室ごとで個別にすることでイグナイタの長さ を統一できた.表5に2nd MDR-PPT と 3rd MDR-PPT の比 較を示す.

	表5 MDR-PPT の比	較
MDR-PPT	2nd	3rd
Mass, kg	2.75	1.85
Size, mm	110 x 110 x 60	112 x 112 x 73
Disaharge room length, mm	10	50
<i>U</i> ,		

7. PPU

7.1 PPUの概要

PPTを真空中で作動させるためには真空環境下で電力供給および制御を行うことが可能な装置, PPU (Power Processing Unit)が必要である.本研究では有限会社ハイサーブ社と共同で MDR-PPT ヘッド専用の PPUの開発を行っている. PPUの諸元を表6に,写真を図16に示す.

表6 PPUの諸元



図 16 PPU

7.2 放電室切り替え実験

MDR-PPT は放電室ごとにイグナイタを保持していることからイグナイタを選択することで噴射させる放電室を自由に選択することが可能となっている.また,本研究で使用した PPU は MDR-PPT に対応しており,最大7つのイグナイタを自由に選択することが可能となっている.

本実験では PPUと2台の PPTを用いて MDR-PPT ヘッド を模擬した放電室の切り替えを行った.実験の結果,大気 中および真空環境においてそれぞれイグニッション放電を 確認することができた.大気中にてイグニッション放電を 行った様子を図 17 に示す.



(a) 左の放電室を選択



(b) 右の放電室を選択 図 17 大気中でのイグニッション放電の様子

7.3 耐久実験

PPU と大電力化を行った PPT の作動確認実験を行った. 本実験では本学で作動が確認されている最長の放電室長さ 50 mm の推進剤を用いて行った.実験の結果, PPUを用い て大電力化を行った PPT の作動を確認することができた. 作動回数は 100,000 shot 以上を達成した.また,本実験で は推力の測定を行っていないが,第 5.3 項で行ったトータ ルインパルス測定実験で得られた近似式を用いて 100,000 shot 作動したと仮定し1つの放電室あたり約 100 Ns を得る ことができる.つまり,放電室数7つの MDR-PPT を用い た場合,約 700 Ns のトータルインパルスが期待できる.こ れは質量約 50 kg のプロイテレス衛星 2 号機の軌道を約 28 km 変更することができるトータルインパルスである.

8. EM-PPT システム

EM-PPT システムとして設計を行うにあたり 3rd MDR-PPT の設計変更を行った. アノードおよびカソード を電極板ではなく,ケーブルで接続することでヘッドにか かる重量を大幅に削減することが可能であり,打ち上げ等 の振動にも柔軟に対応が可能になる.またアノードパネ ル・カソードパネルを絶縁体に変更することで二点接地を 防ぐ.さらに,強度を確保するために板金加工を行ったア ルミ構造体を取り付けべースプレートに前後のパネルを取 り付けた.設計変更した MDR-PPT ヘッド, S-PPT ヘッド を図 18 に示す ⁰.



(a) EM-MDR-PPT ヘッド



(b) S-PPT ヘッド
 図 18 EM-PPT ヘッド

EM-PPT システムは MDR-PPT ヘッドとキャパシタ (マ イカペーパコンデンサ 13 枚並列接続), PPU から構成さ れている.人工衛星に搭載するためにはそれぞれ筐体に収 納される必要がある.筐体は A5052 材を用いており,重量 を軽減させるため壁面を肉薄している.キャパシタと MDR-PPT ヘッドは回路ケーブルの抵抗によるエネルギの 損失を少なくするため可能な限り近くに配置し,各機器の 配置は衛星本体に搭載したときの衛星の重心位置なども考 慮して決定した.設計・製作した PPU,キャパシタの筐体 を図 19 に,設計した PPT システムを図 20 に,各機器のサ イズを表 7 に示す.



(a) PPU 筐体



(b) キャパシタ筐体図 19 筐体



図 20 EM-PPT システム

表 7	PPT システムのサイス	Č
-----	--------------	---

PPT system, mm	195(W) x220(D) x155(H)
MDR-PPT head, mm	159 x89 x162
PPU-BOX, mm	195 x130 x45
Capacitor-BOX, mm	150 x120 x85

9. まとめ

- 初期性能測定実験においてインパルスビットおよび マスショットの値は放電室長さが伸びるほど増加す る傾向が確認できた.また比推力の値は放電室長さが 伸びるほど減少する傾向が確認できた.
- 大電力化によりプロイテレス衛星1号機搭載用 PPT に 比べ約 16 倍の性能向上が確認できた.インパルスビ ットが 2.47 mNs,またそのときのマスショットは 738µg,比推力は342 s,推進効率は13.1%であった.
- 3) 放電室長さ 50 mm の推進剤を用いて行ったトータル インパルス測定実験で 72,000 shot の作動で約 90 Ns を 算出した.
- 1st MDR-PPT で発生した誘発問題を 2nd MDR-PPT の 設計により解決した.

- 2nd MDR-PPT の欠点を考慮した 3rd MDR-PPT の設計 およびモックアップの製作を行った.
- PPU と大電力を行った PPT を用いて耐久実験を行い, 100,000 shot の噴射を確認した.
- 7) 2台のPPTとPPUを用いた放電室切り替え実験を行い、 それぞれ選択した放電室で大気中および真空環境に おいてイグニッション放電を確認した。
- EM-PPT システムとして設計を行うにあたり 3rd MDR-PPT の設計変更を行った.
- 9) PPU, キャパシタの筐体の試作を行い, MDR-PPT ヘッドを含めて EM-MDR-PPT システムとして成立することが確認できた.

参考文献

- 21) 栗林恭一,荒川義博:「電気推進ロケット入門」,東 京大学出版会,2003, pp.157-180.
- Fujita, R., Muraoka, R., Ikeda, I., Tahara, H. and Wakizono, T. : Development of Electrothermal Pulsed Plasma Thruster System for Powered Flight of Micro-Satellites, Frontier of Applied Plasma Technology, 2015, Vol.8, No.1, pp19-24.
- 3) 森川直樹,藤田亮太,金岡啓太,隆法洸貴,小野航平, 田原弘一,高田恭子,脇園尭,「大阪工業大学・超小 型人工衛星プロイテレス2号機搭載大電力電熱加速型 パルスプラズマスラスタ BBM/FM システムの研究開 発」,平成27年度宇宙輸送シンポジウム,神奈川県相 模原市,2016, STEP-2015-028.
- 4) Kanaoka, K., Fujita, R., Ryuho, K., Ono, K., Morikawa, N., Enomoto, K., Tahara, H., Takada, K. and Wakizono, T. : Development of 30 J-class Electrothermal Pulsed Plasma Thruster Systems for Powered Flight onboard the Osaka Institute of Technology 2nd PROITERES Nano-Satellite, The 2016 Asia-Pacific International Symposium on Aerospace Technology, Toyama, Japan, 2016, R1-2.
- 5) Kanaoka, K. and Tahara, H. : Research and Development of a High-Power Electrothermal Pulsed Plasma Thruster System onboard Osaka Institute of Technology 2nd PROITERES Nano-Satellite, AIAA Propulsion and Energy Forum and Exposition, Salt Lake City, 2016, AIAA-2016-4844.
- 6) 森川直樹, 隆法洸貴, 小野航平, 金岡啓太, 藤田亮太, 榎本光佑, 田原弘一, 高田恭子, Haase Tobias, 脇園尭, 「大阪工業大学・超小型人工衛星プロイテレス 2 号機 搭載用大電力電熱加速型パルスプラズマスラスタシス テムの研究開発」, 第 60 回宇宙科学技術連合講演会, 北海道函館市, 2016, Paper No. 3I07.