平成 30 年度 宇宙輸送シンポジウム(STCP-2018-056)

マイクロ波を用いた化学・電気デュアルモードスラスタの試作 Design of Chemical/Electric Dual-mode Thruster Using Microwave

○ 藤原 祐一^{*1}, 山戸 葵維^{*2}, 矢野 康之^{*3}, 各務 聡^{*2} Yuichi Fujihara, Aoi Yamato, Yasuyuki Yano and Akira Kakami

*1 宮崎大学大学院工学研究科工学専攻機械・情報系コース *2 宮崎大学機械設計システム工学科, *3 宮崎大学工学部教育研究支援技術センター *1 Department of Mechanical Design Systems Engineering, University of Miyazaki *2 Department of Mechanical Design Systems Engineering, *3 University of Miyazaki, Technical Center, University of Miyazaki

1. 序論

ロケットの空きスペースに小型衛星を相乗りさせるピギー バック方式の利用機会の増加や、コストの低下により、大学 やベンチャー企業等が小型衛星を製作し打ち上げるに至って いる.今後、小型衛星によるフォーメーションフライトなど のミッションを小型衛星で実現し、活躍の場を広げるには軌 道制御や姿勢制御のためのスラスタが必要である.しかし、 小型衛星には重量や容積に制約があり、従来のスラスタをそ のまま搭載することは困難であるため、小型で高性能な小型 スラスタが必要となる.また、安全性の観点から推進剤には 低毒性が求められる.

そこで, 亜酸化窒素(N₂O)/ジメチルエーテル(DME)を推進剤 とし, 化学・電気の 2 つのモードで作動するマイクロ波スラ スタを提案する. 化学推進モードでは, 従来の二液式スラス タとして作動し, 電気推進モードでは, アークジェットやレ ジストジェットのように推進剤に電気エネルギーを与えトー タルエンタルピーを増加させて, 比推力を向上させる. また, 本スラスタでは, 無電極放電を用いるため長寿命化を図る.

このように提案するスラスタは、デュアルモードで作動し、 マイクロ波は、化学推進モードではスパークプラグ、電気推 進モードでは熱源として用いており、無電極放電によって、 スラスタの長寿命化を図る.本稿では、提案したスラスタの 試作および実験系の構築を行ったので、これについて紹介す る.

2. 提案するスラスタ

化学推進モードでは,燃料に DME,酸化剤には N₂O を使用して,従来の二液式スラスタと同様な作動をする. Fig.1 は

NTO/N₂H₄ 二液式スラスタと N₂O/DME 二液式スラスタ^{1,2)}の 基本的な構成である. N₂O/DME は気化が容易なため,気体と して燃焼室に供給することにより,律速段階である蒸発時間 を 0 にできることから,推力室の小型化が可能となる.また, N₂O の比重が 1.53, DME が 0.67 であるため, I_{sp} 最大となる O/F=3.5 であれば比重は 1.34 となり,従来の NTO/N₂H₄より も高く,タンクの小型化が可能である.理論比推力を化学平 衡計算プログラム NASA-CEA (Chemical Equilibrium with Applications)³⁾により算出したところ NTO/N₂H₄ が 318 s, N₂O/DME が 290 s と遜色ない.

一方,電気推進モードでは,完全に解離したときの平均分 子量が N₂O よりも小さい DME を推進剤に使用する. DME の 解離したとき平均分子量は 5.1 でアンモニア(NH₃)と近いため, MET(Microwave Electro-thermal Thruster)の研究⁴⁾から 300 s 台 の比推力が得られると考えられる.また,マイクロ波プラズ マによって,エネルギーを推進剤に与えるため,無電極放電 が可能で電極の劣化の問題がない.それに対し,アークジェ ットではジュール熱による電極の損耗,レジストジェットで は高温によるヒータの劣化などのためにスラスタの寿命が短 いという問題があった.

また、本スラスタで使用する N₂O と DME は共に毒性が皆 無な液化ガスで、蒸気圧はそれぞれ 6.4 MPa, 0.6 MPa である ことから、自己の蒸気圧による供給が可能である.よって、 窒素等の加圧ガスが不要となり、供給系を簡素化することが 出来る.



 Fig. 1
 NTO/N2H4二液式スラスタと N2O/DME 二液式ス

 ラスタについて

3. 試作したスラスタ

3.1 スラスタの概要 試作したデュアルモードスラスタは, Fig. 2 に示すように、スラスタはノズル,推力室、アンテナ、 マイクロ波伝送系,混合器,燃料および酸化剤供給系で構成 されている.その諸元をTable 1 に示す.化学推進モードでは、 気体燃料(DME)を酸化剤気流中(N₂O)に混合器により混合し、 予混合ガスとして推力室に供給する.その予混合ガスをマイ クロ波プラズマにより点火し、推力を得る.本来はマイクロ 波で点火することを想定しているが、今回の設計では gas direct breakdown を起こすことが困難なため、スパークプラグ により点火する.

電気推進モードでは、気体燃料である DME を推力室へ供給し、マイクロ波プラズマにより加熱することでトータルエンタルピーを増加させ推力を得る.設定推力は 330 s,設定推力を 30 mN とした.なお、先述の通り、今回の設計では、マイクロ波による gas direct breakdown が困難なため、スパークプラグを用いてマイクロ波プラズマを誘起する.

3.2 / ズルおよび推力室 Figure 3 に試作したノズルと推力室 の構造を示す.一般に,宇宙機用のノズル開口比は 50 以上で あるが,今回は大気中で試験するためコンバージェントノズ ルを使用しスロート径を 1.0 mm とした.

推力室は,円筒共振器を兼ねた設計にすることにより,構造の簡素化を図った.円筒共振器とは,導体で閉じ込められた円筒状の容器のことで,特定の周波数の電磁界振幅が増大する共振現象が起きる.今回はこれを利用してマイクロ波による確実なプラズマ生成を図った.なお,簡素さ,小型化の

ために, Fig. 4 のようなモードを有する TE₁₁ モード ⁵⁾を採用 した. また, 化学推進モードにおける化学反応, 電気推進モ ードにおける熱交換の促進のため, 推進剤をスワール方向に 供給している.

3.3 マイクロ波伝送系およびアンテナ 研究で使用したマイ クロ波電源は、周波数が2.45 GHz、定格出力が200Wである. この周波数は、電波法により工業的に定められたものである ため、電源や周辺機器が安価で入手性に優れている.このマ イクロ波電源から供給されたマイクロ波は、反射波を減衰す るスリースタブチューナを経て、特性インピーダンス50Ωの N型同軸ケーブルより出力される.また、アンテナは構造が 簡素で基本的なアンテナの代表である半波長ダイポールアン テナを使用した.Fig.5にシミュレーションソフト Open FDTD より解析を行った半波長ダイポールアンテナの電場分布図を 示す.Fig.5に示す電場強度の値がマイクロ波による絶縁破壊 の値より低いため、3.2 で述べたように、スパークプラグを設 け 10 kV/m ピークの微小放電によって点火させる.

3.4 混合器 Figure 6 に Solid Works の Flow Simulation を用い て O/F(酸化剤燃料比)が 3.5 のときのコイル状の流路を流れる 過程で推進剤を混合させる混合器の数値解析の結果を示す. 混合器出口で質量割合が 0.22 であり,混合できた場合の燃料 の質量割合と等しいことから,十分に混合しているといえる. 3.5 燃料および酸化剤供給系 N₂O/DME は,高圧ボンベに貯 蔵されており,それぞれの流量はマスフローコントローラに より一定に保つ.また,燃料供給の開始と中断を瞬時にでき るように供給ライン上に電磁弁を設置した.



Fig.2 試作したデュアルモードスラスタの概略図



Antenna Room Thrust Chamber



Fig.4 TEnモードの場合に作用する電磁場の方向



Fig.5 半波長ダイポールアンテナの電場分布図



Fig.6 混合器の数値解析結果

4. 今後の予定

真空中において,提案するスラスタのデュアルモードの作 動実証をし,推力測定を行う.また,デュアルモード作動に 適したアンテナや円筒共振器の固有モードの選定を Open FDTD といったシミュレーションソフトにより行い,それら を使用した実験を積み重ねすることで,スラスタの小型化や, マイクロ波プラズマの生成効率の向上を図る.

5. 結言

- マイクロ波を用いた化学・電気デュアルモードスラ スタを提案した.
- 無毒で環境適合性に優れる推進剤として, 亜酸化窒素/ジメチルエーテルを提案した.
- 化学推進モードでは、従来の化学スラスタとして作動させ、スパークプラグの代わりにマイクロ波プラズマを使用した.
- 電気推進モードでは、無電極放電により長寿命化を 図った。
- 試作したスラスタは推力室と円筒共振器を兼ねており、構造の簡素化を図った。

参考文献

1)仲町一郎,大木不二雄,田中元治,千原秀昭:化学大辞典, 株式会社東京化学同人,1989 2)日本 DME フォーラム編:DME ハンドブック,オーム社, 2012

3) Gordon, S. and McBird, B.J. : Computer Program for Calculation of Complex Equilibrium Compositions and Applications, NASA Reference Publication 1311, 1996.

4)Kevin D.Diamant, Byron L. Zeigler, and Ronald B.Cohen-Microwave Electro-thermal Thruster Performance 5) 岡田文明, マイクロ波工学基礎と応用 p.174-175

| (a) 化学推進モード | | (b) 電気推進モード | |
|--------------|-----|--------------|-----|
| 理論推力, N | 0.4 | 設定推力, mN | 30 |
| 理論比推力, s | 290 | 設定比推力, s | 330 |
| 設計燃焼室圧力, MPa | 0.4 | 推進効率, % | 45 |
| O/F | 3.5 | 比パワー, MJ/kg | 10 |
| 開口比 | 50 | 推力電力比, mN/kW | 300 |
| | | 推進剤流量, mg/s | 10 |

Table 1 それぞれのモードにおける推進機の諸元