アルゴン推進剤を用いたホールスラスタの最適化

Optimization of Hall Thruster Using Argon Propellant

○山崎 純子・横田 茂・野中 正潤・村山 侑太郎・丸山 映美 伊藤 裕紀・嶋村 耕平(筑波大)

○Junko Yamasaki • Shigeru Yokota • Masahiro Nonaka • Yutaro Maruyama • Emi Maruyama Yuki Ito • Kohei Shimamura (University of Tsukuba)

Abstract

Recently, an alternative propellant is required because xenon price is increasing yearly. Argon which is the cheapest gas to use for Hall thrusters, has not been a strong candidate because of its poor performance. Therefore we improved the Hall thruster shape to enhance argon performance. We clarified that the shorter channel length is suitable for the xenon propellant, while the longer discharge channel is suitable for the argon propellant from the viewpoint of thruster performance.

記号の説明

- λ: 平均自由行程
- n: 中性粒子数密度
- σ: 電離衝突断面積
- I_d: 放電電流
- *Ib*: イオンビーム電流
- *Ig*: ガードリング電流

1. はじめに

近年, Boeing の 702SP などによって全電化衛星の商 業利用がされており,今後,電気推進機を用いた大量物 資輸送等への期待が高まっている.中でもホールスラス タは推力密度が高いため,有力な候補として研究が進め られている.

ホールスラスタには一般的に推進剤としてキセノン が使用されているが、 埋蔵量が少ないため非常に価格が 高く, ここ 10 年で価格は4 倍に上昇している [1]. した がって,今後電気推進を使い続けるためには代替推進剤 の検討が不可欠である.代替推進剤の研究については, 活発に研究がされており、例えばビスマスはロシアの TsNIMASH で 25 kW のアノードレイヤー型ホールスラ スタにおいて, Isp6000 s の作動が実証されている [2]. また、ヨウ素については James J. Szabo らによって 200V で Isp 1500s が確認されている [3]. しかし, ビスマスや ヨウ素は固体推進剤であるためにガス化する装置が必 要になり、供給システムが複雑化することになる.推進 剤として使用できるガスのうち,最も安価なのはアルゴ ンであるが、電離電圧が高く、電離に多くのエネルギー が使われるため、性能が出ないことが分かっている [4]. しかし、アルゴンはその質量の小ささから排気速度を早

高比推力化が期待できるため,魅力 でき 的な推進剤である.また、代替推進剤の研究は、従来の に最適化されたホールスラスタに他の推進剤 を流して性能を計測するにとどまっており, 推進性能が 低い傾向にある.アルゴンの推進性能が低い原因として, 排気速度が速いために十分に電離される前に中性粒子 が排気されてしまっていることが挙げられる [5]. そこ で,本研究グループでは,中性粒子を放電チャネル内部 に留めることで電離を促進できるように、 チャネル長さ を延長した.長さは、平均自由行程にしたがって決定し、 アルゴンの平均自由行程はキセノンの約3倍であるた め, 従来の 3 mm から 9 mm に延長した. その結果, 9 mmのチャネルを使用することで、体積流量が2Aeqの 場合アルゴンの推進剤効率が 23 %から 37 %に上昇し た.一方で、ガードリング電流が 0.1 A から 0.85 A まで 上昇した.これは、チャネル長を延長することで電離は 促進されたが、広範囲で電離が行われたことでガードリ ングへの衝突が増加し,損失になっていると考えられる. そこで、本研究では、アルゴン推進剤に対して、電離促 進とイオンのガードリングへの衝突による損失のバラ ンスが最適なチャネル形状を模索することを目的とし た.

3. 実験装置および条件

アルゴンに最適なチャネル長を模索する方法として、 1章で述べたように、3mmから9mmの間で、電離の促進とイオンのガードリングへの衝突による損失のバランスの取れる長さの閾値を調べる必要がある。そこで、 新たに3mm, 5mm,7mmのチャネルを設計し,推進性 能評価を行った.

推進性能試験は ISAS/JAXA 宇宙科学研究所の大型チ ェンバー(直径 2.5m,長さ 5m)を用いて行った.大型チ ェンバー写真を図 2 に示す.

実験には筑波大学で開発された,加速チャネル中心の 直径が 38 mm のアノードレイヤー型ホールスラスタを 使用した.ホローカソードは Intrvac 製の I4000HC010 を 使用した.

推力測定には、振り子式推力測定器を使用した.

表1に実験条件を示す. 推進剤はキセノンとアルゴン を使用し, 推進剤流量は 13.9~69.5 sccm まで変化させ た. 印加磁場は10~60mT までの間で変化させ, アノー ド効率が最大になる値を印加した.



図2 宇宙科学研究所大型チェンバ

パラメータ	値
放電電圧, V	250
最大磁場, mT	10~60
推進剤	アルゴン,キセノン
体積流量, sccm	1~5Aeq
チャネル長さ,mm	3, 5, 7

表1 実験条件

4. 実験結果

図3の(a)~(c)に3mm,5mm,7mm チャネルのIspとアノード効率を示す.アルゴンとキセノンの流量がチャネルによって異なるのは、それ以上の流量では放電電流が大きくなり電源装置の都合上、計測することができなかったからである.すべてのチャネルにおいてアルゴンは推進剤流量が増えるにしたがってアノード効率、Ispともに増加したが、キセノンは推進剤流量が増えることで、アノード効率、Ispともに減少した.3mm チャネルと5mm チャネルの結果を比較すると、アルゴンは4Aeqにおいて18.8%から27%までアノード効率が上昇しているが、キセノンは、1Aeq、2Aeqともにアノード効率が低下した.5mm チャネルと7mm チャネルの結果を比

較すると,アルゴン3Aeqにおいてアノード効率,比推 力ともに増減は見られなかった.それぞれの原因を明ら かにするため,ガードリング電流を調査した.

図4の(a)~(c)に3mm,5mm,7mm チャネルの体積 流量に対するガードリング電流を示す.すべてのチャネ ルにおいて,アルゴン,キセノンともに流量が増加する にしたがってガードリング電流が上昇した.これは電離 量が増えたため,ガードリングに衝突するイオンも増加 したと考えられる.

図 4(b)より, アルゴン4 Aeq で 3 mm チャネルの場合 は 0.3A であったが, 5 mm チャネルを用いた場合のガー ドリング電流は, 1.2A となり,増加した.その両方の 効果のうち,電離の効果のほうがより有効となったため, 効率が上昇したと考えられる.一方キセノン1Aeq での ガードリング電流は 0.1 A から 0.35 A まで上昇がみられ た.これは排気される前にガードリングに衝突してしま い損失になっているからであるといえる.

図 4(c)より, 7 mm チャネルを用いた場合のガードリ ング電流は, アルゴン 3 Aeq で 1.6 A となり, 5 mm チャ ネルの 2 倍に増加した. しかし, 図 3(b)(c)より, アノー ド効率, 比推力ともに変化は見られなかった. これは, チャネルを長くしたことにより, 電離量に対してイオン の壁面衝突による損失量が増加するためである. したが って, チャネルの長さ 5 mm が電離による効果が最大と なる閾値である可能性が高いといえる. また, キセノン は, 5 mm チャネルから 7 mm チャネルを使うことによ りガードリング電流が大きく増加した. これよりキセノ ンは, チャネルの上流付近で電離しており, 壁面衝突が しやすいと考えられる.





図3 *Isp*に対するアノード効率



図4 体積流量に対するガードリング電流

5. まとめ

アルゴン推進剤に対して、電離促進とイオンのガー ドリングへの衝突による損失のバランスが最適なチャ ネル形状を模索することを目的とし、3 mm、5 mm, 7mm のチャネルを用いて推進性能評価およびガードリ ング電流の計測を行った.その結果、5mm チャネルで 電離の促進の効果がイオンの壁面への衝突による損失 よりも大きくなる閾値をとることがわかった.今後 は、イオンのエネルギー測定とプローブによる診断を 行い、内部のプラズマを明らかにする.

参照文献

- D. A. Herman , K. G. Unfried, Xenon Acquisition Strategies for High-Power Electric Propulsion NASA Missions, 7thSpacecraft Propulsion Subcommittee (SPS), 2015.
- [2] Tverdokhlebov, S. O. T. Oleg S., A. V. Semenkin, "An Overview of the TsNIIMASH / TsE efforts under VHITAL Program," IEPC, 2005.
- [3] J. Szabo, B. Pote, S. Paintal, M. Robin, A. Hillier, R. D. Branam, R. E. Huffmann, "Performance Evaluation of an Iodine-Vapor Hall Thruster," *Journal of Propulsion and Energy*, 第 巻 24, 第 4, 2013.
- [4] Daiki Fujita et.al, "Operating Parameters and Oscillation Characteristics of an Anode-Layer Hall Thruster with Argon Propellant," Vacuum, 第 巻 110, p. 159-164, 2014.
- [5] E. Cha1, D. B. Scharfe, M. K. Scharfe , M. A. Cappelli, "Hybrid Simulations of Hall Thrusters Operating on Various Propellants," 29th International Electric Propulsion Conference, 2009.

element