# STEP-2012-065 136 同位体を取り除いた Xe の電気推進への適用検討

○笠上聡志,鳥井夏実,太田知里,青柳潤一郎,竹ヶ原春貴(首都大学東京)

#### 1. 研究背景<sup>1), 2), 3)</sup>

イオンスラスタは推進剤をプラズマ化させ,プラ ズマ中のイオンを静電気力によって加速することに よって,その反力として推力を得る.プラズマを生 成する過程は方法によって差異はあっても,ほぼ電 離衝突に基づいて生成している.電離衝突は推進剤 の粒子に十分なエネルギーを与える必要があり,そ のエネルギーは推進剤に固有の量である.プラズマ の生成に要する電力は推力に直接寄与しないので, 可能な限り低くすることが望まれる.イオンスラス タの作動には一般的に希ガスが用いられるが,その 中でも以下の理由によって特に Xe が用いられてい る.

- 希ガスの中で電離電圧が低く衝突断面積が大き いため、電離に必要なエネルギーが低い。
- 2) 原子量が大きいため必要以上の比推力の増大を 伴わずに推力を高めることができ、また熱速度 も小さく放電室内に存在する時間が長くなるの で電離せずに排出される割合が少ない。
- 3) 不活性ガスであるので、宇宙機を腐蝕すること がない.

他にも Xe は物理学, エレクトロニクス, 医療などの 分野にわたって広く用いられているが, 地球上には なぜか Xe の存在量が少ない. 地球は太陽系の他惑星 に比べて明らかに Xe の量が少ないのは地球が形成 された際に宇宙に放出されてしまったとする説<sup>40</sup>や 地球のマントルに多量に溶けているとする説<sup>50</sup>など 研究はされているものの,現状では Xe の量は限られ ており, その需要も相まって非常に高価である. 電 気推進による太陽発電衛星の輸送ミッションを検討 した際にも, Xe を用いた場合はスラスタの性能は良 いものの, Xe が高価であるためにミッションに要す るコストは Ar や Kr などの他の希ガスを用いた場合 のコストより高くなってしまうという報告もされて いる<sup>9</sup>.

近年,東北大学でカムランド禅(KamLAND-ZEN) というニュートリノの性質を調べるためのプロジェ クトがあり, Xe の中でも <sup>136</sup>Xe だけを 1000 kg 以上用 いて実験が行われている <sup>7),8)</sup>. それによって, <sup>136</sup>Xe だけが除かれた Xe が Depleted-Xenon(De-Xe)として 安価に手に入る可能性があることがわかった. 表1に従来用いられてきた自然存在比を有する Xe と De-Xe の同位体の割合を示す. Xe の同位体の中でも 最も重い<sup>136</sup>Xe が除かれたことによって原子量がや や小さくなっている.

表1各ガスの諸元

	Molecular mass	Isotope (Volume fraction)								
	g/mol	124	126	128	129	130	131	132	134	136
Xe	131.3	0.10	0.09	1.92	26.4	4.07	21.2	26.9	10.4	8.87
De-Xe	131.1	0.09	0.09	2.04	28.8	4.61	23.6	29.5	10.8	0.35

### 2. 研究目的

本研究では従来の Xe と De-Xe で, 誘導結合プラズ マ電子源 (Inductively Coupled Plasma Cathode : ICP/C) の性能について比較を行い, De-Xe が従来用いてき た Xe と同様に扱うことができることを示す.

#### 3. 実験装置·手順

実験に用いた ICP/C を図1に示す. ICP/C は放電室, コイル,イオンコレクタ,およびシールドから成っ ている.放電室はアルミナ製で内径 20 mm,長さ 40 mmの円筒形状を有しており,この内部でプラズマが 生成,維持される.放電室には直径 1.6 mmの銅線を 5 巻きしたコイルが巻かれており,高周波を導入した 際に生じる誘導電場によって電子を加速しプラズマ を生成,維持する.また,放電室の下流端には直径 1.7 mmのオリフィスが設けられており,このオリフ ィスによって作動ガスが閉じ込められ,オリフィス を通して電子が引き出される.放電室の壁面に沿う ようにイオンコレクタと呼ばれるタングステン製の 電極が挿入されており,オリフィスを通じて引き出



された電子と等量のイオンがイオンコレクタで再結 合することによって電気的な中性を保っている.ま たイオンコレクタには開口部が設けられており,渦 電流を抑制するとともに,開口部で火花放電が発生 することによって ICP/C 単体によるプラズマ点火を 可能としている.電界が外部に漏れないように放電 室を覆うように SUS 製のシールドが設けられている.

実験コンフィグレーションを図 2 に,実験装置を 表 2 に,その諸元を表 3 に示す.実験は直径 1.6 m, 長さ 3.2 m の円筒形状を有する真空槽内部で行った. 内部はクライオポンプによって排気し,1.2×10<sup>4</sup> Pa の真空状態に保っている.真空槽内部に ICP/C のオ リフィスから下流方向に 50 mm の位置に一辺 200 mmの正方形で厚さが 0.5 mm の SUS 製であるアノー ド電極を設け,アノードに電圧を印加することによ って ICP/C から電子を引き出している.その電源に は NISTAC 製の NH-120/0MS を用いた.ICP/C にはマ スフローコントローラ (MFC 1, MFC 2) を通して作 動ガスが供給される.ここで MFC 1 は Aera Japan 製 の FC-260J, MFC 2 は HORIBA STEC 製 の SEC-Z512KX を用いており,2 SCCM までは高精度で ある MFC 1, 2 SCCM より多い流量を流す場合は

MFC 2 を用いた.ここで、Xe, De-Xe の場合は 1 SCCM = 0.0977 mg/sである.高周波の導入系は高周波電源 からマッチング回路を介して ICP/C のコイルに 13.56 MHz の高周波が導入されている.高周波電源は Ion Tech 製の RF5-S を、マッチング回路には同じく Ion Tech 製の AM-5、AMPS-2A を用いた.電源内部で進 行波と反射波の電力を測定しており、進行波と反射 波の電力差を正味の投入電力  $P_{RF}$ とし、高周波はマッ チング回路を通すことによって反射電力をゼロとし ている.アノード電極に流れる電子電流をアノード 電流  $I_a$ 、イオンコレクタに流れるイオン電流をコレ クタ電流  $I_c$ と呼び、それぞれを計測し、ICP/C が正常 に動作していることを確認するためアノード電流と コレクタ電流が等しいことを確かめつつ実験を行っ た.

本実験では電子源の性能の指標として点火特性と 電子放出特性について取得し比較を行った.点火特 性ではガス流量を変化させ,そのそれぞれにおいて プラズマが点火した最小の高周波電力を取得し,電 子放出特性ではガス流量,高周波電力を一定にし, アノード電圧を変化させたときのアノード電流を取 得した.



表2 実験装置一覧

	Company	Model
PS anode	NISTAC	NH-12010MS
RFG	Ion Tech	RF5-S
MB	Ion Tech	AM-5 & AMPS-2A
MFC 1	HORIBA STEC	SEC-Z512KX
MFC 2	Aera Japan	FC-260J

表 3 実験装置諸元

	(a) Mass	Flow Controller							
	Calibration gas	Control range	Accuray						
MFC 1	Xenon	0.04 - 2.00 SCCM	$\pm 0.01SCCM$						
MFC 2	Xenon	0.5 - 10.0 SCCM	$\pm 0.2$ SCCM						
(b) Radio Frequency Generator									
	Frequency	Output Power	Regulatiom mode						
RFG	13.56 MHz	0 - 500 W	CW						
(c) Matching Box									
	Series	Parallel	Regulatiom						
	capacitance	capacitance	mode						
MB	0 - 500 pF	0 - 500 W	CW						
(d) DC Power Supply of Anode Plate									
	Output Voltage	Output Current	Regulatiom mode						
PS anode	0 - 120 V	0 - 1 A	CV, CC						

#### 4. 結果·考察

図3にXe, De-Xeのそれぞれで作動させた場合に 得られた点火特性を示す.一見するとDe-Xe が点火 に要する電力が低いように見えるが,点火特性は特 に壁面の状態によって影響を受ける.その影響に よってエラーバーが大きくなっているため有意な差 とは言い切れない.しかし,点火に要する電力が上 昇し始める流量,および低流量側でエラーバーが大 きくなるといった傾向は同一のものを示した.

次に、図4に電子放出特性を示す. こちらは Xe と



De-Xe で一致する結果が得られ、これによって Xe と De-Xe は電子源の作動においては差が見られないと 判断できる.

また,点火特性が同一の傾向を示したことから Xe と De-Xe の物性は同じであるとすると,De-Xe をス ラスタに適用した場合,推力は Xe で作動させた場合 より分子量の差分だけ減少するが,それは割合にし て 0.2%,推進効率は推力の 2 乗に比例するので 0.4% と非常に小さい.したがって,スラスタに対しても 同様に用いることができる.

#### 5. 結論

De-Xeが従来用いられてきたXeと同様に電気推進 に用いられると示すことを目的として ICP/C を用い て実験を行い,点火特性と電子放出特性を取得,比 較することによって以下の結論を得た.

- 1) 電子源の作動においては Xe と De-Xe では有意な 差が見られなかった.
- 2) 推力を発生することを考えてもその差は非常に 小さい.

以上から,電気推進に対して従来用いてきた Xe と同様に De-Xe を用いることが可能である.



## 参考文献

- 1) 栗木恭一, 荒川義博, "電気推進ロケット入門,"東 京大学出版会, 2003
- 2) 荒川義博, 國中均, 中山宜典, 西山和考, "イオン エンジンによる動力航行," コロナ社, 2006
- Dan M, Goebel and Ira katz, "Fundamentals of Electric Propulsion: Ion and Hall Thruster," JPL Space Science Technology Series, John Wiley & Sons, 2008
- 4) Svyatoslav S. Shcheka & Hans Keppler, "The origin of the terrestrial noble-gas signature," Nature, Vol. 490, pp. 531-534, 2012
- Qiang Zhu, Daniel Y. Jung, Artem R. Oganov, Colin W. Glass, Carlo Gatti & Andriy O. Lyakhov, "Stability of xenon oxides at high pressures," Nature Chemistry, Vol. 5, pp. 61-65, 2013
- 6) 中野正勝,伊藤裕樹,小紫公也,"電気推進を用いた太陽発電衛星の輸送ミッション,"第56回宇宙科学技術連合講演会講演集,JSASS-2012-4194,2012
- 7) 井上邦雄, "カムランド禅," IPMU News, No. 16, pp. 36-41, 2011
- 8) 丸藤祐仁, 井上邦雄, "KamLAND-ZEN 実験,"高 エネルギーニュース, Vol. 30, pp. 198-209, 2011