「きく6号」イオンエンジン用の試験装置

梶原堅一(有人宇宙システム(株))、杵淵紀世志((独)宇宙航空研究開発機構)

1. はじめに

現在、電気推進による軌道変換の研究が進められている。推進機がどのよう な方式を採用されるかにかかわらず、最終的には宇宙空間を模擬した環境下で の作動試験が必要となってくる。即ち、推進機を試験する設備が必要となる。

推進機そのものを研究する機会は少なくはないが、その推進機の試験装置を 整備する機会はそれほど多くない。現在、日本国内にある宇宙機搭載用のイオ ンエンジンを作動させることが可能な試験設備は(独)宇宙航空研究開発機構 (JAXA)調布航空宇宙センターと相模原キャンパスの2箇所であるが、これに加 え、既に休止した試験装置が筑波宇宙センターにも設置されていた。

これは平成4年(1994年)打ち上げられた「きく6号」(技術試験衛星VI型(ETS-VI))に搭載されたイオンエンジンの作動寿命確認を主目的として整備されたも のであった。当時、イオンエンジンは実用化の手前で、所謂、信頼性の確保は 手探り状態で進めていた。

今後、現在の電気推進研究進捗に伴い、本格的な試験設備の整備が必要と思われるので、その当時の経験をお伝えしたい。

2.「きく6号」とイオンエンジン

1980年代半ば、衛星通信・放送利用の伸びとともに、ペイロード搭載能力の 増加が求められた。衛星の大型化が進み、我が国でも H-II ロケットの開発が着 手された。その頃の国産の静止衛星は、1987年に打ち上げられた「きく5号」 が最大で静止軌道上初期 550kg であった。

「きく6号」は21世紀にかけて必要となる2トン級静止衛星バス日本ではそのペイロードに対応する2トン級静止衛星三軸姿勢制御型の実用衛星を実現するための技術基盤を確立することを第一の目的として開発が進められた。

「きく6号」の具体的な開発目的は以下の4つである。

- ◆ 大型静止三軸衛星を実現するための基本機器技術や大型衛星のシステム 技術の確立
- ◆ 将来の高度情報化社会や広範な人類の宇宙活動を支えるための高度衛星 通信技術の軌道上実験・実証
- ◆ 衛星を一層高性能化するための先端的な技術や機器・部品を宇宙で実証す るためのパス系搭載実験機器の搭載、実証実験。
- ◆ H-II ロケットの打上げ能力の確認、打上げ環境の測定。

2トン級静止三軸衛星バス技術修得には次の技術課題が抽出され、それを実現 するための技術開発項目を設定した。各々の対応を表1に示す。また、きく6 号の諸元を表2に示す。そして、ペイロード搭載能力の向上を実現する手段の 1つとしてイオンエンジンによる南北軌道制御を採用した。

当時のイオンエンジンの技術レベルは、1982年に打ち上げられた「きく4号」 に実験装置として搭載し、軌道上での作動に成功した段階にあり、この成果を 基に研究開発・開発を進めていた。表3に「きく4号」のイオンエンジンと「き く6号」のイオンエンジンの比較を示す。

3. イオンエンジンの寿命試験

イオンエンジンを南北軌道制御に使用すること、即ち、衛星バス機器の1つ として搭載するということは、衛星ミッションの成否をその機器が正常に機能

技術課題		技術開発項目
①ペイロード		CFRP ハニカム構造による大型・軽量構体
搭載能力の向上	>	薄型シリコン太陽電池セル(50μm)を用いた 大型、軽量のセミルジット型大限電池パドル
②大電力化		人堂・軽重のビミリシット空太陽电池ハトル
③高糖度化		大容量非安定マルチバス電源
		高精度・フォールトトレラント姿勢制御方式
④運用性の向上 く		高性能大容量ニッケルカドミウム電池
⑤長寿命 ・ ・ ・ ・ 高信頼性化	M	二液式アポジ推進系とトランスファ軌道での 三軸姿勢制御
	//	イオンエンジンによる南北軌道制御
		高排熱処理および大型外部機器による放射干 渉環境下での熱処理技術

表1 技術課題とそれを実現するための技術開発項目の対応

項目	諸元	1
打上げロケット	H-Ⅱロケット試験機2号機	A
打上げ射場	種子島宇宙センター	1
打上げ時期	1994年8月28日	N.
衛星質量	3.8 ton(打上げ時) 約 2 ton	
発生電力	4,100 W(10 年後夏至時)	
姿勢制御方式	三軸制御方式	
信頼度	0.8以上(10年後衛星バス部)	
設計寿命	10年	

表2 「きく6号」とイオンエンジン



に委ねることを意味する。従って、バス機器に相応しい信頼度が要求され、それを立証しなければならなかった。

それでは以下の信頼度を予測するか。「きく6号」イオンエンジンは以下の4 つの機器から構成されている。

- 電源装置
- 制御器
- 推進剤供給器
- エンジン本体

これらのうち、電源装置と制御器は電子部品の集合体であり、従来の電源装置あるいは制御器の考え方を踏襲することによって予測した。また、推進剤供給器は推進剤タンク、圧力センサ、バルブなどから成り、化学推進系の考え方を踏襲した。

しかし、エンジン本体は従来の機器とは全く異なり、試験実証を選択した。 エンジン本体への信頼度配分は10年間の運用、6,500時間のビーム噴射と2,920 回のOn/Offに対し0.9。これを満足するためには70,000時間以上の作動実証が 必要であった。

この試験に使用した供試体のモデルと数は次のとおりである。

- ・ 設計確認モデル 2
- エンジニアリングモデル 4
- プロトタイプモデル 2 計 8

各モデルの差は使用部品のグレード、品質管理であり、作動寿命への影響はない。

8 台の供試体に対し、設計確認モデルとプロトタイプモデルは連続作動、エン ジニアリングモデルは On/Off 作動とし、1 台あたり要求仕様の約 1.5 倍 9,500 時間、4,380 回の On/Off を課した。そして、連続作動 2 台と On/Off 作動 4 台 の交互作動、即ち 4 台同時運転を計画した。

	「きく4号」 イオンエンジン	「きく6号」 イオンエンジン
打上げ時期	1982 年	1994年(当初は1992年度)
形式	電子衝擊型	
推力	2 mN	25 mN
推進剤	水銀	キセノン
作動時間	約 100 時間 20 ム (法用)	6,500 時間、2,920 回
/設計寿命	約100时间入2日(枯米)	(1 台当たり、要求)
機器の位置付け	搭載実験機器	衛星バス機器
信頼度	N/A	0.9**以上(注)

表3 「きく4号」のイオンエンジンと「きく6号」のイオンエンジン

(注) 資料処分につき詳細値不詳

供試体		←		9500	時間			←		9500	時間		→
設計確認モデル				0	N								
エンジニア	Α	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF
リングモデル	В	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON	OFF	ON
プロトタイプモ	デル									0	N		
同時作動	台数	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
同時設置	台数	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6

図1 イオンエンジン本体の試験モデルと実施計画

図1に使用する供試体のモデルと作動形態の考え方を示した。この図から、

- 4 台同時作動
- 6 台同時設置

• 試験期間は 9,500 時間×2;累積作動 19,000 時間(約 20,000 時間) これが、試験装置の規模への仕様要求となった。

4. 試験装置の製作

(1)試験装置の整備

イオンエンジンの試験装置、それはひと言で言えば「真空装置」に他ならない。ただし、一般の真空装置と違う点は、中で扱う供試体がガス負荷を持つという点である。ここで問題となるのが以下の事実である。

- 試験装置の利用者=イオンエンジンの開発担当者;イオンエンジンのことは知っているが真空装置には詳しくない。
- 試験装置の整備者=真空装置の製作者;真空装置のスペシャリストだが イオンエンジンに関しては素人。

即ち、「真空装置の素人」が「イオンエンジンの素人」に試験装置の製作を依 頼する!ということである。真空装置として宇宙開発分野で一般的なのはスペ ースチャンバである。しかし、大いに異なる点は、前述のとおり供試体がガス を放出する、しかも高速であり、熱負荷も大きい。従って、イオンエンジンと その試験計画の情報を如何に有効に伝えることが出来るか、が課題であった。

(2)供試体(イオンエンジン)のモデル化

「イオンエンジンがどのような性格を持っているか?」そして「 試験実施に 当たってどのような条件を求めているか?」についてモデル化を図った。

表4にイオンエンジンの作動が試験装置に与える負荷を示した。

<u>表4 1台当たりのイオンエンジンが</u>					
試験装置に与える負荷					
項目	仕様				
形状	円筒形				
寸 法	$\Phi 20 \mathrm{cm} imes 20 \mathrm{cm}$				
質量	4 kg				
エンジン発熱量	図2による。				
放出物質	キセノンイオン				
イオンのエネルギー	1 keV				
個数	約 3×10 ¹⁸ 個/秒				
ビームエネルギー	約 500W				
ガス負荷	10sccm (キセノン)				
ガスの放出状況	図3による。				



- 面1:直径200mmの円板 赤外放射率 0.9 温度 500K
- 面 2: 直径 200mm、 長さ 200mm の円筒 赤外放射率 0.3 温度 500K

図2 エンジンの

ガスの放出状況	図3による。	<u>発熱コンフィギュレーション</u>
007		副ビーム:全噴射ビームの 40%を含むと仮定 30° 主ビーム:全噴射ビームの 60%を含むと仮定 イオンビーム(Xe ⁺)

図3 発熱コンフィギュレーション

(3)試驗条件

イオンエンジンの作動は、実作動環境を模擬することが望ましいが、それは 困難である。そこで、真空槽内の圧力を安定な作動を得られるであろうと思わ れる 10⁻⁴ Pa (10⁻⁶ torr) 以下に抑えることを目標とした。

そのためにエンジンから排出されるキセノンガスをクライオパネルに凝着さ せる方法を採った。図4はキセノンの蒸気圧曲線を示している。この図からキ セノンの蒸気圧を考慮すると、クライオパネル温度は 50K 以下にする必要があ った。

従って、液体窒素 (77K)ではクライオパ ネルを所期の温度ま で下げることは出来 ず、極低温へリウムガ スを使用した。ここで だ、クライオパネルへ のキセノン凝着によ る効率低下を考慮し て、要求仕様を 20K に設定した。

一方、エンジンから 噴射されたイオンビ ームは真空槽内壁、内 部機器等に当たった 後戻ってくる。従って、 エンジン前面の空間 が狭いとその影響は 大きい。

そこで図5に示す ように噴射ビームを モデル化、中心軸から の傾きに応じて、真空







槽内部の障害物までのクリアランスを規定した。



個々の噴射ビームとクリアランス要求を設置する全ての供試体に対して図6 のように適用し、真空槽の大きさ、供試体、内部機器の配置を決定した。

(4)その他の制約

液体窒素を使用するスペースチャンバは高圧ガス取締法(現 高圧ガス保安法) の適用を受ける。同様にイオンエンジン試験装置もクライオパネルを冷却する 極低温ヘリウムガス製造のため同法の適用を受ける可能性があった。しかし、 適用される場合、装置の運用に当たっては、正・副そして交替要員毎に多数の 資格者を配置する必要が生ずる。そこで、高圧ガスの製造を冷却目的(=冷凍 則適用)とすることにより、大幅な減員を図った。

そのため、液体窒素は使わず、クライオパネル冷却に加え、真空槽内壁とク ライオパネル間の温度差緩衝用シュラウドも低温へリウムガスにより行った。 エンジンから排出されるイオンは、ターゲット衝突時に極力熱を奪うことによ り、クライオパネルへの熱負荷軽減を図った。ターゲットの冷却には当時はま だ規制が緩かったフレオン冷凍機を使用した。

図7に試験装置の系統図を示す。

その他、以下の点を配慮した。

• コスト低減

現地(試験装置の設置場所=JAXA 筑波宇宙センター(TKSC))での作業 を極力減らすため、真空槽の製作は工場内でほぼ完成させ、TKSC には運 ぶだけの工程を組んだ。その結果、輸送の制約から真空槽の外径は 4m



図7 イオンエンジン試験装置系統図

とし、その範囲内で図6の空間確保を狙った。

試験の容易さ

副真空槽を設け、エンジン本体をその中に収納。ゲート弁で仕切ること により、他の供試体の試験を邪魔することなくエンジン個別へのアクセス を可能とした。

また、副真空槽のうち1つに冷却シュラウドを設け、低温試験を可能と した。

• キセノンガスの再生利用

試験装置保守等のクライオパネル昇温時、気化したキセノンを採集、再 生利用を図るため、採集ポートを設けた。

以上の条件を踏まえ試験装置の設計を行った。装置の完成後、実際のイオン エンジンを作動させることにより、機能確認を行った。表5に試験装置の主要 な仕様諸元を示した。図8に真空槽の内部、図9にエンジンの取り付け状況を 示した。

項目	仕様			
主真空槽の形式	水平円筒型			
主真空槽の寸法	直径 4m、直胴部 4.75m			
副真空槽	主真空槽鏡板に6式装着 (うち1式に供試体用 100K 以下のシュラウド設置)			
運用時の圧力環境	3×10 ⁻⁶ Torr (4×10 ⁻⁴ Pa) 以下			
無負荷時の圧力環境	1×10 ⁻⁷ Torr (1.3×10 ⁻⁵ Pa) 以下			
真空排気時間	大気圧⇒5×10 ⁻⁶ Torr以下:16時間以下			
ヘリウム冷凍機の冷却時間	常温⇒20K以下:40時間以下			
クライオパネルの昇温時間	50時間以下			
十月二百八吐胆	6時間以下			
入风圧庆し时间	(シュラウド、クライオパネルの昇温時間を除く)			
無保守運転時間	5,000 時間以上			
累積試験時間	20,000 時間以上			

表5 試験装置の主要諸元

5. 試験概要

寿命確認試験そのものは所定の作動時間、ON/OFF 回数を終えた。ここでは 試験の進行を通じて得た「思惑外れ」の状況について紹介する。

(1)ビームターゲットの絶縁確保

試験の進行に伴い、イオンビームによるスパッタ物質が各所に堆積してくる。



主真空槽内部(供試体設置側) ビームターゲット(供試体の対面側) 図8 イオンエンジン試験装置系統図

その結果、ビームターゲットと真空槽内壁の間に導通が生じ、エンジン⇒ター ゲット⇒真空槽に電流が 流れる形となり、中和器が 働かずともビームが引き 出されるという状況となった。

ターゲット・真空槽間 (に限らず)の絶縁箇所の 保護が必要である。



図9 イオンエンジンの取り付け状況

(2) 複数台作動時の中和器作動の偏り

複数台のイオンエンジンを同時に作動する時、各エンジンの中和器間で働き に差が生じ、中和器電流にばらつきが見られた。そのため中和器流量の調節に より、働き方を均等に調整した。この調整は実際の軌道上でも実施した。

(3)キセノンの再生利用

当初の試験計画に比べ、大気開放の間隔が短かったため、クライオパネル昇 温後のキセノン濃度は目論見ほどには大きくならず、所期のキセノン単価の低 減には至らなかった。

6. まとめ

本試験装置を整備後、既に4半世紀が経過したが、この種の試験装置の開発

が各所で行われている訳ではなく、数少ない経験者の一人として話をさせて頂いた。

試験装置・設備の整備においては、面白い技術的課題よりも、設置場所の決 定、法的手続き、輸送方法などうんざりする庶務的作業が多く発生することを 覚悟して欲しい。

また、真空装置そのものは特殊な設備ではないので、製造業者の選定も公明 正大にやらないと後々苦労する恐れが生ずる。

試験装置が当初の目的を終えた後の話として、設備は維持費が掛りことを忘 れないように。特に法規に絡む設備は法定点検費用が定常的な負担となり、経 費節減が叫ばれる時は真っ先に目の敵にされる。常に使用されている状態を保 っこと。即ち、絶え間のない研究態勢を維持しておくことが肝要である。

参考資料

- 1) K. Kajiwara, M. Katada, "The Test Facilities for ETS-VI Ion Engine System" AIAA-90-2656
- 2) 梶原他、「技術試験衛星VI型(ETS-VI)イオンエンジン装置の開発」(日本航空宇宙学会誌第46巻第530号)
- 45 様(2002 年)第45 様(2002 年)第45