宇宙ダスト計測技術の研究開発

JAXA 宇宙環境計測グループ 松本晴久、北澤幸人(客員)

1. 宇宙ダスト計測技術の概要

宇宙ダストの計測に技術ついては、著者らがまとめた以下の論文・報告を 参照されたい。なお、「ダスト」とはメテオロイド(宇宙空間を飛翔する小惑星 や彗星の断片など)とスペースデブリ(人工のゴミ)のうち、大きさ1mm程 度以下のものを総称するものとする。

i)社団法人日本航空宇宙学会スペース・デブリ研究会;スペース・デブリ研究 会報告書, 3.1.2項(1)及び(2),1993年3月

ii) 北澤幸人, 上松和夫; 微小デブリの衝突試験技術と計測技術, 石川島播磨 技報第 35 巻第 2 号, 143-149, 1996

iii) 大橋英雄,北澤幸人,矢野創;宇宙空間でのメテオロイドとスペースデブリの直接計測・捕集,日本惑星科学学会誌「遊・星・人」第6巻第4号
 (1997)312-325(特集「新世紀の宇宙塵研究」)

以下、上記論文・報告の要旨を紹介するとともに、補足情報を記す。なお、以下の内容で reference を明示していない文献や略語の正式名称等については、 上記の文書を参照願いたい。

計測方法の概要

軌道上でのダスト計測は、 主に3種類の方法で行われ てきている。一つは宇宙から 回収した宇宙機表面のダス トによる衝突痕を計測し、宇 宙機軌道でのデブリやメテ オロイドの存在量などを測 定するものである。これまで 地球周回軌道上のデブリや メテオロイドの存在量の情 報は、主としてこの方法によ って求められてきている。表 1に衝突痕の検査を行った 主要な回収機を示す。 表1 衝突痕の検査を行った主要な回収機 (Klinkrad, 2006)。

Country	Organization	Timespan	H [km]	Area [m ²]
county	Spacecraft	Orientation	i [°]	Туре
Russia	ŔŜA	1974 – 1979	~350 km	7 m ²
	Salyut 4 & 6	various	51.6°	retrieval
USA	NASA	Jun.1983	295 – 320 km	2.5 m ²
	STS-7 window	various	28.5°	retrieval
USA	NASA	Feb.1980 – Apr.1984	500 – 570 km	2.3 m ²
	SMM	Sun pointing	28.5°	retrieval
USA	JPL/RAL/SRON	Jan.1983 – Nov.1983	\sim 905 km	$\sim 0.3 \text{ m}^2$
	IRAS	zenith pointing	99.1°	telescope
USA	NASA	Apr.1984 – Jan.1990	340 – 470 km	151 m²
	LDEF	gravity gradient	28.5°	retrieval
Europe	NASA/ESA	May 1990 – Dec.1993	$\sim 610 \text{ km}$	62 m ²
	HST solar array	Sun pointing	28.5°	retrieval
USA	NASA	1992 – present	300 – 610 km	$> 100 \text{ m}^2$
	STS orbiters	various	$28.5^{\circ} - 51.6^{\circ}$	retrieval
Europe	ESA	Jul.1992 – Jul.1993	~505 km	131 m ²
	EURECA	Sun pointing	28.5°	retrieval
Canada	NASA/CSA	Oct.1992	350 km	1 m ²
	STS-52	various	28.4°	retrieval
Europe	NASA/ESA	Dec.1993 – Mar.2002	~610 km	62 m ²
	HST solar array	Sun pointing	28.5°	retrieval
Japan	NASDA	Mar.1995 – Jan.1996	$\sim \!\! 480 \mathrm{km}$	50 m ²
	SFU	Sun pointing	28.5°	retrieval
Europe	RSA/ESA	Oct.1995 - Dec.1993	~390 km	0.06 m ²
	Mir/EUROMIR	gravity gradient	51.6°	retrieval
Russia	RSA	1996 – 1998	~390 km	15 m²
	Mir	various	51.6°	retrieval
USA	DoD/BMDO	Apr.1996 – present	\sim 900 km	$\sim 0.02 \text{ m}^2$
	MSX	various	99.2°	telescope
Europe	ESA	Apr.1997 Jun.2002	\sim 35,800 km	$\sim 0.1 \text{ m}^2$
	Ekspress-2	horizontal towards NE	0.2°	detector
Canada	CSA/NSAU	Nov.1997 - Feb.1999	\sim 390 km	1 m ²
	Mir	various	51.6°	retrieval
Europe	ESA	Oct.2001 – present	550 – 680 km	$\sim 0.02 \text{ m}^2$
	PROBA	various	97.0°	detector

1990 年以降では 69 ヶ月間軌道上にあって回収された LDEF (Long Duration Exposure Facility:長期曝露試験機:図1)や、HST (Hubble Space Telescope: ハッブル宇宙望遠鏡)の太陽電池、日本の SFU (Space Flyer Unit)、スペース シャトルの窓の検査などの例がある。LDEF の例では、LEO (476-332km)軌道上 の 5.8 年間 (1984-1990) に、約 29,000 個の衝突痕跡を受けていた。(直径 0.3 mm以上の衝突痕跡は、約 5,000 個)(五家,2006 による。)



図1 LDEF (Long Duration Exposure Facility:長期曝露試験機)

残り二つの方法は専用の計測器によるものである。これらは、ダストの軌道 情報や物性を軌道上で計測することを目的とした「観測器(アクティブ型セン サ)」による計測と、ダストを捕獲し、地上へのサンプルリターンを行うことを 目的とした「捕獲器(ダストコレクタ)」による計測である。

これら3種類の方法は各々に一長一短があり、計測の目的や搭載宇宙機のリソ ース(ミッション機器側に配分される電力や重量)の制約、ミッションの特徴 (宇宙機や計測器を地球に回収するか否か)などの条件に応じて使い分けが行 われている。

捕獲器(ダストコレクタ)は、微小デブリの捕獲・回収によるデブリの材質 の特定など、実際のデブリを「手にとって」分析が行えるため、デブリの発生 源の特定に対し有意義な物質情報を与えることができる。また、「宇宙機の表面 検査」では広い計測面積を確保でき、デブリの衝突頻度を計測する上で有効で ある。これらに対し、観測器(アクティブ型センサ)はダスト衝突頻度のリア ルタイムでの計測や軌道情報の計測において有効である。例えば衝突頻度につ いては、捕獲器(ダストコレクタ)や宇宙機の表面検査では、ある一定の時間々 隔の衝突総数(積分値)しか把握できないのに対し、観測器(アクティブ型セ ンサ)は衝突頻度の時間変動が把握できる。また、デブリの通過あるいは衝突 時刻がわかるため、宇宙機の姿勢・軌道情報などと照合することによりダスト の軌道が推定できる。但し、アクティブ型センサは、宇宙機の表面検査やダスト コレクタと異なり、専用の「電力」を必要とすること、また計測面積を広くとる ためには技術的課題が大きい、などの制約がある。これらの詳細については、 本項の冒頭に示した文献 i)の3.1.2項(1)と(2)に記したので参照されたい。こ こでは計測方法の基礎のみを簡単に紹介する。

(2) 観測器 (アクティブ型センサ)

微小デブリの観測器は、 メテオロイドの観測を目 的として開発されたもの が多く、現在までに十種 類を越えている。計測方 式は、図2に示すように、 以下のa. ~c. の3つの型 式に大別される。また、 各型式の定性的な性能比 較例を表2に示す。なお、 実際には同じ型式の観測 器でも仕様は大きく異な る場合が多く、本表は一 応の目安となるものであ る。



	EVENUAL	$\langle \rangle$	/ /	1 /	Ξ C Υ		/ *//	1741
原理	の概要	(北	澤と	上松,	1995,	な	どによ	る)

項目		デブリの大きさ		計測可能項目		B	信計		常	機	軽	消		
型 式	計 測 方 式	(計測解2曲) 1µ 1cm 1mm 10cm	形状	材質	速度	方向	賴性	測 領 域	時計測の可能 性	構の単純化	量化	費電力の削減	メテオロイドまたはデブリ計測用としての搭載実績	
	光学式		Ο	\bigtriangleup	O	\odot	0	\odot	Δ	0	Ο	0	Ploneer 10号および11号	
非接触型	レーダ式		\bigtriangleup	Δ	\odot	O	O	\odot	O	\bigtriangleup	\bigtriangleup	\bigtriangleup		
	レーザレーダ式		\bigtriangleup	Δ	O	0	0	0	0	Δ	Δ	Δ	—	
	プラズマ電荷測定式		\bigtriangleup	Ο	\odot	0	0	\bigtriangleup	0	0	0	O	Galileo,Helios 1号および2号,「ひてん」,その他	
	質量分析式		\bigtriangleup	O	О	\bigtriangleup	O	Δ	\odot	Δ	\bigtriangleup	Δ	Giotto, Vega	
衝突型	発光スペクトル式	·····	\triangle	0	\triangle	\bigtriangleup	\bigtriangleup	\bigtriangleup	O	0	O	0	Aerobee ロケット	
	力積測定式		\triangle		0	0	Δ	$ \bigtriangleup $	0	0	0	0	V2号ロケット, その他	
	温度測定式		$ \bigtriangleup $		\triangle	\triangle	\triangle		$^{\odot}$	O	0	O	<u> </u>	
	クレーター形状測定式				0	0	Δ		O	Δ	0	0	• _ •	
	貫通孔測定式				0	0	Δ	\triangle	Ô	À	0	0		
接 触 型	空気圧測定式			\triangle	$ \bigtriangleup $		0		0	0	O	O	Explorer 6号および16号,Pioneer 10号および11号,その他	
•	キャパシタ式				0	0	O		0	0	O	O	Apollo 17号, Pioneer 8号および9号, LDEF. Pegasus, MTS*, その他	
· · ·	太陽電池式		Δ	Δ	Δ	0	Δ	Δ		0	O	0	Apollo 11号	

表2 各型式の定性的な性能比較例(北澤と上松, 1995)

1) 非接触型

デブリが計測器に衝突する前または計測器近傍を通過する際に、デブリの太 陽光や電波の反射を利用して計測する型式である。本計測方式はリソース的な 課題(重量、電力、通信)はあるものの、広い観測領域の確保、観測対象の大 きさの範囲の広さにおいて優れている。なお、一時期、ISSの「きぼう」の光通 信実験の一環として光学及びレーザーによるデブリ計測が検討されていた。

現在、米国では、U.S. Air ForceがSpace-Based Space Surveillance systemを軌道 上に配備し、デブリを含む 軌道上物体の軌道上での観 測を計画している。この衛 星初号機(技術実証機(図3) はノースロップ・グラマン 社がDODから同衛星の開発 契約を受注、従契約者とし てボーイングBoeing と Ball Aerospace チームが

189M\$ で開発から初期オペレ ーションまでを受注した。こ の衛星は標準バスとして、 Ball Aerospace Commercial



(注) *: Meteoroid Technology Satellite

図 3 U.S. Air Force の Space-Based Space Surveillance system技術実証機

Platform (BCP) 2000 を利用し、OSC社のミノタウロス4ロケット(打上げ能力: LEO約1.7t)の初号機により2008年に打上げ予定であった(現在遅延)。2007年 1月8日、ボーイング社は、CDR完了を発表した(米空軍及びボーイング社のHP による)。観測装置の仕様は明確には公表されていないが、デブリ問題が深刻化 する現状において、観測領域、観測粒径範囲が広いと予想される軌道上光学観 測システムは、メテオロイド&デブリ環境モデルの精度向上のみならず、より 大型のデブリの観測・追跡にも極めて有効なシステムと考えられる。

2) 衝突型

微小デブリが計測器に 衝突する過程で、デブリの もつ運動エネルギーが他 のエネルギー形態(熱、光、 電気、振動など)に変るこ とを利用して計測する型 式。一例を図4に示す。

3) 接触型

衝突の結果生じるセン サ自身の物性の変化(衝突 によってセル内のガスが 漏洩することを検知、太陽 電池の電力量の変動、圧電 フィルム貫通時の電力変動 等)を利用して計測する型 式。1980年代頃までのメテ



Geostationary Orbit Impact Detector (GORID) 計測面積: 0.1 m². (計測エリアの直径は 43 cm) 図 4 観測器 (アクティブ型センサ)の一例 (ESA による)

オロイドやデブリの軌道上観測には構造が比較的単純な3)が最も多く用いられ てきていたが、近年では2)が用いられている。日本では2)に分類されるカウン タがメテオロイドの観測用として「ひてん」「のぞみ」に搭載された。

 4) 捕獲器(「ダストコレクタ」、あるいは「パッシブ型センサ」と呼ばれる) 微小デブリの捕獲器は、デブリの衝突エネルギーを柔軟な物質やフォイルス タックなどによって緩和し、デブリをできるかぎり原形のまま捕獲しようとす る型式(捕獲型)と、デブリを衝突させてその際に残る衝突痕(クレーター、 貫通孔)や蒸発して周囲に付着する物質を採集する型式(捕集板型)がある。 捕獲器は、観測器と異なって微小デブリの情報を得るためには宇宙から回収 する必要があり、非回収型の宇宙機に適用することはできない。しかしながら、 観測器と比べ一般に重量が軽く、電力、制御などが不要であるため、回収型宇 宙機への搭載例は多い。

「捕集板型」のコレクタはジェミニ宇宙船やスカイラブ、ミール宇宙ステー ション等、数多く用いられている。コレクタとして用いられる「板」は、表面 特性や物性があらかじめよくわかっている必要がある。これまでに表面研磨さ れたアルミニウム板やステンレス板、金板などが用いられている。また、「板」 の前に薄いプラスチックフォイルをおき、フォイルを貫通したダストが板に衝 突した際に生じるエジェクタをフォイルの裏側で捕獲するようなコレクタも用 いられている。

「捕獲型」に用いる衝突エネルギーの緩和材としては、多層膜、低密度の固体 物質,気体などの研究がなされている。1980年代には多層膜を用いたコレクタ (「キャプチャーセル」型)が多くもちいられたが、90年代に入ってから、スペ ースシャトルや EuReCa 等で、低密度の固体物質を用いたコレクタを搭載する例 が増えてきた。フライト実績のある低密度物質の例としては、マイクロポアフ ォームがあるが、近年ではシリカエアロジェルが多く用いられてきており、JPL などが研究開発を行ってきている。なお、シリカエアロジェルは、米国 NASA の 「STARDUST」ミッションにおいて、彗星塵の捕獲にも用いられた。

シリカエアロジェルは、1)非常に低密度(通常 10⁻²g/cm³のオーダー)な為、

非破壊捕集に効果的、2) 透明な為、シリカエアロ ジェル中のダストの有 無の確認が容易、3)温度 に対し安定で宇宙環境 での使用に好適等の特 徴がある。



曝露実験に好適

図 5 MFD/ESEM に搭載さ れた NASADA (現: JAXA)の ダストコレクタ

●衝突孔の形状と衝突パラメータとの間に相関々係
 ●衝突孔の形状からダストの衝突パラメータの推定が可能(kitazawa *et al.*,1999の超高速度衝突実験の結果に基づく)

日本においても1997年にスペースシャトルにシリカエアロジェルを用いた MFD/ESEMダストコレクタ(図5)が搭載されてフライト実証試験を行い、その結 果を元に国際宇宙ステーション搭載用ダストコレクタが設計・製造された。こ のダストコレクタは、MPACと呼ばれ、メテオロイド&デブリの捕獲材として、 シリカエアロジェル、ポリイミドフォーム、アルミニウム板の3種類から構成 され、2001年~2005年に国際宇宙ステーション(ISS)のロシアサービスモジュー ルに3式が搭載された(図6)。このダストコレクタは各々約1年間、2年間、4 年間、宇宙空間に曝露さ

れ、全て無事地球に回収 された(Kimoto and Yamanaka, 2009, 北澤ほ か、2007, 等)。このミ ッションは、ISS初のメ テオロイド&デブリ計 測ミッションであると ともに、同一機器で曝露 期間を変えての計測は 世界初である。特にシリ カエアロジェルには多 くのメテオロイド&デ ブリが捕獲されており、 貴重な曝露試料となっ ている。

国際宇宙ステーションに設置されたMPAC & SEED



図 6 2001 年~2005 年に国際宇宙ステーション(ISS)に 3 式が搭載された MPAC&SEED (Kimoto and Yamanaka, 2009, 北澤ほか, 2007, 等)

5) 発展型(ハイブリッド型)

「アクティブ型」と「ダストコレクタ」とを組み合わせ、観測(計測)と同時 にダスト捕獲を行う方式である。EuReCa では、時間とともにダストコレクタ前 面に設置したフォイルが横に移動し、フォイルの穴と衝突痕との位置関係を調 べることから、衝突時刻の同定が行えるコレクタのフライトも試みられた。そ の他、最近では、ピエゾセンサ(振動センサ)とダストコレクタとを組み合わ せた形式(例えば、McDonell, et al.,2000)や、PMT(光電増倍管:メテオロ イド&デブリの衝突発光を計測)とダストコレクタとを組み合わせた方式(例 えば、Yano and Kitazawa,1998)など、多くの方式が提案ならびに研究開発さ れているが、現在までのところはフライト機会がない。スペースシャトル退役 に伴う回収リソースの問題はあるが、ISS で大規模な曝露実験環境(「きぼう」 船外実験プラットフォーム)を有する日本は、ハイブリッド型の搭載に最適な 宇宙機の一つであると言える。

2 最近のダスト計測技術の研究開発の動向と問題点

回収型宇宙機の表面検査については、スペースシャトルやハッブル宇宙望遠 鏡の太陽電池パドルを用いて、ほぼコンスタントにすすめられてはいるが、限 られた軌道高度、限られた曝露期間のデータしか求めることができない。また、 原理的にリアルタイムでの計測は不可能である。

「捕獲器(ダストコレクタ)」は、メテオロイド&デブリの組成情報を得るこ とができるため、メテオロイド&デブリ発生源の特定等に極めて有効であるが、 宇宙空間から回収の必要があるため、回収リソース(回収機や EVA 作業等)の 確保がミッション実施の難点になっている。特にスペース・シャトルの退役に 伴い、宇宙空間での実験の実施機会の確保が困難になっていくと予想される。 そのため米国が ISS でメテオロイド&デブリ捕獲実験を計画した LAD-C (Large Area Debris Collector:図7)は2007年にキャンセルされた。



Figure 1. PINDROP system concept shown on conventional aerogel particle-capture array.

図 7 米国でキャンセルされた LAD-C (Large Area Debris Collector)計画 (R. CORSARO, *et al.*,2004 による。)

現状で、地球周回軌道でのメテオロイド&デブリ捕獲実験が実施されているのは、「きぼう」船外実験プラットフォームに搭載予定の JEM/MPAC (図 8)のみである。JEM/MPAC は前節で紹介した ISS のロシアサービスモジュール搭載 MPAC に較べて曝露面積は小さく、また1式の曝露であるが、「きぼう」船外実験 プラットフォームの進行方向面に取り付けられるため、遮蔽やコンタミネーシ ョンの影響が少ないデータ が得られるとともに、「きぼ う」へのメテオロイド&デ ブリ等の影響評価に資する データが得られると考えら れる。

観測器(アクティブ型センサ)は、搭載計画が増加 している。レーダーや光学 望遠鏡のような大型なシス テムを除き、原理的にシン プルであること、センサを 構成する各種部品の軽量化、 低消費電力化が進んでいる ことから、小型衛星等を中 心に搭載(あるいは提案) が増加の方向にある。最近



図 8 「きぼう」船外実験ブラットフォームに搭 載予定の JEM/MPAC(& SEED)(Kitazawa *et al.*,2008)

開発されたセンサの例を図 9 に示す。このほかにも、メテオロイドの計測を目 的とした DuneXpress ミッションへの搭載を目指してドイツ、スイス、米国、イ ギリス、イタリアなどが数種類のセンサの開発研究を行っている(Grün and Srama, 2007)。



Figure 1. Photo of MDD (a) top side of target plate with Photo diode and antenna assemblies (b) rear side of detector plate with electronics

図 9 最近開発されたセンサの一例 (Spencer et al.,2005)

長さ 360 mm × 幅 250 mm、厚さ 2 mm の アルミニウム板に以下の 3 種類のセンサが取 付けてある。

- a) 超音波トランスデューサー:アルミニウム 板に衝突したメテオロイド&デブリの音
 響振動を計測
- b) 2個のフォトダイオードを置き、メテオロ イド&デブリ衝突時のインパクトフラッ シュ光を計測
- c) Radio-Frequency (RF)アンテナによりメ
 テオロイド&デブリ衝突時の電磁波
 (Electro-Magnetic : EM)放射を検知

観測器(アクティブ型センサ)は、レーダーや光学望遠鏡のような大型なシ ステムを除き、どの方式も面積を大きく取ることが技術面・搭載面の両面から 極めて困難である。そのため特にデータの少ない、すなわちデブリ環境モデル の誤差が大きい、大きさ 100 µm~数mm程度の大きさのデブリをモニターし、 デブリのリスク評価の精度を向上させることは困難である。

3 JAXA の研究開発の動向

現在 JAXA では、九州の小型衛星の研究開発企業である(有) QPS 研究所とと もに、特にデータの少ない(=デブリ環境モデルの誤差が大きい)大きさ 100 µm~数mm程度の大きさのデブリをモニターし、デブリのリスク評価の精度を 向上させることを目的としたセンサ(QPS 方式センサ)の基礎検討を行っている。 本節ではその概要を紹介する。

(1) 基本原理

ポリイミドなどを材質とする絶縁性薄膜(例えば、厚さ10ミクロン程度)上 に、エッチングなどの技法により、ピッチ(空間周期)100ミクロン以下の直線 状の細長い導線(以後、検出線と呼ぶ)のパターンを印刷する(図9参照)。



桜井(2008)と Matsumoto *et al.*, (2009)を改変 図 9 QPS 方式センサの基本原理

例えば、検出線のピッチが 100 ミクロンの場合、100 ミクロン程度以上の有効 直径を有するデブリが薄膜に衝突すると、1本以上の検出線が破断する。このよ うな検出線の破断を電気的に検出することにより、メテオロイド&デブリの衝 突を検知するのが、本検出装置の原理である。 機能としては、

「切断された検出線の識別」

「切断された時刻を特定」

を行うことに在る。同時刻に隣り合う複数本の検出が切断された場合には、それらの本数を同時切断するだけの大きさのメテオロイド&デブリが衝突したと 判断でき、メテオロイド&デブリのサイズを推定することが可能である。

この原理により、いつ、どの程度の大きさのメテオロイド&デブリが衝突したことが把握できる。

(2) 特徴

Mastumoto et al (2009) は本センサの特徴として、以下をあげている。

1) 単純な構造

薄膜に導線をエッチングし、その破断を検出するのみであり、複雑な機構 や回路が不要である。

2) 高い計測信頼性

Niesh et al. (1997)や Hörz などの研究により、薄膜に超高速度で粒子が 衝突した場合、粒子/膜厚が 10 以上の場合は、膜にあいた孔の径は粒径とほぼ 等しいことがしられている。従って、十分に薄い膜厚でセンサを作成すれば、 メテオロイド&デブリの大きさの計測誤差は、導線のピッチ幅のみで決められ る。

図 10 に QPS センサによるメテオロイド&デブリの大きさの決定方法と計測誤 差を示す。







D: size of debris k :the number of severed strips. d: width of a conductive strip p: pitch of conductive strips



- p=0.1mm - d=0.05 mm (sensor thickness: less than 0.01mm) 八坂 (2008) と Kitazawa *et al.,* (2008) を改変

図 10 に QPS センサによ るメテオロイド&デブ リの大きさの決定方法 と計測誤差 3) 種々のコンフィギュレーションにフレキスブルに対応可能

本方式は、衛星の外部表面設置、ないし展開した平面に設置する専用のセン サとして用いることができることはもちろん、太陽電池の裏面、MLIの最外層な ど、平面形状の任意の場所に併設することも可能である。図11に小型衛星への QPS センサ搭載例の概念図を、図12に MLIの一部を利用した搭載例の概念図を 示す。



オリジナルイメージは(有) QPS 研究所による。(Kitazawa *et al.*,(2008))

図 11 小型衛星 (Q-SAT) への QPS センサ搭載例の 概念



オリジナルイメージは (有) QPS 研究所による。 (Kitazawa *et al.,*(2008))

図 12 MLI の一部 を利用した QPS セン サ搭載例の概念

4) 少ない較正試験

通常のアクティブ型では、メテオロイド&デブリの「衝突」エネルギーを他 の物理現象(振動、プラズマ、電磁波等)に変化し、その物理現象を計測する。 そのため、センサに生じる現象と衝突パラメーター(速度、粒径、材質)とを 関連付けるために多くの超高速度衝突試験(パラメーター・サーベイー)が必要であるが、本センサでは、機能検証試験レベルのみで十分である。

5) センサの有効計測面積が把握可能である。

切断された検出選は使用不可能となるが、逆に、正確に有効面積の変化を把 握することができる。

6) 低電力、低質量

例えば、検出面積を1平方メートルとしたとき、質量は200g程度、電力は1 W程度と想定される。

(3) 計測計画検討

q = n/At

メテオロイド&デブリの計測結果からフラックスを求めるためには、最低どの程度の計測が必要か、ポアッソン分布にデブリの衝突は、一定時間内にある 頻度で生じる現象である。このような現象の発生頻度を表すにはポアッソン分 布が適している(Yasaka,2003による)。八坂(2008)はこの前提に基づき、衝 突検出数と、フラックスの推定の信頼度を算定した。図13に結果を示す。

10 個以上の衝突の計測が為されたときには、フラックスの推定値は 50%程度 の誤差にかぎられる。例えば、高度 700km、傾斜角 100 度で計測を行った場合、 粒径 100µm については計測面積: 0.1m²、計測期間:1 年間、1mm については、 計測面積:1m²、計測期間:3 年間で、ORDREM2000 の信頼性については十分検証 できることがわかる。



Reliability for Evaluation of Flux Value

図 13 衝突検出数とフラックスの推定の信頼度

4. まとめ

以下、軌道上計測に関連する分野の現状と問題点・技術レベルをまとめる。

1) 問題点

i)不確定な要素の多い宇宙環境モデル(「メテオロイド&デブリ」モデル)を もとに宇宙機を設計・製造している。

ii) 上記の「宇宙環境モデル」も欧米(露)が作成した「モデル」をブラック ボックス的に利用。また設計に利用する「宇宙環境モデル」改善への貢献は少 ない。

iii) 自国の衛星を設計・リスク評価をする上で、少なくとも欧米露の宇宙環境モデルの妥当性を「自国」で評価できる必要があるが、そのためのデータ取得計画も不十分。

iv)日本でメテオロイド&デブリの軌道上計測を行う上では以下の課題がある。 ・継続的計測計画の確立

・宇宙から「回収」した曝露実験機器の検査・解析施設/衝突痕データベース &キュレーション体制の構築

2) 技術レベル

日本はメテオロイド&デブリの軌道上計測に関する技術を有しており、搭載 機会とデータ分析のリソースが確保できれば、十分な成果はあげられる。特に QPS 方式による計測が実現できれば、現在最も不明確(かつ宇宙機への影響が懸 念される) 100µm から数 mm のメテオロイド&デブリのリアルタイム計測が可能 になると考えられる。