# 超高速衝突における圧電性薄膜センサからの 出力信号周波数分析

神門 宏祐(法政大), 平井 隆之(千葉工大), 中野 晴貴(法政大), 長谷川 直(JAXA), 新井 和吉(法政大), 矢野 創(JAXA)

Signal Frequency Analysis of Piezoelectric Film Sensors at Hypervelocity Microparticle Impacts

Kosuke Kando (Hosei University), Takayuki Hirai (Chiba Institute of Technology), Haruki Nakano (Hosei University), Sunao Hasegawa (JAXA), Kazuyoshi Arai (Hosei University), and Hajime Yano (JAXA)

### 1. 緒論

宇宙空間で微粒子の衝突を検知するその場計測は、衝突 した粒子のサイズや速度などの物理量だけでなく、検出し た際の軌道上の位置や時刻もわかるという利点があり、地 上から観測が困難な微小なスペースデブリや宇宙塵の分布 把握に有効な手段である.

その場計測についての研究は、宇宙開発史の比較的初期 から始められ、半世紀以上の歴史がある. 微粒子サイズの 検出範囲の拡大や統計精度の向上のために、検出面積を大 きくすることが望まれるが、従来の検出器は機器質量が重 たいため、衛星リソースを圧迫してしまうことが課題とな ってきた. そこで、宇宙航空研究開発機構 (JAXA) と法政 大学は共同で、圧電性ポリフッ化ビニリデン

(PolyVinyliDene Fluoride, PVDF) フィルムを使った微粒子 衝突検出器を開発している<sup>1),2)</sup>.この検出器は、フィルム表 面に生じるひずみに応じた電圧信号を出力する、圧電性 PVDF フィルムの特性を利用し、微粒子の衝突を検出する. PVDF フィルムは軽量であるため、質量リソースを抑えな がらもセンサの大面積化が可能であり、従来の検出器と同 一検出期間中でも、より大型微粒子の衝突が多数検出でき るという利点がある<sup>2)</sup>.

本研究では、ソーラー電力セイル探査機"Outsized Kitecraft for Exploration and AstroNautics in the Outer Solar system (OKEANOS)"に搭載を予定しているダスト検出器 Arrayed Large-Area Dust Detectors in INterplanetary space 2 (ALADDIN2)をはじめとした、PVDF フィルムを用いたダ ストその場検出器の開発を目的とする.なお、OKEANOS プ ロジェクトは 2019 年度に選抜された ISAS 次期中型計画に 選定されなかったことから、本研究では ALADDIN2 の較 正・開発だけでなく、より幅広い搭載機会を視野に入れた 圧電材料センサの基礎的研究にも取り組んでいく.5 カ年 計画の初年度にあたる本年度は、以下の4つに取り組んだ.

- 1. OKEANOS-ALADDIN2 開発に向けた実験データ取得
- EQUULEUS-CLOTH フライトモデル較正のための実 験データ取得
- PVDF フィルムセンサ用プレアンプ開発のための予備 実験データ取得
- 4. 表面波センサ技術実証のための実験データ取得

本稿では紙面の制約から,3と4について報告する.具体的には,信号処理回路のバンドパスフィルタ抽出周波数 に注目した質量推定精度の改善と,従来と異なる測定原理 を併用した衝突粒子の質量独立推定方法の確立について検 討を行った.

#### 2. 信号処理回路の構成

PVDF フィルムを使用した微粒子衝突検出器は、検出部 と信号処理回路から構成される.両者は同軸ケーブルなど の信号ハーネスで接続されている.本研究で扱ったデータ では、検出部が50 cm×25 cmのPVDFフィルムセンサから の出力信号を対象としている.この寸法は、IKAROS-ALADDIN<sup>2</sup>)に搭載されたセンサと同等である.信号処理過 程は、まず、微粒子がPVDFフィルムセンサに衝突すると、 信号ハーネスを介して信号処理回路へと電荷が流れる.次 に、前置増幅回路(プレアンプ)で出力信号として検出でき る電圧レベルまで増幅される.プレアンプ波形の一例を図 1 に示す.増幅された信号は、ノイズを取り除く為、バンド パスフィルタで特定の周波数帯の信号が抽出される.本研 究が改良を試みる IKAROS-ALADDIN の信号処理回路では、 32 kHz から 320 kHz の周波数帯の信号を抽出している. その後,整形回路に通して,複数ピークを持つ波形が生成される. 最後に,生成した波形を積分回路で積分し,波高値やパルス幅がデジタル処理回路で読み取られる. このようなプロセスで,信号波形データを得る. 以上の回路構成の 模式図を図2に示す.

### 3. プレアンプ出力波形の周波数分析

上述のバンドパス周波数帯 32~320 kHz は, IKAROS-ALADDIN の開発時に設定されたが、詳細な周波数解析に 基づいたものではない<sup>3)</sup>. 従来回路のバンドパスフィルタ が抽出している帯域幅は広く、衝突と関連した成分だけで なく、衝突に関連していない周波数成分も多分に抽出して いると考えられる. そこで、衝突に関連した成分をより適 切に抽出するため、衝突強度の変化に最も敏感な周波数帯 域を探索した,探索に用いる信号波形は,宇宙での微粒子 衝突を模擬した地上実験で取得した. 宇宙科学研究所 (ISAS/JAXA)所有の二段式軽ガス銃および英国ケント大学 所有の二段式軽ガス銃を用い、 粒径 100 µm から 1200 µm のソーダ石灰ガラス球 (密度 2.53 g/cm<sup>3</sup>) およびステンレス 球 (密度 7.8 g/cm<sup>3</sup>) を, 衝突速度 3 km/s から 7 km/s で PVDF フィルムセンサに衝突させ、信号波形をオシロスコープで 記録した.まず、感度のよい周波数帯を探索するための予 備解析として, FFT を用いてプレアンプ出力波形を周波数 分析し、周波数分布を調べた、周波数分解能は約 60 Hz と





図2 PVDF センサの信号処理プロセス

した. その結果, 2.2 kHz 付近にピークが見られ, その振幅 は衝突比例することが分かった. 2.2 kHz 付近のピークは, 実験条件に依らず顕著に表れていたことから, 機械的振動 やノイズではなく, 衝突現象に由来する可能性があると考 えられる. 2.2 kHz は従来抽出していた 32 kHz~320 kHz の 周波数帯域より低く, 高周波側よりも低周波側に着目する ことで,検出感度を高めることができると考えられる.

### 4. 抽出周波数帯域の検討

従来のバンドパスフィルタは 32 kHz から 320 kHz を抽出 しているが,前章で見られた 2.2 kHz ピークのように,それ 以外の周波数帯で衝突現象に由来した信号成分が存在する ことが示唆される.また,予備解析でピークが現れなかっ た周波数にも衝突強度と相関がある可能性がある.そこで, より適切な抽出周波数帯域を把握するため,0 kHz から 350 kHz の範囲で任意の周波数帯を抽出した際に得られる校正 曲線を比較し,各周波数帯での衝突強度に対する質量推定 精度を評価した.

校正曲線の式は PVDF フィルムに対する微粒子の超高速 衝突の分野で用いられる,次の関係式とした<sup>4</sup>.

$$dV_{fft} = cm^a v^b \tag{1}$$

ここで、 $dV_{\rm fft}$ は FFT で得られた振幅値の積算値[V], m は粒 子質量[kg], v は衝突速度[km/s], a, b, c は校正係数[-]であ る.式(1)に、FFT 分析対象の超高速衝突実験データの衝突 粒子の質量 m と衝突粒子の速度 v, FFT 分析結果から得ら れる振幅値  $dV_{\rm fft}$  を代入し、James, et al. (2010) <sup>4</sup>)で提案され た方法で校正係数 a, b, c を算出した. $dV_{\rm fft}$  は、FFT で得ら れた任意の周波数帯域での振幅値の積算値とする.積算範 囲は、対象周波数帯域 0 kHz から 350 kHz において、5 kHz 未満は 3 章の予備解析で確認できた 2.2 kHz 付近のピーク を評価するために 1 kHz 刻みとした.予備解析からおおよ そ 20 kHz 未満の振幅値が 20 kHz 以上に比べて大きく、出 力波形への寄与が大きいことがわかったため、5 kHz から 20 kHz では 5 kHz 刻みとし、20 kHz 以上では 10 kHz 刻み とした.

表1に,各周波数帯域において算出した校正係数の計算 結果と,従来回路での抽出周波数帯域32kHzから320kHz での校正係数(最下段)を示す.校正係数a,b,cが大きい ほど質量,衝突速度に対する応答性がよく,検出感度も高 くなる.今回は質量推定精度に関連する校正係数aに注目 する.100kHz以降の周波数帯では,校正係数aが極めて小

表1 0-100 kHz において導出した校正係数

Frequency[kHz]	a[-]	b[-]	c[-]
0-1	0.054	0.761	12.42
1-2	0.118	0.287	24.55
2-3	0.211	0.000	150.0
3-4	0.160	0.239	18.03
4-5	0.155	0.668	6.501
5-10	0.184	0.524	38.99
10-15	0.201	0.578	16.41
15-20	0.248	0.843	11.72
20-30	0.230	0.694	12.65
30-40	0.201	0.721	4.667
40-50	0.165	0.763	1.879
50-60	0.150	0.667	1.406
60-70	0.126	0.550	1.000
70-80	0.126	0.458	1.000
80-90	0.113	0.280	1.000
90-100	0.112	0.208	1.000
32-320	0.052	0.409	8.147

さくなり、衝突強度に対する感度が低いとわかったため、 ここでは省略する. 更に、抽出周波数帯 32 kHz から 320 kHz と 15 kHz から 20 kHz での校正曲線を図 3 に示す. こ の結果、従来よりも低い 15 kHz 付近の周波数帯を抽出した 方が、質量 m のべき数である校正係数 a が大きく ,図 3 の 校正曲線の傾きが従来に比べて大きくなることが分かった. 従来の抽出帯域では、校正係数 a が小さく、校正曲線の傾 きが小さかったため、質量の推定は難しかったが、校正曲 線の傾きがより大きくなったことで、質量推定精度が最大 でも 2 桁程度の誤差に収まるようになり、質量推定精度が 向上した. このことから、低周波数帯(15 kHz 付近)に着目 することで衝突強度に対する感度を高めることができると 分かった. また、2 kHz から 3 kHz では出力が質量の変化に のみ応答することが示唆された. 横軸に衝突速度、縦軸に dV<sub>m</sub>を m<sup>a</sup> で除した値をとったグラフを図 4 に示す. 従来回



図3 従来抽出していた 32-320 kHz の *dV*<sup>ff</sup> で導出した校 正曲線と、15-20 kHz の *dV*<sup>ff</sup> で導出した校正曲線の比較



図 4 2-3 kHz の *dV*<sup>th</sup>を使った校正曲線. *dV*<sup>th</sup>が衝突速 度に依存していないことがわかる.

路では速度を仮定して衝突粒子の質量を推定していたが, 従来回路に新たに2kHzから3kHzの周波数帯で抽出する 回路を追加することで,質量を独立に推定できる可能性が あることが分かった.

## 5. 表面波センサの開発

従来の PVDF フィルムセンサは圧電信号のみを用いてお り、質量と速度を独立に推定することができない.そこで, 質量・速度分離法の確立を目指して,ベースフィルムとす る PVDF フィルムセンサ(以下,衝突圧電センサ)表面に 小型の PVDF フィルムセンサ(以下,表面波センサ)を追 加で取り付けた.表面波センサは衝突圧電センサの表面上 の振動を読み取る.衝突圧電センサの出力と表面波センサ の出力の 2 つから質量と速度の独立推定方法を検討した.

実験で使用した衝突圧電センサは、面積が 25 cm×95 cm で、構造は OKEANOS-ALADDIN2 のセンサ部と同様であ る. 表面波センサは面積が1 チャンネル当たり 1 cm×0.5 cm であり、そのうち 0.5 cm×0.5 cm は信号取得のための端 子を設置するために銅箔テープを張り付けている. そのた



図 5 表面波センサの衝突圧電センサへの設置図.表面 波センサは両面カプトンテープで衝突圧電センサに取 り付けられている.

め、表面波を読み取るセンサの有効面積は 0.5 cm×0.5 cm となっている.表面波センサの衝突圧電センサへの貼り付 けには両面カプトンテープを使用し、図 5 のように衝突圧 電センサ1枚当たり4 チャンネル分を設置した.表面波セ ンサの信号処理回路は衝突圧電センサものと異なる設計を しており、微小な信号を読み取れるよう設計した.

信号取得には宇宙科学研究所(ISAS/JAXA)所有の二段 式軽ガス銃を使用した.飛翔体には直径 330 µm および 550 µm のソーダライムガラスを使用し,3 km/s 周辺の速度で単 発衝突させた.表面波センサからの出力波形の例を図 6 に 示す.図6において飛翔体は表面波センサが設置されてい る20 cm 四方の真ん中やや上に衝突した.そのため,衝突 位置から近い距離に設置されていた Ch.1 と Ch.3 からの出 力信号の波高値が大きく出ている.

図7に超高速衝突実験の前段階として実施した,自由落 下による低速衝突実験から得られた表面波センサの出力波 形を示す.図6で示した波形と図7で示した波形を比較す ると明確な違いがみられた.前者ではマイナス側にパルス 波のような波形が得られ,後者では振動波形が得られた. 超高速衝突では衝突圧電センサに対して局所的かつ瞬間的 に応力が発生するため,振動波形でなくパルス波のような



図 6 超高速衝突実験から得られた表面波センサからの 出力波形 (ソーダライムガラス 粒径 550 µm, 衝突速度 3.070 km/s). パルス波のような波形が得られた.



図 7 低速衝突実験から得られた表面波センサからの出 力波形 (SUS 球 粒径 5 mm, 衝突速度 4.21 m/s). 振動 波形が得られた.

波形が出力されたと考えられる.

以上の実験結果から超高速衝突と低速衝突で衝突圧電センサの表面上の振動が異なる可能性が示唆された.現在は 有効データが少ないため定量的な評価に至っていないが, 今後衝突圧電センサに表面波センサを設置した構成のセン サの実験データを拡充することで,質量の独立推定法の適 用可能な衝突速度範囲の拡大および信頼性の向上,さらに PVDF フィルムセンサの信号発生メカニズムを明らかにで きる可能性があることが分かった.

# 6. 結論

PVDF フィルムを使った ALADDIN 方式の微粒子衝突検 出器の信号処理回路のプレアンプから得られる衝突信号波 形を FFT 分析した.その結果,従来抽出していた周波数帯 よりも低い帯域の方が,衝突由来の周波数がより多く含ま れる可能性があると分かった.低周波数帯を抽出して校正 曲線を導出したところ,従来の信号処理回路のバンドパス フィルタで抽出していた 32~320 kHz の周波数帯よりも, 15 kHz 付近の周波数帯を抽出した方が衝突強度に対する感 度が向上することが分かった.さらに,2k ~3 kHz を抽出 周波数帯にすると,校正曲線は衝突粒子の質量が支配的に するため,回路の抽出する周波数帯を変更することで,衝 突粒子の質量を独立推定できる可能性があることが分かっ た.

また,センサ表面の表面波を検出する表面波センサを新 たに開発し,今後の宇宙機に向けた新しい検出方法を検討 した.実験の結果,低速衝突と超高速衝突でセンサ表面の 振動が大きく異なることがわかった.2020年2月時点では まだ有効データが少ないが,今後データを拡充することで 質量の独立推定法の信頼性向上だけでなく PVDF フィルム センサの信号発生メカニズムの定量的な解明につながる可 能性が示唆された.

### 参考文献

- T. Hirai et al., EQUULEUS-CLOTH Flight Model Development and Integration Tests, 32nd ISTS & 9th NSAT, 2019-k-38, 2019
- H. Yano et al., Cosmic dust detection by the IKAROS-Arrayed Large-Area Dust Detectors in Interplanetary Space (ALADDIN) from the Earth to Venus, 42nd Lunar and Planetary Science Conference, 2647, 2011
- 3) T. Hirai et al., Microparticle Impact Calibration of the

Arrayed Large-Area Dust Detectors in Interplanetary Space (ALADDIN) onboard the Solar Power Sail Demonstrator IKAROS, Planetary and Space Science, Vol. 100, 87-97, 2014

 D. James et al., Polyvinylidene Fluoride Dust Detector Response to Particle Impacts, Review of Scientific Instruments 81 034501, 2010