マイクロマシン技術を用いた超軽量 X 線望遠鏡の開発現状

佐藤 真柚 (首都大学東京大学院 理工学研究科)

Abstract

私たちはマイクロマシン (MEMS, Micro Electro Mechanical Systems) 技術を用いて超軽量な X 線望遠鏡 の開発を行っている。厚さ 300 um のシリコンウェハに微細穴構造体を製作し、その壁面を X 線光学系の反 射鏡として使用する。昨年度、本光学系 2 段組の X 線測定試験を行い、性能を評価した。角度分解能におい ては FWHM(Full Width at Half Maximum) で 4.1 分角となり本光学系搭載予定の衛星の目標値 5 分角以 下を達成したが、有効面積と焦点距離に関してはそれぞれ 32 mm²、403 mm となり、更なる改善が必要と いうことが分かった。そこで本年度は、シリコンドライエッチング装置の見直し、新アニール条件の導入、 新治具を用いた高温塑性変形等を試みている。

1 はじめに

X 線天文学において天体からの X 線を集光・結像 する光学系は必要不可欠である。X 線の物質に対す る屈折率は1よりわずかに小さいため、全反射を用 いた斜入射光学系を用いる。また X 線は大気で吸収 されるため、宇宙空間にて観測する必要があり、そ のため X 線光学系としてはより軽量かつ高角度分解 能のものが要求されている。そこで私たちはマイク ロマシン技術を用いた独自の超軽量かつ高分解能な X 線望遠鏡の開発を行っており、MEMS X 線光学系 と呼んでいる。

MEMS X 線光学系の製作フローを図1に示す。(1) 4 インチのシリコンウェハー上に、シリコンドライ エッチング (DRIE, Deep Reactive Ion Etching) 技術 を用いて穴幅20 um 厚さ300 umの曲面穴構造体を 製作する。(2) 反射面の平滑化のためにアニール加工 、磁気流体研磨を行い、(3) 高温プレスによる球面変 形を行う。(4) エネルギーバンドの拡大や反射率向上 のために原子層体積法にて重金属を膜付けし、(5) 最 終的に異なる曲率半径で変形した2枚の基板のアラ イメントを行い、図2の通りWolter I 型のX線光学 系が完成する。X線は微細穴の側壁を反射することで 集光される。

本光学系は厚さ 300 um のシリコン基板を使用して いるため、非常に軽量であり安価である。また、角 度分解能は回折限界によりのみ決まるので、原理的 に従来のX線望遠鏡より高分解能を実現することが 出来る。



* Deep Reactive Ion Etching

図 1: MEMS X 線光学系製作フロー。



図 2: MEMS X 線光学系 (左) と微細穴の様子 (右)。

2 これまでの成果

私たちは7年前より MEMS X 線光学系の開発を 開始し、これまで世界で初めて X 線結像、また同じ く世界で初めて WolterI 型の本望遠鏡の X 線結像に 成功した。しかし角度分解能 (FWHM) は 15 分角と 目標にはほど遠く、反射面の形状精度や望遠鏡の変 形精度、また 2 段の位置合わせ精度がこの角度分解 能の劣化の原因だと見積もることが出来た。その後 その結果を受けて更なる開発を進めてきた。

昨年度には再度、本光学系を用いた2段型の望遠鏡 をJAXA 宇宙科学研究所 30 m ビームラインにて X 線照射実験を行い2段型の X 線結像に成功した。本 実験で用いた2段望遠鏡は、2013 年7月から8月 に製作した図2と同じデザインのもので1段目2段 目ともに直径10 cm、穴幅は20 um であり、2段組 にした際の焦点距離は250 mm である。X 線は Al Kα 1.49 keVを用いた。

その結果、角度分解能 (FWHM)、有効面積、焦点距 離はそれぞれ 4.1 分角 (図 3 下図)、32 mm²、403 mm と求まった。図 3 の上図は本実験での X 線結像イメー ジで、中心部分に X 線が集光していることが分かる。 また角度分解能は以前の 15 分角より遥かに向上し、 将来ミッションの要求値である 5 分角以下を満たす 結果となった。しかし、有効面積は設計値である 162 mm² より 1/5 程度となっており、焦点距離も設計値 の 250 mm に対して 1.6 倍長かった。

今回の試験結果、設計値と目標値を表2にまとめる。 本光学系は2020年代打ち上げを目標とした地球磁気 圏可視化衛星GEO-Xへの搭載を目指している。表 1の目標値はGEO-Xからの要求値である。

有効面積低下の原因を調べた結果、バリと呼ばれる 突起物によって入射光の一部が遮蔽されたり、アン ダーカットと呼ばれる過剰にエッチングされている 部分によって反射面の一部が平らになっていないこ とが原因だと考えられた。これより、今後はシリコ ンドライエッチングやアニール加工の見直しが必要 であることが分かった。また焦点距離については、高 温プレスにより球面変形を行う際に、微細穴が表面 に追随してうまく変形されていないことが原因だと 考えられる。

	測定結果	設計値	目標値
角度分解能	4.1 分角		< 5 分角
有効面積	32 mm^2	162 mm^2	$> 3 \ \mathrm{cm^2}$ @ 0.6 keV
焦点距離	$403 \mathrm{~mm}$	$250 \mathrm{~mm}$	$250 \mathrm{~mm}$

表 1:X線評価実験の結果と設計値、目標値。



図 3: MEMS X 線光学系結像イメージ (上) と半径-PSF(Point Spread Function) グラフ (下)。

3 現在の開発

昨年度の X 線評価試験を受けて、本年度は現在以 下の項目の改良を行っている。

(1) シリコンドライエッチング装置の見直し:昨年度のX線実験結果より、反射面にバリと呼ばれる突起

物やアンダーカットと呼ばれるくぼみ部分、反射面 の全体的なうねりがX線反射を阻害していることが 分かった。そこで、パワーの大きいドライエッチン グのマシンを使用しエッチング時間を短くすること で本項目を解決することができるのではないかと考 え、現在は産業技術総合研究所にあるドライエッチ ング用のマシンを使った製作を試みている。このマ シンは現在世界最高性能の「PEGASUS」で、これ による反射面の改善が期待されている。

(2) 新アニール条件の導入:現在は反射面の平滑化としてアニール加工を2時間行っているが、昨年度の X線実験結果よりさらにラージスケールでのうねり を取り払う必要があることが分かった。他の研究成 果より原子の拡散係数は物質・温度・圧力に依存す るので、温度や圧力、時間を大きくすることで拡散 長を伸ばすことができ、より表面を滑らかにするこ とが出来ることが分かっている(式1)。

拡散長 (cm)= $\sqrt{$ 拡散係数 (cm²/s) × 時間 (s) (1)

そこで、私たちは長時間アニール加工を導入する ことを検討しており、東北大の装置を用いてすでに テスト実験を行うところまで進んだ。今後今年度中 に効果があるかを実証する予定である。

(3) 新治具を用いた高温塑性変形:昨年度のX線実 験結果において、焦点距離が設計値である250mm に対して1.6倍長い403mmとなり、高温塑性変形 の際に反射面が表面形状に追随してうまくプレスで きなかったことが原因と考えられた。今年度から変 形装置を首都大に導入し、現在は変形治具の設計曲 率を1.6倍小さくしたものを製作、本治具で再度プ レス変形を行う準備を進めているところである。

4 まとめと今後

このように私たちは MEMS X 線光学系の開発を 進めており、昨年度は再び2段型望遠鏡の X 線結像 に成功し、1年前より望遠鏡の角度分解能は向上し 2014 年度 第 44 回 天文·天体物理若手夏の学校

た。しかし目標の有効面積と焦点距離を達成するた めには更なる改良が必要と分かったので現在はシリ コンドライエッチング装置の見直しやアニール加工 条件、変形曲率などの変更や改良を進めているとこ ろである。今年度も昨年度と同様改良した望遠鏡の X線測定を行う予定であり、搭載予定衛星 GEO-X の目標値達成を引き続き目指す。

Reference

- Y. Ezoe, et al., Microsys. Tech., 2010, 16, 1633
- Y. Ezoe, et al., Adv. Space Res., 2013, 51, 1605
- T.Ogawa, et al., Applied Optics., 2013, 52, 5949