方孔微通道板结构缺陷对成像质量的影响

李旭^{1,2}何飞1李达^{1,2}陈波1

(¹中国科学院长春光学精密机械与物理研究所,吉林长春 130033) ²中国科学院研究生院,北京 100049

摘要 方孔微通道板(MCP)作为一种新型X射线波段光学成像系统,因其具有大视场、高分辨率、能够收集大量辐射并将其准直或聚焦等优点,越来越多地受到了人们的关注。但在 MCP 制作和加工过程中,难免会使微通道产生一定的结构缺陷,对其成像质量造成严重的影响。利用 Tracepro 软件建立了标准方孔 MCP 模型和具有不同结构缺陷的 MCP 模型,并基于蒙特卡罗(MTC)光线追迹方法对这些模型进行模拟成像。分别讨论了 Taper 型、Twist型和 Nonsquare 型结构缺陷对成像质量的影响。然后以溴钨灯作为光源,在可见光波段对实验室现有的4块方孔 MCP 进行了成像实验,所得实验结果与模拟结果基本吻合,验证了模拟结果的正确性。模拟和实验结果表明,以上3种结构缺陷均会造成十字像中央亮斑面积增大、强度降低等情况,所不同的是 Taper 型结构缺陷使会聚光线分裂成两条,而这两组平行的会聚线相交形成4个焦点,其能量要比单一聚焦能量衰减很多,从而对成像质量影响更大。该研究为今后研究曲面 MCP 和基于 MCP 的X射线光学系统奠定了重要基础。

关键词 成像系统;X 射线光学;微通道板;光线追迹;结构缺陷 中**风**合* = TH744: 0424 _________ **立** # **5** #

中图分类号 TH744; O434 **文献标识码** A **doi:** 10.3788/AOS201232.1011001

Influence of Structural Defect of Square-Hole Micro Channel Plate on Imaging Quality

Li Xu^{1,2} He Fei¹ Li Da^{1,2} Chen Bo¹

¹ Changchun Institute of Optics, Fine Mechanics and Physics, Chinese Academy of Sciences, Changchun, Jilin 130033, China ² Graduate University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China

Abstract As a new X-ray imaging system, more and more attention has been paid to the square-hole micro channel plate (MCP) which has the properties of large field of view, high resolution, and collection of enormous radiation to be collimated or focused. However, during the fabrication and process of the MCP, it is hard to avoid generating structural defects in the square holes which greatly influent the imaging quality. The standard square-hole MCP model and MCP models with different structural defects are first set up with the software Tracepro, and then the simulative images of these models are simulated by ray trace method of Monte Carlo. Then the influences of structural defects of Taper type, Twist type and Nonsquare type on imaging quality are analyzed. Based on above simulations, the four samples of MCP are imaged in visible bands with a Nickel-Tungster source. The experimental results are consistent with the simulated images, proving that the simulations are correct. The experimental results show that, all of the three defects can result in area increase and intensity decrease of the central bright spot with expect that the third defect can divide the focused rays into two beams which forms four focus and makes the degradation of energy more serious and thus more seriously influence the imaging quality compared with the other two defects. This paper provides an important basis for the future researches on curved MCP and X-ray optical system based on MCP. **Key words** imaging systems; X-ray optics; micro channel plate; ray tracing; structural defect

OCIS codes 110.7440; 340.7480; 040.7480; 230.1150

收稿日期: 2012-04-12; 收到修改稿日期: 2012-05-11

基金项目:国家自然科学基金(10878004)资助课题。

作者简介:李 旭(1983—),男,博士研究生,主要从事空间短波段光学成像技术方面的研究。E-mail: lixu_ciomp@163.com 导师简介:陈 波(1961—),男,博士,研究员,主要从事空间短波段光学技术方面的研究。E-mail: chenb@ciomp.ac.cn (通信联系人)

1 引 言

目前,X射线天文学已经成为天体物理学中的 一个重要分支^[1]。传统 X 射线光学元件包括基于 衍射效应的波带片^[2,3],利用反射原理的 Wolter 反 射镜^[4~8]和X射线毛细管^[9,10]等。虽然它们有着较 高的光能传输效率和空间分辨率,但由于其较小的 视场以及不菲的造价限制了这两种光学元件在空间 探测领域中的应用。因此,在X射线光学系统中需 要一种大视场、高分辨率、能够收集大量辐射并将其 准直或聚焦的光学器件。由于 X 射线只在掠入射 时反射效率最高,通常 X 射线光学器件的集光面积 比反射面的总面积小很多,要想增大集光面积就不 得不增加器件的外形尺寸,尺寸增大,重量和成本也 就随之增加了。为了解决上述光学器件的种种缺 陷,人们逐渐把目光投向了微通道板(MCP)。1978 年 Land^[11]从龙虾眼睛的聚光原理中得到启示,提 出可以用类似龙虾眼结构的光学元件来聚焦 X 射 线。次年,Angel^[12]用原本作为电子倍增器的 MCP 进行了 X 射线聚焦和成像实验,验证了 Land 的观 点,但由于受到当时 MCP 制备工艺的限制,其实验 结果不甚理想。进入 20 世纪 90 年代之后, Priedhorsky 等^[13]将平面 MCP 压制成球面(模仿龙 虾眼结构),用其会聚 X 射线获得了成功。自此, MCP 作为一种新型 X 射线光学元件在越来越多的 领域中得到了应用和发展^[13~17]。与其他 X 射线成 像系统相比,MCP 具有以下几点优势:大视场、高分 辨率、结构紧凑、重量轻和成本低等。目前这种成像 系统大多采用方孔 MCP,其效率可以比传统圆孔 MCP 提高一个数量级。方孔 MCP 的微通道尺寸 非常小,通常只有微米量级。因此在方孔 MCP 制 作和加工过程当中,就难免会使微通道产生各种结 构缺陷,对成像系统的成像质量造成严重的影响。 本文主要研究了方孔 MCP 微通道内不同结构缺陷 对其成像质量的影响,为方孔 MCP 成像系统的进 一步研究提供一定的理论依据。

2 方孔 MCP 成像原理

方孔 MCP 根据其外观形状分为平面和球面两 种。平面 MCP 可将一点源成像在 MCP 的另一侧 等距离处;球面 MCP 可将平行光线聚焦或将一点 源发出的光线变成平行光。文中所提到的 MCP 均 为平面方孔 MCP。平面方孔 MCP 是由大量规则正 方形空心通道阵列紧密排列而成。X 射线入射到 MCP 孔壁上时,当入射角接近或小于全反射临界角 时,光线发生全反射现象。而当入射角大于全反射 临界角时,光线被孔壁吸收,不参与成像。为了解释 方便,首先引入理想的一维 MCP 模型来说明平面 MCP 的聚焦原理。简单的一维方孔 MCP 模型如下: 1) 当入射 X 射线的入射角度达到临界角 γ。时, MCP 通道壁的反射率为 n, 而当入射角大于临界角 时,反射率为0;2) MCP 通道开口比例为ε;3) X 射 线由点光源发出,且在空间各向同性,至少在 MCP 有效面积对应的空间范围内各向同性;4) MCP 通 道是由一族平行直线排列构成,如图1所示;5)在大 多数情况下,入射光线在 MCP 通道内壁只发生一 次反射:6)只应用简单几何光学理论。



图 1 一维平面方孔 MCP 示意图 Fig. 1 Sketch map of one-dimensional square-hole MCP

一般情况下,MCP 厚度相对于 MCP 至光源的 距离可以忽略,由图 1 可知,当入射光线在孔壁上发 生一次反射时,由反射定律可以得出反射光线将会 聚到焦点 F 处,如果进一步把 MCP 孔壁扩展为平 行平面,则光线将会聚到 F 点垂直于图面的一条直 线上。也就是说,光线发生一次反射时,会聚点在平 行于孔壁的一条直线上。焦距 *l*_F 近似等于光源至 MCP 的距离 *l*_s。这也说明,平面 MCP 只能进行点 对点聚焦。

二维平面 MCP 聚焦原理如图 2 所示。理想情况下,即 MCP 通光孔是规则的正方形或矩形,内壁 为理想的光滑平面, MCP 对点源所成的像为十 字像。



图 2 平面方孔 MCP 二维聚焦原理图 Fig. 2 Schematic diagram for two-dimensional flat square-hole MCP focusing

参与聚焦的光线可以分为以下几类:

1) 不经过 MCP 孔壁反射,直接入射到像面的 光线,这部分光线将在像面上形成本底噪声,如图 2 中的 EE 光。

2) 经过 MCP 孔壁水平面反射一次,或在同一 孔壁的两个平行水平面之间反射两次的光线,这类 光线将聚焦在像面上十字线的水平线上,如图 2 中 的 EO 光。

3) 经过 MCP 孔壁垂直面反射一次,或在同一 孔壁的两个垂直水平面之间反射两次的光线,这类 光线将聚焦在像面十字线的垂直线上,如图 2 中的 OE 光。

4) 经过 MCP 孔壁反射两次的光线,即分别在 水平面和垂直面各反射一次,这类光线将聚焦在像 面上十字线的中心位置,形成中心亮斑。中心亮斑 的强度要远远高于十字线上的强度,如图 2 中的 OO 光。

2)和 3) 中光线的会聚原理可以根据一维情况

简单引申得到。下面证明 4) 中光线的会聚特性。 如图 2 所示, z 轴为光轴, 平面 MCP 垂直于光轴, 令 MCP 厚度为 d, 方孔边长为 h, 忽略孔壁厚度。光源 至 MCP 中心厚度的距离为 ls, 规定坐标原点为 MCP 厚度中心点。于是光源位置坐标为(0,0, -ls)

以图 2 中的 OO 光为例,假设 OO 光入射到水 平孔壁上的坐标为(x₁, y₁, z₁),则入射光线的矢量 表达式为

$$\mathbf{r}_{i} = (x_{1}, y_{1}, z_{1} + l_{s}).$$
 (1)

第一次反射点与垂直孔壁的距离为 Δx。

根据反射定律可以计算得到第一次反射光线的 方向。水平反射面的法线方向为(0,1,0),计算出 反射光线的方向矢量为

$$\mathbf{r}_{R} = (x_{1}, -y_{1}, z_{1} + l_{s}),$$
 (2)
于是计算出第二反射点的坐标为

$$\left(x_1+\Delta x,-\frac{y_1}{x_1}\Delta x+y_1,-\frac{z_1+l_s}{x_1}\Delta x+z_1\right).$$

垂直反射面的法线方向为(-1,0,0),于是计 算出第二次反射光线的方向矢量为

$$\boldsymbol{r}_{2\mathrm{R}} = (x_1 + 2\Delta x, y_1, z_1), \qquad (3)$$

最终反射光线的方向矢量为

$$\boldsymbol{r}_{\mathrm{u}} = \left(-\Delta x, -\frac{y_1}{x_1}\Delta x, -\frac{z_1+l_s}{x_1}\Delta x\right), \quad (4)$$

联列(3)式和(5)式可以推导出最终反射光线与光轴 焦点为(0,0,*l*_s)。由此证明了在相互垂直的孔壁发 生两次反射的光线会聚在十字线的中心。

3 MCP 通道结构缺陷

当 MCP 通道存在结构缺陷时,则上述四类光 线的反射光线不完全聚焦在十字线上,与理想情况 发生偏离,形成弥散的十字像。为了进一步研究 MCP 通道结构缺陷对其成像质量的影响,本课题组



图 3 平面方孔 MCP 实物图 Fig. 3 Picture of flat square-hole MCP

从北京半导体所引进了 4 块平面方孔 MCP,该 MCP的内壁表面粗糙度约为 5 nm,表 1 为方孔 MCP的各项参数,图3为MCP实物图。

表 1 平面方孔 MCP 参数

Table 1 Parameters of flat square-hole MCP

	Sample 1	Sample 2	Sample 3	Sample 4
Material	Si	Si	Si	Si
Dimension (mm \times mm)	30×30	30×30	30×30	30×30
Hole dimension (μ m \times μ m)	31×31	32×32	32×32	26×26
Wall thickness of hole $/\mu m$	9	7	9	7
Length of hole /mm	0.36	0.36	0.36	0.36

MCP 通道的结构缺陷总体上分为三种类型: Taper 型、Twist 型和 Nonsquare 型。

1) Taper 型



Taper 型结构缺陷是指 MCP 通道内壁厚度不均匀,从通道入射面到出射面有逐渐变大的趋势,类似于漏斗型结构,如图 4 所示。



(b) exit face

图 4 1 号样品显微图

Fig. 4 Micrograph of sample 1

图 4(a),(b)分别为 MCP 的入射面和出射面。 从图 4 中可以看出,入射面通道内壁较厚,而出射面 通道内壁由于在加工过程中利用酸性物质刻蚀强度 过大,导致通道内壁相对较薄,出现各通道之间几乎 粘连的情况。

2) Twist 型

Twist 型结构缺陷是指 MCP 微通道相对于通 道中心轴产生一定角度的旋转。

3) Nonsquare 型

一个标准的方孔 MCP 其微通道的截面应为正 方形,但在 Nonsquare 型结构当中,其通道截面出 现一定程度的倒角,为不规则正方形,如图 5 所示。

从图 5 中可以看出,4 号 MCP 样品的微通道并 不是标准的方形结构,而是略微趋于圆形,而且有个 别通道在加工过程中刻蚀得不够充分,导致出现被 封堵的现象,这同样也会给成像质量造成严重的 影响。

图 6 为 3 号 MCP 样品显微图,从图中可以看出,无论从微通道孔形结构还是从通道内壁的均匀性上来看,3 号 MCP 都是质量最好的一块,接近标



图 5 4 号样品显微图 Fig. 5 Micrograph of sample 4

准方孔 MCP。

4 理论模拟

为了能够更好的研究方孔 MCP 通道内结构缺陷对其成像质量的影响,利用 Tracepro 软件建立了标准方孔 MCP 模型和具有以上 3 种结构缺陷的 MCP 模型。然后基于蒙特卡罗(MTC)光线追迹方法分别对这些模型进行了模拟成像。



图 6 3 号样品显微图 Fig. 6 Micrograph of sample 3

4.1 Tracepro 软件

Tracepro软件是一种实体模型光学分析软件, 普遍用于照明系统、光学分析、辐射分析以及光度分 析当中。具有强大的光学分析功能和数据转换能 力。Tracepro软件可将光线引入模型,在模型的每 个物理表面或交点处,每条光线都遵从吸收、反射、 折射、衍射和散射定律。当光线在实体中沿不同路 径传播时,Tracepro软件能够跟踪每条光线以及计 算光线的吸收、镜面反射、折射、衍射和散射能量。 因此,可以通过Tracepro软件建立方孔 MCP 物理 模型并设置合理的光源参数,设定相应的系统材料 和反射表面性能参数,用于分析 MCP 的成像结果。

4.2 建立模型

建立平面方孔 MCP 模型,参数如下:方孔 MCP 尺寸设定为 30 mm×30 mm;微通道尺寸为 30 μ m× 30 μ m;孔壁厚度为 10 μ m;MCP 厚度为 0.36 mm。 光源到 MCP 的距离和接收面到 MCP 的距离均为 350 mm,光源尺寸设定为直径 1 mm 的发散光源,发 散角为 4.9°,这样可以保证发散光束覆盖整个 MCP。追迹光线设定为 10⁵条。为了减小程序的 运算量,在这里将通道内壁的材料属性设定为反射, 暂不考虑由内壁表面粗糙度所造成的散射影响。模 型结构如图 7 所示。

在已建立的标准方孔 MCP 模型结构的基础 上,又分别建立了具有 Taper 型、Twist 型和 Nonsquare 型通道结构的 MCP 模型。

1) Taper 型通道结构

将微通道出射面的尺寸由原来的 30 μm 增加 到 39 μm,其所处的坐标系不变。这样出射面通道 壁的厚度为 1 μm,接近 1 号 MCP 样品的情况。图 8 为放大后的单个 MCP 微通道。

2) Twist 型通道结构



图 7 方孔 MCP 模型示意图 Fig. 7 Model of square-hole MCP





Twist 型通道结构是通过改变出射面所在坐标 系坐标轴的旋转角度来实现的,将旋转角度设定为 10°。这就相当于微通道出射表面相对于入射表面 沿中心轴旋转了 10°,这样便形成了 Twist 型通道 结构。

3) Nonsquare 型通道结构

这种结构的建模过程相对复杂,因为在 Tracepro软件当中不能直接将直角设定为倒角形 式。因此需要分别建立长方体和圆柱体通道结构, 通过布尔运算取二者的公共部分来获得 Nonsquare 型通道结构。圆柱体的直径要大于通道边长同时小 于通道对角线长度,否则将不会产生相交部分。在 Tracepro软件中,如果两种结构体没有相交部分, 运用布尔运算将会导致整个结构体被删除。因此, 在这里将圆柱体的直径设定为 40 µm。图 9 为放大



图 9 Nonsquare 型通道模型 Fig. 9 Channel model of Nonsquare-type 后的单个 MCP 微通道。

4.3 光线追迹中的 MTC 算法

MTC 方法是一种以概率统计为理论基础的计 算方法。它通常是将所需求解的问题转化为一定的 概率模型,并利用计算机进行统计模拟或抽样,以此 给出所求问题的近似解。所以,MTC 算法又被称 为统计模拟方法或统计实验方法。MTC 方法的基 本思想是:首先根据实际所要解决的问题建立一个 概率模型或随机过程,设定其参数为所求问题的解, 然后通过对模型或者是随机过程进行观察或抽样, 以此来计算所求参数的统计特征,最后给出所求解 的近似值。求解的精确度可以通过估计值的标准误 差来表示。

当所求量 x 为随机变量 ζ 的数学期望值 $E(\zeta)$ 时,确定 X 近似值的方法就是对 ζ 进行 N 次抽样实验,由此产生相互独立的 ζ 值序列 $\zeta_1, \zeta_2, \dots, \zeta_n$,再计算其平均值:

$$\bar{\boldsymbol{\zeta}}_{N} = \frac{1}{N} \sum_{n=1}^{N} \boldsymbol{\zeta}_{N}.$$
(7)

当 N 充分大时, $\overline{\zeta}_N \approx E(\zeta) = x$,且其成立的概率 $P(\lim_{N \to \infty} \overline{\zeta}_N = x) = 1$,可用 ζ 的平均值作为 x 的近 似值。

在方孔 MCP 成像模拟问题当中,利用 MTC 方 法的观点是:大量发散的光线组成了进入系统中的 光辐射,其中每一条光线的能量和传播路径是确定 的(由入射光源的参数确定),光源发射点位置在建 立模型时可以设定。某一条光线与方孔 MCP 内壁 表面的作用结果(被表面吸收、反射或折射)是随机 的,若入射光线在反射表面发生漫反射,其反射方向 亦随机。所有这些随机性都是由事先设定好的概率 模型来描述和确定。在光线追迹过程中,跟踪记录 每一条光线的传播路径,直到这条光线被反射面吸 收或者逸出光学系统。以此类推,通过跟踪大量的 入射光线,然后将追迹结果进行平均就可以确定最 终像面上的光强分布。

MTC 光线追迹方法不但可以考虑到方孔 MCP 内壁表面的反射特性,如镜面反射、各向异性反射 等,而且可以直接识别 MCP 模型内部的几何结构, 如重叠、遮挡以及交叉等问题。在定义物理模型中 的各个表面时,首先设定材料属性包括折射率、吸收 系数、散射因子等。光源属性则是特殊的表面属性, 主要用于定义如何发光。MTC 光线追迹方法对大 量光线在与通道内壁表面相互作用时所经历的随机 路径进行跟踪,是对真实光子相互作用的复现。每 条光线的行为依赖于内壁表面的反射、折射、散射和 吸收特性,由一组统计学关系来描述。随着被跟踪 光线数量的增加,模拟精度也将提高,但对计算机硬 件的要求也将提高,计算时间也会增加。

4.4 成像模拟

在已建立模型的基础上,采用 MTC 光线追迹 方法分别对标准 MCP、Taper 型、Twist 型和 Nonsquare 型通道结构的 MCP 模型进行了模拟成 像,成像结果如图 10~12 所示。



图 10 标准方孔 MCP 模拟结果

Fig. 10 Simulation result of standard square-hole MCP

其中图 10 为标准方孔 MCP 成像模拟结果,为 标准十字像。图 11 为 Taper 型通道模拟结果。这 种结构的成像结果比较特别,如果 MCP 上大部分 微通道从入射面到出射面有逐渐变宽的趋势,那么 光线经过系统所形成的会聚线将会分裂成两组,这 两组平行的会聚线相交形成4个焦点,其能量比单 一聚焦中心要衰减很多。这也直接导致了成像系统 分辨率的降低。从图4可以看出,1号 MCP 样品就





Fig.11 Simulation result of Taper-type channel 属于这种情况。对于 Nonsquare 型和 Twist 型结构 缺陷对像质的影响是相同的,即中心聚焦斑扩大,十 字臂逐渐扩散,能量降低,图 12 为其成像模拟结果。 图 13 为英国 Leicester 大学对以上 4 种通道结构进 行理论模拟之后所得到的结果。从图中可以看出, 其模拟结果与本文当中所得到的模拟图像基本吻合,这也验证了本次成像模拟的正确性。需要指出的是以上三种结构缺陷是逐一进行模拟成像的,但在实际情况当中很可能一块 MCP 同时具有以上 3 种结构缺陷,其成像结果将会更加复杂。



图 12 Nonsquare 型和 Twist 型通道模拟结果 Fig. 12 Simulateion result of Nonsquare-type and Twist-type



图 13 英国 Leicester 大学模拟成像结果 Fig. 13 Simulation result of Leicester university

5 可见光波段成像实验

为了进一步验证模拟结果的正确性,以溴钨灯 配以针孔来模拟点光源,对方孔 MCP 样品进行了 可见光波段的成像实验。其中针孔尺寸为0.7 mm, 接收元件为可见光波段 CCD。CCD 接收面积为 36 mm×24 mm,相元尺寸为 8 μ m,暴光时间设定 为 1/5000 s。针孔到达 MCP 的距离与 CCD 像面到 达 MCP 的距离均为 500 mm。对 1~4 号 MCP 样 品分别进行了成像实验,图 14(a)~(d)为 1~4 号 MCP 样品的成像结果。

从实验结果可以看出,只有3号样品成像质量 相对较好,因为其通道形状相对比较标准,这点从3 号 MCP 样品的显微图中可以看出。在1号 MCP 样品的成像结果中,中央焦斑位置出现了四个焦点, 与 Taper 型结构缺陷相符合。说明 1 号 MCP 样品 存在这种"漏斗型"结构缺陷。2 号和 4 号样品的成 像结果与 Nonsquare 型和 Twist 型结构缺陷所产生 的影响相吻合,即中心聚焦斑扩大,亮度降低,会聚 线逐渐扩散。图 15(a)~(d)分别为以上 4 幅图像 的光照度图。

将以上四幅光照度图导入 Matlab 软件,通过拟合计算得到了其光强分布曲线。如图 16(a)~(d) 所示,这样便可以根据图像的半峰全宽(FWHM)计算出 MCP 成像系统的分辨率,以此来判断通道结构缺陷对其成像质量的影响。



(c) sample 3

(d) sample 4

图 14 1, 2, 3, 4 号 MCP 样品成像结果 Fig. 14 Experimental results of MCP sample 1, 2, 3, 4



图 15 1, 2, 3, 4 号 MCP 样品成像光照度图 Fig. 15 Illumination pictures of sample 1, 2, 3, 4

从图 16 中可以看出,具有 Taper 型通道结构的 1 号 MCP 样品强度分布曲线为双峰,这会给整个光 学系统的分辨率造成严重的影响。2 号和 4 号 MCP 样品由于其通道具有另外两种形式的结构缺 陷,导致中央亮斑强度下降,信噪比降低。其角分辨 率分别为 2.1°和 1.37°。相比之下,3 号 MCP 样品 的成像质量要稍好一些,其角分辨率约为 0.46°。

6 结 论

利用 Tracepro 软件建立了标准方孔 MCP 模型 和具有不同结构缺陷的 MCP 模型,并基于 MTC 光 线追迹方法对这些模型进行了模拟成像。分别讨论 了当 MCP 微 通 道 具 有 Taper 型、Twist 型 和 Nonsquare 型结构缺陷时对成像质量所产生的影响。 然后以溴钨灯做为实验光源,在可见光波段对4块



图 16 1, 2, 3, 4 号 MCP 样品强度分布图 Fig. 16 Intensity distributions of sample 1, 2, 3, 4

方孔 MCP 样品进行了成像实验。验证了模拟结果 的正确性。从实验所得图像中发现,以上3种通道 结构缺陷均会造成十字像中央亮斑面积增大,强度 降低,这就直接影响了光学系统的成像分辨率。所 不同的是对于 Taper 型结构缺陷所造成的影响是使 会聚线分裂成两条,而这两组平行的会聚线相交将 会形成4个焦点,其能量要比单一聚焦能量衰减很 多。因此,相对于 Nonsquare 型和 Twist 型结构缺 陷而言, Taper 型结构缺陷对方孔 MCP 成像质量的 影响更加明显。本文中所得到的结论主要依靠几何 光学的相关理论,因此该结论同样适用于 X 射线波 段。但在掠入射临界角的确定、通道内壁散射和吸 收等方面,可见光与 X 射线有很大的不同。因此, 下一步的工作重点是利用合适的光源,在 X 射线波 段对方孔 MCP 进行成像实验,进一步对这种光学 系统进行研究,为将来的应用打下基础。

参考文献

- 1 Yu Lei, Qu Yi, Lin Guanyu et al.. Design and study of an optical system for a far ultraviolet imaging spectrograph in 120~180 nm carried by satellite [J]. Acta Optica Sinica, 2011, 31 (1): 0112011
 - 于 磊,曲 艺,林冠字等. 120~180 nm 星载远紫外电离层成 像光谱仪光学系统设计与研究[J]. 光学学报, 2011, **31**(1): 0112011
- 2 Ma Jie, Cao Leifeng, Xie Changchun *et al.*. Fabrication of high aspect-ratio hard X-ray zone plates with supporting structures [J]. Opto-Electronic Engineering, 2009, 36(10): 30~34
- 马 杰,曹磊峰,谢常春等.带支撑结构的大高宽比硬 X 射线

波带片制作 [J]. 光电工程, 2009, 36(10): 30~34

3 Yi Tao, Dong Jianjun, Zhu Xiaoli *et al.*. Study on the imaging performance of spiral zone plate [J]. Acta Optica Sinica, 2010, 30(3): 753~757

易 涛,董建军,朱效立等. 螺旋型波带片成像特性研究 [J]. 光学学报, 2010, **30**(3): 753~757

- 4 Li Baoquan, Zhu Guangwu, Lin Huaan et al.. The development and status of X-ray imaging telescope [J]. Chinese J. Space Science, 2004, 24(4): 302~311 李保权,朱光武,林华安等. 天基 X 射线掠入射式成像望远镜 发展现状[J]. 空间科学学报, 2004, 24(4): 302~311
- 5 S. Tsuneta, L. Acton, M. Bruner *et al.*. The soft X-ray telescope for the solar-amission [J]. Solar Phys., 1991, 136(1): $37 \sim 67$
- 6 L. Golub. Solar-B X-ray Telescope (XRT) Concept Study Report [R]. NASA/DRD 867MA-001
- 7 D. D. Walker, A. T. H. Beaucamp, R. G. Bingham *et al.*. The precessions process for efficient production of aspheric optics for large telescopes and their instrumentation [C]. *SPIE*, 2003, 4842: 73~84
- 8 Cui Tiangang, Zhang Hongji, Ma Wensheng *et al.*. Improvements of surface profile measuring device for Wolter type-1 mirror [J]. *Acta Optica Sinica*, 2011, **31**(4): 0412007 崔天刚,张宏吉,马文生等. Wolter 1型反射镜面形检测装置的 改进[J]. 光学学报, 2011, **31**(4): 0412007
- 9 Sun Tianxi, Liu Zhiguo, Li Yude *et al.*. Application of capillary focusing X-ray in obtaining latent fingerprint [J]. Acta Optica Sinica, 2011, **31**(4): 0434001 孙天希,刘志国,李玉德等. 毛细管 X 光会聚透镜在潜指纹提

取中的应用 [J]. 光学学报, 2011, **31**(4): 0434001

- 10 Sun Tianxi, Liu Zhiguo, Li Yude *et al.*. Application of capillary X-ray lens in the identification of plastic evidence [J]. *Acta Optica Sinica*, 2011, **31**(5): 0534001
 孙天希,刘志国,李玉德等. 毛细管X光透镜在塑料物证溯源 中的应用[J]. 光学学报, 2011, **31**(5): 0534001
- 11 M. F. Land. Animal eyes with mirror optics [J]. Sci. Am., 1978, 239(6): 88~99

- 12 J. R. P. Angel. Lobster eyes as X-ray telescopes [J]. Astrophys. J., 1979, 233, 364~373
- 13 W. C. Priedhorsky, A. G. Peele, K. A. Nugent. An X-ray allsky monitor with extraordinary sensitivity [J]. Mon. Not. R. Astron. Soc., 1996, 279(3): 733~750
- 14 V. Grubsky, M. Gertsenshteyn, K. Shoemaker *et al.*. Adaptive lobster-eye hard X-ray telescope with high-angular resolution and wide field of view [C]. *SPIE*, 2007, 6688: 66880P
- 15 R. Hudec, V. Simon, V. Tichy. Lobster-eye X-ray monitors:

astrophysical aspects [J]. Men. S. A. It, 2012, 83: 365~369

- 16 R. Hudec, L. Pina, L. Švéda *et al.*. Astronomical X-ray telescopes and monitors of lobster eye type [C]. Proceedings of the Extreme Sky: Sampling the Universe above 10 keV, Otranto (Lecce) Italy, 2009: 13~17
- 17 Vladimir Tichy, Marco Barbera, Alfonso Collura et al.. Tests of lobster eye optics for small X-ray telescope [J]. Baltic Astronomy, 2009, 18: 362~368

栏目编辑: 李文喆