利用轮胎镜对X光波段的光成像

冯贤平 徐至展 张正泉

(中国科学院上海光学精密机械研究所)

提 要

本文首先从理论上分析, X 光学成像性质, 指出利用掠入式的方法对短波 X 射线进行成像的可行性, 并在实验上用轮胎镜以及其组合镜具体地对激光产生的 X 光原进行几何成像试验, 得到了与理论分析相 一致的结果, 实验结果肯定了上述方法在 X 光学成像上的适用性。

关键词: X 射线;轮胎镜;成像。

一、引言

近年来,由于军事、民用对 X 射线激光器和 X 射线显微镜等的迫切需要,对 X 光学的 研究又一次地被提到待研究的项目上来了。目前也提出了许多 X 光学成像设想,如镀增反 膜法、晶体衍射法等^[2~4]。但由于目前在技术上还有相当困难。本文介绍一种掠入射的成像 方案 其原理类似于前人提出的全反射法^[3,3]。

首先在理论上对 X 光性质进行讨论, 然后分析了 X 光学的成像系统。在这个基础上, 利用自制轮胎镜以及其组合件, 具体地对激光等离子体的 X 射线进行成像工作, 得到了与 理论分析相一致的结果。

二、基本理论分析

X 射线的衍射或反射效率主要是取决于所用介质的折射率,一般可写成复数形式⁶⁰⁰为 $N = n + i\gamma$, (1)

这里 n 是真实折射率, 它是波的相速度函数, γ 是一个衰减系数, 对于 X 射线, 折射率 n 一 般是稍小于空气中折射率值^[6]。故它可写成

$$n=1-\delta, \tag{2}$$

其中 δ 是碱小率。对于波长为 $0.1\,\mathrm{nm}$ 的射线, δ 的量级一般是在 $10^{-5} \sim 10^{-6}$ 。在X射线 区域,由于减小率 δ 很小,因此在实际上用透镜来成 ∞ 光的像是不可能的。这是因为对于一 块双凸薄透镜,假设其二面的曲率半径是 R_1 和 R_2 ,那么镜的焦距是^{CD}

$$\frac{1}{f} = (n-1) \left[\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} \right],$$
(3)

这里 R1 与 R2 符号相反,如果镜两面半径相同,则有

收稿日期: 1987年4月17日; 收到修改稿日期: 1987年7月8日

$$\frac{|R|}{f} = 2\delta_{o} \tag{4}$$

从上面(4)式可看出,如我们不考虑吸收,即镜不太厚,则当 R 是一个有理常数时,镜的焦距 至少要达到几十到几百米程度。 如要缩短焦距, 方法之一是改小 R 值, 这就意味着透镜孔 径变小,厚度变大。方法之二是寻找一个 δ 大的而 γ 小的材料,然而,事实上参数 δ 与 γ 是 有一定关联的,由文献[6]的理论计算表明,如果入射的 X 射线波长是远离于介质的吸收边 时, 衰减系数 γ 和减少率 $\delta(0 < \delta < 1)$ 分别近似表达为^[6]

$$\gamma \sim \lambda^4 N_s a_0, \tag{5}$$

$$\left. \begin{cases} \delta \sim K \lambda^2, \\ K = \mu_0 \sigma^2 N_e / 8 \pi^2 m_e, \end{cases} \right\}$$

$$(6)$$

其中 m.、N.、e 分别为电子质量,电子密度和电子电荷,α。为一常数,μ。是自由 空间磁导 **率**, λ 是入射的 X 射线波长, 当波长 λ 一定时, 可看出参数 δ , γ 与电子密度成线性关系, 由 此得到δ与γ是二个互成正比的量。

为了克服上述折射率与吸收系数矛盾,可采用全反射成像方法,由于 X 射线在介质中 传播时的折射系数小于1,那么,在一定的条件下,X光从真 i 空向介质传播时一定会发生全反射现象,现假设 m, n2 分别 n] 表示 X 光经过的二个不同区域的折射率值,如图1 所示。 4、 •3分别为入射角和折射角。发生全反射现象的阈值条件

$$\sin i_1 = n_2 = 1 - \delta_0$$



$$\dot{\mathbf{s}}_{1} = \arccos \left[e\lambda \left(\frac{N_{e}}{m_{e}\epsilon_{0}} \right)^{1/2} \frac{1}{2\pi c} \right], \tag{8}$$

式中 c 是光速, ϵ_0 是介电常数, 当在实验中固定入射角 $i_1 = i_0$ 时, 相应得到体系能发生全反 射对应的最短波长

$$\lambda_{\min} = \frac{2\pi c}{e} \left(\frac{\epsilon_0 m_e}{N_e} \right)^{1/2} \cos i_0, \tag{9}$$

其实上述结果如我们不采用文献[6]的δ结果,而直接从等离子体物理中最基本折射率方 程^(a): n=[1-($\lambda^2 e^2/8\pi^2 e^2 \epsilon_0 m_e N_e$)]^{1/2}也能导出(9)式。

根据前面结果可看出,当入射的工光满足(8)式条件时,会发生全反射,但实际上,在极 紫外和 X 射线波段,由于反射表面对入射光具有强烈的吸收、散射等。 即使入射角满足全反 射条件,反射率也不能达到100%,如设镜表面均方根粗糙度是 σ,则镜反射系数是69

$$\eta = \exp\left[-\left(4\pi\sigma\cos\alpha/\lambda\right)^{s}\right],\tag{10}$$

由此近似可得散射

$$\boldsymbol{\xi} = (1 - \eta) \approx (4\pi\sigma\cos\alpha)^2 / \lambda^3_{\circ} \tag{11}$$

由于 X 光波长 λ 很短,故只要有一定的 σ 存在,散射影响就很大。所以,在进行 X 光成像实 验中,一方面要求光学元件要有极高的光洁度,另一方面须正确选择入射角和色散元件表层



Feg. 1 Light transmited at

different interface

的反射材料。从文献[10]式可知,应尽量选择高电子密度的材料。表给1出各种常用的材料的电子密度 N。和极限波长 Amin 关系。由表1可知,在 X 波段区,镜面材料以金、铂等为好。图1给出了金铂在不同入射角下的各波长的实际反射率¹⁹⁰。从图2可看出,对于极紫外线要得到较好的反射值其入射角只有当接近(m/2)时才能满足。如对波长是120Å,入射角小于 80°度时,反射系数就明显下降,而对长波,几乎在任何情况下都具有较高的反射率。

material	C	glass	Al	AlO	Ag	Au	Pt	Ir	
N_{s} (cm ⁻³)	57	78	78	115	276	466	514	542	×1022
$\lambda_{\min}(\text{\AA})$	447	379	379	312	201	154	147	143	× cos i _o

Table 1 The relationship between λ_{min} and electronical density of material



Fig. 2 The relationship between angle of ray incidence and coefficient of reflection

三、光学成像系统分析

人上面分析知:采用镀金的凹面反射镜,能够有效地反射和会聚掠入射到镜面的 X 光线。但是,由于光束是远离光轴入射到镜面的,故得到像的像散比较严重。由像散的普遍公式^{G3}在 sin α≈sin β≈1,子午面上无曲率的情况下,可近似地得到

$$l = h(\gamma + r)/r, \tag{12}$$

式中 h 是镜宽度, r 是源到镜的距离, r' 是像到镜的距离, l 是入射点源对应的成像长度。若 r' > r, 则 l > 2h, 显然像散是严重的。

为了克服像散的影响,考虑到不同曲面型的像散符号不同,适当地选配系统中各球面的 曲率以及合理地确定有效光阑的位置等,就能得到对于视场角ω为某一定值的无像散差的 光学系统。图2就是经本文适当按排下的一个无像差的光学系统,基本参数见表2所示。另 外,用相同曲率半径的四面光栅来代替图2顶端G处的四面镜,同时根据光栅方程

$$d(\sin\beta - \sin\alpha) = K\lambda, \qquad (13)$$

以及系统消像散条件"10"(具体符号见图2所示)

$$\frac{1}{P} - \frac{1}{P'} = \frac{2}{R \cos \varphi}, \\ \frac{1}{P} + \frac{1}{\bar{P}'} = \frac{1}{P} + \frac{1}{R \cos \alpha + P' - r_{\sigma}} = \frac{2 \cos \varphi}{\rho}$$
(14)

再恰当地增加和按排好狭缝,暗盒等位置,就做成了一个掠射式消像差的光栅光谱仪***。

¹ 利用轮胎镜对 X 光波段的光成像

parameters of toroical									
Meridional Radius	<i>B</i> =3400 mm	Angle of incidence on mirror	φ ₀ =8 4 .78°						
Sagittal Radius	$\rho = 30.5 \mathrm{mm}$	Material in surperficies	Au						
Dimension of model	$30 \times 50 \times 10 \text{ mm}^3$	Surperfical area	$30 \times 50 \mathrm{mm^2}$						
parameters of constr	nction	parameters of curvature of mirror							
Width of slit	$\Delta l = 24 \mu \mathrm{m}$	Angle of incidence on mirror	87.418°						
Height of the inlage on slit	∆l'=1~1.5mm	Radius of curvature of mirror	$R = 999.6 \mathrm{mm}$						
Mirror-source distance	$P_1 = 387.4 \mathrm{mm}$	Dimension of model	$10 \times 25 \times 30 mms^3$						
Mirror-entrance-silt distance	P'=194.1mm	Material in surperficies	Au						
Image ontrance slit distance	P ₀ =90.6 mm	Meridional aperture	$\omega_{1i} = 0.415 \times 10^{-3}$						
Magnification	a'=1	Sagittal aperture	$\omega_{\perp} = 0.137$						

Table 2 Optical parameters for a stigmatic system

四、实验结果分析

图 4、图 6 分别是可见光、图 8 是等离子体软 X 光经轮胎镜的光学系统所成的像,其中 图 4、图 5 是在子午面 t 附近的像,而图 6 是在弧矢面 S' 附近的像。从图 4 可看出,对于可 见光(He-Ne)的点源对应的像散像较为清楚,像对比度高,背景的散射光很少,而从图 3 中 表现出来的等离子体软 X 射线点源对应的像也较清楚,但背景上的散射光也非常之强,这由 公式(11)散射系数 & ~ (σ/λ³)与波长的关系很易解释上述现象。另外,比较图 4、图 5,还可 发现短波像的一个奇怪现象,即像的下部杂光比上部强许多。 经初步分析认为这种不对称 分布并不是由系统的慧差所引起的现象。 因为在全反射系统中,任何成像的参数都与折射 率无关。因此,如系统存在慧差,那么无论对什么光波像都应有这个现象,但事实上 He-Ne 激光的像没有这现象。背景下部强区的杂光可能是由于等离子体源发射的软 X 射线一部分



Fig 3 *M*—toroidal mirror; *S*—focal line of meridional plane; *B*—focal spot of system; *V*—concave mirror; *A*—source





即没入射到反射镜又没被阻挡直接穿过铝泊入射到像下部所致。另外比较图4、图5中的 像还可发现它们大小有点差别,这主要是拍照时位置移动引起的,而图5中像的右侧有一亮 斑是由于挡光铝泊(4000Å厚)有砂眼而引起漏光所致。综合上述结果,不难发现虽然在照 像过程中底片前放了厚为4000Å的铝泊,但从得到的极紫外波段的像还是很强的,这说明 轮胎镜对软 X 射线的反射系数还是很高的,图7是利用图3的消像差光学系统拍摄到的点 源像。图8是根据消像差原理和光栅方程,利用轮胎镜、光栅等元件组合成掠入式消像差光 栅光谱仪拍摄到的 LiF 等离子体极紫外光谱。在拍摄谱时虽然用了 P-5F 型的底片,其对 上述波段灵敏度较差,但从图8所得到的谱图可看出各谱线的信噪比还是很好的。在文献 [12]中我们已对此谱进行较为详细的分析。

五、结 论

从上述的理论分析和实验结果表明,利用轮胎镜对掠入射式 X 光进行成像的方案是可 行的,虽然其像差比较严重^[13],但只要适当地组合系统中各光学元件,就能克服这一缺点。 掠入射式消像差光谱仪对软 X 射线成像和拍谱的成功,有力地说明了这一点。另外,它也 为研制,发展其他光学系统如 X 激光反射系统, X 显微镜系统提供了强有力的依据。

作者感谢赵世诚同志、周锦智同志和金仁山同志在本实验中所给予的许多帮助,感谢范 正修同志、余文炎同志、施正荣同志等在光学成像等分析中给出许多有益的意见。

参考文献

- [1] C. D. Michelis et al.; Nuclear Fusion, 1981, 21, No. 6 (Jun), 679~696.
- [2] B. Kursunglu et al.; «Prograss in Laser and Laser Fusion», (Plenum press, New York, 1975), Vol. 8, 147~269.
- [3] B. H. 皮溲斯; <细聚焦 X 射线管及其在结构分析中的应用», (科学出版社, 1963), 5~40.
- [4] A. H. 杜德罗夫斯基;《光学仪器》,(科学出版社, 1965), 330~349。
- [5] 项志遵,俞昌旋;《高温等离子体诊断技术》,(上海科学技术出版社,1982),176~179。
- [6] C. Bonnelle; (Advance in X-ray spectrmu), (Pergamon press Ltd, New York, 1982), 338~362.
- [7] 母国光,战元令; 《光学》, (人民教育出版社, 1979), 16~35。
- [8] 徐家鸾,金尚宪;《等离子体物理学》,(原子能出版社,北京,1981),296~338。
- [9] 私人通讯。
- [10] G. Tondello; Opt. Acta, 1979, 25, No. 3 (Mar), 357~367.
- [11] 私人通讯。
- [12] 私人通讯。
- [13] M. Bron. E. Wolf; 《光学原理》, (科学出版社, 北京, 1978), 267~285.

Imaging X-ray source by using toroidel mirror

FENG XIANPING, XU ZHIZHAN AND ZHANG ZHENQUAN (Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanis, Academia Sinica)

(Received 17 April 1987; revised 8 July 1987)

Abstract

We give a detailed theoretical analysis of X-ray optics and point out that it is possible to image X-ray source in grazing incidence manner. By using a toroidal mirror and a concave mirror, a picture of X-ray source from laser produced plasma was taken and same results were consistent with theoretical analysis. The experimental result shows that this method is applicable to X-ray optics.

Key words: X-ray; toroidal mirror; imaging.