# 两种开孔的高填充率 GRIN 平面微透镜阵列 离子扩散特性

# 蒋小平 刘德森

(西南大学物理科学与技术学院,重庆 400715)

**摘要**采用光刻离子交换法制作六角形孔径的高填充率梯度折射率(GRIN)平面微透镜阵列可有六角形和圆形两种开孔方式。通过设计两种孔径的六角形排列模板,采用光刻离子交换法并分时段取样,分别对形成高填充率GRIN平面微透镜阵列的两种开孔方式的离子扩散特性进行测试和分析,得到了这两种开孔方式在r方向和z方向的离子扩散和开孔表面凸起的特性,为制作不同孔径大小与开孔间距的高填充率GRIN平面微透镜阵列提供了工艺和理论参考。

关键词 集成光学;平面微透镜阵列;离子扩散;填充率;六角形孔径

中图分类号 O435.1 文献标识码 A doi: 10.3788/AOS201333.0413001

# Ion-Diffusion Characteristics of Two Kinds of Planar GRIN Microlens Arrays with High Fill-Factor and Different Aperture

Jiang Xiaoping Liu Desen

(School of Physical Science and Technology, Southwest University, Chongqing 400715, China)

**Abstract** There are two types of apertures, hexagonal and circular, to fabricate planar GRIN microlens arrays with hexagonal aperture and high fill factor by ion-exchange and photolithography. By the designed photomasks of hexagonal and circular aperture, ion-exchange, photolithography and time sampling, the characteristics of ion-diffusion during fabricating the two types of planar GRIN microlens arrays with high fill factor are tested and analyzed. Then we obtain the features of ion-diffusion in such two types of apertures, which are helpful to fabricate planar GRIN microlens arrays with high fill factor when the aperture size and aperture spacing are given. **Key words** integrated optics; planar microlens array; ion-diffusion; fill-factor; hexagonal aperture **OCIS codes** 130.3120; 220.3630; 220.4610

## 1 引 言

微透镜阵列是现代光学向微型化、集成化发展 的重要光子器件之一,此阵列的填充率则是影响其 光信息、光能量接收效率的重要因素<sup>[1,2]</sup>。近年来, 国内外采用玻璃、石英、硅和聚合物等材料,用激光、 刻蚀、模压、热熔和光刻离子交换等方法制作了各种 具有不同排列方式和光学特性的高填充率微透镜阵 列,极大地推动了现代光学向微纳光子学的发 展<sup>[3~8]</sup>。其中,光刻离子交换法是一种操作相对简 单、对设备要求不高的光学微加工工艺,采用此工艺 制作的高填充率梯度折射率(GRIN)微透镜具有光 学均匀性好、光信息收集能力强、微透镜元掩埋于基 片内等突出特点<sup>[8~13]</sup>。

采用光刻离子交换法制作 GRIN 微透镜阵列 时,要达到高填充率,掩模开孔的排列方式主要有正 方形排列和六角形排列两种。考虑到像差的影响, 六角形排列时,经离子交换形成的紧密排列的平面 微透镜阵列孔径通常也是六角形的,其像差比正方 形排列而形成正方形孔径的微透镜阵列的小,本文 仅研究六角形排列的情况。而理论分析和实验测试 表明,在开孔阵列为六角形排列时,采用圆形和六角 形开孔均能制作出高填充率的六角形孔径 GRIN

收稿日期: 2012-10-15; 收到修改稿日期: 2012-12-02

基金项目:国家自然科学基金(60978046)、中央高校基本科研业务费专项基金(XDJK2011C044)和西南大学博士基金(SWU111023)资助课题。

作者简介:蒋小平(1973—),男,博士,讲师,主要从事微纳光子学及器件等方面的研究。E-mail: jungxp@163.com

平面微透镜阵列,但二者的离子扩散特性却有显著的差异<sup>[8~13]</sup>,本文主要对此进行研究。

#### 2 离子扩散分析

#### 2.1 开孔式离子交换的离子浓度分布

当开孔尺寸比离子扩散深度小得多时,可近似 认为是点源扩散。离子交换时,熔盐中的 Tl<sup>+</sup> 与玻 璃中的 Na<sup>+</sup>发生互扩散。设 C 为玻璃内 Tl<sup>+</sup> 的质 量浓度, $C_0$  为扩散界面处 Tl<sup>+</sup> 的质量浓度,a 为开孔 半径,r,z 为柱坐标,则在柱坐标系下通过求解扩散 方程可得到扩散后的离子浓度分布为<sup>[14]</sup>

 $C(r,z) = \frac{2C_0}{\pi} \arcsin \frac{2a}{\sqrt{(r-a)^2 + z^2} + \sqrt{(r+a)^2 + z^2}}.(1)$ 

由(1)式可看出,Tl<sup>+</sup>可通过开孔向r、z两个方向扩 散,而且Tl<sup>+</sup>离子分布关于z轴对称,等浓度面为以 开孔中心为对称中心的旋转椭球面;在开孔表面附 近,z值最小,而r值最大。因此,当在基片表面为 完全相同的开孔阵列时,相邻开孔的离子扩散在表 面附近会最先相遇。

#### 2.2 圆形开孔阵列的离子扩散

如图 1(c)、(d)和(e)所示,在仅有两个圆形开 孔情况下,若开孔中心距与开孔孔径相比不太大,经 过一定时间的离子扩散,相邻开孔 a 和 b 附近的扩 散区域就会相遇。由于开孔尺寸、离子交换条件完 全一致,根据扩散动力学理论可知,沿垂直干开孔平 面的方向观察,在离子交换区域相遇处将逐渐形成 一条直线边界 OO', 直线两边的离子浓度相等, 且浓 度分布关于直线 OO'对称,如图 1(c)和(d)所示。 由于离子互扩散的动力来源于浓度差,因此在紧靠 直线的两侧不会有互扩散发生,即不会出现图 1(b) 中的情形(相遇后两边的离子彼此发生互扩散而边 界消失)。当扩散继续进行时,两个开孔之间最新相 遇的点仍位于直线 OO'上,共同的边界进一步延伸。 而在边界两边的区域,由于正常扩散受到前方相遇 扩散区域的阻碍,其折射率分布不再遵循单一开孔 时的圆对称关系,只是随扩散的继续进入玻璃的离 子浓度会逐渐变大。当有三个呈正三角形排列的圆 形开孔时,由同样的分析可知,经一定时间的扩散, 在两两相遇处均会形成直线边界,而且任意两条直 线间夹角为120°,如图1(f)所示。如果开孔阵列中 任意相邻三个开孔都满足正三角形排列(此时任何 一个开孔周围的六个开孔都呈正六角形排列),则经 历足够长时间的扩散,将形成如图 1(g)所示的高填 充率的平面微透镜阵列。



图 1 圆形开孔阵列的离子扩散进程分析示意图 Fig. 1 Sketch of analyzing ion-diffusion process for circular aperture arrays

#### 2.3 六角形开孔阵列的离子扩散

当开孔形状为六角形时,离子交换开始后,离子扩散的初始边界为六角形。当离子交换进行一段时间后,在开孔的角部附近,离子扩散区域边界变得弯曲并逼近圆形,但仍保持一定程度的六角形轮廓,如图 2(a)和(b)所示。当离子交换时间较长时,由于相邻开孔交换区域相遇,边界将形成规则的六角形,并呈现出紧密排列的高填充率平面微透镜阵列表面,如图 2(c)所示。

### 3 实验与测试

经理论分析、计算和初步实验,设计了如表1所 示的H01和C01型两种参数的模板,其中C01的圆 形正好为H01的六角形的内切圆。基片选用Na<sup>+</sup> 含量较高的特殊光学玻璃并抛光至普通表面光洁度 要求,基片为方形,边长25mm,厚度2mm。经在 基片表面镀钛掩模、匀胶、曝光、显影、开孔钛蚀刻和 去胶等工艺流程,可得到如图3所示的有六角形和 圆形开孔阵列的基片(放大 15 倍)。离子交换温度 为 460 ℃,离子交换熔盐为 Tl<sub>2</sub>SO<sub>4</sub> 与 ZnSO<sub>4</sub> 的混 合盐,其质量比为 1:1。分别在 4、24、72 h 时取样, 最后的 H01 和 C01 型基片取样时间分别为 168 h 和 240 h。



		图 2	六角形开	孔的六角	角形	排列时离	子扩散进	程示意	图		
Fig. 2	Diagrams	of ior	n-diffusion	process	for	hexagonal	aperture	arrays	arranged	in	hexagon

	表 1	H01和C01	型模板设计	参数			
Table 1	Parameters	s of designed	photomask	typed	H01	and	C01

	A	A	Side length or	A	Center distance /mm	
	Aperture	Arrangement	diameter /mm	Aperture spacing / mm		
H01	Hexagonal	Hexagon	0.173	0.66	0.96	
C01	Circular	Hexagon	0.150	0.66	0.96	





#### 图 3 (a)六角形和(b)圆形开孔基片照片

Fig. 3 Photographs of substrate with (a) hexagonal and (b) circular aperture array

最后对所取样品分别在平行于基片表面的 r 方向、垂直于基片表面的 z 方向的离子扩散和开孔表面凸起(如图 4 所示)进行测试和分析。

#### 3.1 r方向的扩散特性测试与分析

采用自带白色冷光源的 CCD 读数显微镜,可从



图 4 微透镜元的 r、z 方向及开孔表面凸起 Δh 示意图 Fig. 4 Diagram of direction of r, z and the swelled structure of a GRIN microlens 基片无钛膜一面拍摄到沿 r 方向的扩散区域平面照 片,如图 5 所示(放大 8 倍)。

由图 5 可看出,离子交换区域充满基片全部表 面时,圆形比六角形所需时间明显更长;不论六角形 还是圆形开孔(每个离子扩散区域中心颜色突出部 分),经历足够长时间的离子扩散,相遇的边界均形 成较为清晰的六角形;离子交换后,开孔形状无明显 变形。利用面积计算软件计算得出两种微透镜阵列 的最后填充率约为 95%(去除相遇边界附近的深色 区域)。

表 2 为 H01 和 C01 型平面微透镜阵列 r 方向 离子扩散特性参数测试数据,由此分析可知:H01 和 C01 两种形状的开孔离子扩散r 方向的平均扩散 速率(离子扩散深度与扩散时间的比值)均随时间增 加而显著减小;圆形开孔的 r 方向有效扩散系数



(e) C01-4 h

D<sub>eff</sub>(离子扩散深度的平方与扩散时间的比值<sup>[14]</sup>)小

(f) C01-24 h

(g) C01–72 h

(h) C01-240 h

的 r 方向平均扩散速率大,即六角形开孔 r 方向扩

图 5 (a),(b),(c),(d)六角形和(e),(f),(g),(h)圆形开孔时r方向离子扩散进程照片

Fig. 5 Photographs of ion-diffusion process in direction of r for (a), (b), (c), (d) hexagonal and

(e),(f),(g),(h) circular aperture arrays

表 2 H01 和 C01 型微透镜阵列 r 方向离子扩散特性参数测试数据

Table 2 Testing data of ion-diffusion parameters for microlens arrays of type H01 and C01 in direction of r

	H01			C01				
Ion-exchange time /h	4	24	72	168	4	24	72	240
Diffusion depth /mm	0.066	0.221	0.257	0.376	0.080	0.180	0.243	0.340
Average diffusion rate $\overline{v}_{Dr}/(10^{-3} \ \mu m/s)$	4.583	2.559	0.991	0.622	5.569	2.085	0.937	0.394
Effective diffusion coefficient $D_{\rm eff}/(10^{-13}{ m m}^2{ m /s})$		3.391			2.959			

#### 3.2 z方向的扩散特性测试与分析

将经离子交换后的阵列沿透镜光轴切开并抛 光,可在 CCD 读数显微镜下观察到如图 6 所示的离 子交换开孔处z方向的扩散区域(放大10倍)。

从图 6 可以看出:当离子交换 4 h 后,沿 z 方向 的离子交换区域呈扁平椭球状,然后离子扩散的深 度逐渐增加,离子交换区域椭圆度逐渐减小:当交换 至168 h,离子交换区域接近半球形。



图 6 (a),(b),(c),(d)六角形和(e),(f),(g),(h)圆形开孔时 z 方向离子扩散进程照片 Fig. 6 Photographs of ion-diffusion process in direction of z for (a), (b), (c), (d) hexagonal and

(e),(f),(g),(h) circular aperture arrays

离子扩散z方向的平均扩散速率均随时间增加而显 著减小;圆形开孔的 z 方向有效扩散系数 D<sub>eff</sub>大于 六角形开孔(与方向的相反);两种开孔的z方向有

表 3 为 H01 和 C01 型六角形孔径 GRIN 平面 微透镜阵列 z 方向离子扩散特性参数测试数据。分 析表中数据可以得知:H01 和 C01 两种形状的开孔

效扩散系数均大于相应的 r 方向有效扩散系数;总体上,六角形开孔比相应内切圆开孔的方向平均扩

散速率小(与r方向的相反)。

表 3 H02 和 C01 型微透镜阵列 z 方向离子扩散特性参数测试数据

Table 3 Testing data of ion-diffusion parameters microlens arrays of type H01 and C01 in direction of z

		H	I01			С	01	
Ion-exchange time /h	4	24	72	168	4	24	72	240
Diffusion depth /mm	0.086	0.283	0.369	0.538	0.119	0.273	0.368	0.503
Average diffusion rate $\bar{v}_{\mathrm{Dr}}/(10^{-3}~\mu\mathrm{m/s})$	5.972	3.271	1.423	0.890	8.229	3.155	1.418	0.583
Effective diffusion coefficient $D_{\rm eff}/(10^{-13}{ m m}^2/{ m s})$		6.	103			6.0	625	
3.3 开孔表面凸起		え	紧密相关	连的 GR	IN 微透	镜一起	形成一く	个复合透
用光刻离子交换法制作平面微透镜阵	列时,开	· 镜	[12,13]	图5中,	从 24 h 🖯	开始,因;	大半径的	的铊离子

孔表面会因为互扩散离子对的半径、电极化率差异 而产生体积膨胀,从而形成一个折射率均匀的微凸 透镜,它可以改善平面微透镜阵列的成像性能,和与 定家雷相连的 GKIN 假透镜一起形成一千发音透镜<sup>[12,13]</sup>。图 5 中,从 24 h 开始,因大半径的铊离子 置换了玻璃中的小半径钠离子,在开孔表面附近逐 渐形成一个球缺状的表面凸起。表 4 为经 CCD 读 数显微镜测量的表面凸起高度数据。

表 4 H02 和 C01 型平面微透镜阵列开孔表面凸起高度测量数据

Table 4 Testing data of bulge height on the surface of planar microlens of type H01 and C01

Ion-exchange time /h	4	24	72	168(240)
Height of H02's surface /mm	0.015	0.0304	0.032	0.029
Height of C01' surface /mm	0.0208	0.0326	0.042	0.030

从表4中可以看出:随着离子交换时间的增加, 开孔表面凸起高度增大;圆形开孔比六角形开孔表面 凸起更为明显;当离子交换过久时,表面凸起反而变 得不明显。在离子交换168 h(圆形开孔为240 h)后, 测量的相对凸起高度反而减小,这主要是因为:离子 交换时间过长时,开孔附近的玻璃膨胀也较明显,从 而降低了开孔表面凸起的相对高度。这种时间过长 的离子交换会使形成的复合透镜质量下降,因而应 根据设计的模板合理选择离子交换时间,以提高复 合透镜的光学性能。

#### 3.4 两种微透镜阵列的成像

对完成离子交换的两种微透镜阵列表面(镀钛 掩膜的一面)进行轻度抛光,去除表面杂质后,在显 微镜下可观察到它们对目标物字母"A"所成的倒 立实像,如图7所示。从图7可以看出,六角形开孔 的微透镜阵列成像质量较好,而圆形开孔的微透镜 阵列成像质量很差。因此,要制作成像质量好的高 填充率 GRIN 微透镜阵列,应选择六角形开孔的 模板。



图 7 (a)六角形和(b)圆形开孔的 GRIN 高填充率微透镜阵列成像 Fig. 7 Imaging of high fill-factor GRIN microlens with (a) hexagonal and (b) circular aperture

4 结 论

光刻离子交换制作高填充率 GRIN 平面微透 镜阵列可采用圆形或六角形开孔的六角形排列方 式,但二者的离子扩散特性有别。根据测试与分析 可知,要制作高填充率 GRIN 平面微透镜阵列,若 开孔间距比开孔尺寸大得多,两种开孔方式差异较 小(因离子交换时间足够长时,均可视为点源扩散), 但高填充率实现均较困难(因离子交换时间太长且 会影响透镜成像质量,而且离子交换时间太长离子 进一步扩散会变得非常困难);若开孔间距与开孔尺 寸(直径或对边距)相当时,六角形开孔优于圆形开 孔,并可在较短时间内可达到高填充率且得到较好 质量的复合透镜。

#### 参考文献

- 1 Zheng Jianzhou, Yu Qingxu, Lu Yongjun *et al.*. Improved lens arrays optica system with controllable focus width for uniform irradiation[J]. *Chinese J. Lasers*, 2007, **34**(3): 331~336 郑建洲, 于清旭, 卢永军等. 焦斑可调的透镜阵列均匀辐照光学 系统[J]. 中国激光, 2007, **34**(3): 331~336
- 2 Zhou Ping, Lu Wei, Lin Yuxiang *et al.*. Fly eye lens array used in liquid crystal projection display with high light efficiency[J]. *Acta Optica Sinica*, 2004, **24**(5): 587~591

周 平,陆 巍,林宇翔等.复眼透镜提高液晶投影照明系统的 能量利用率[J]. 光学学报,2004,**24**(5):587~591

3 Du Chunlei, Lin Dajian, Feng Boru *et al.*. Microlens array fabrication by using laser direct lithography system [J]. *Acta Optica Sinica*, 1996, **16**(8): 1194~1196 杜春雷,林大键,冯伯儒等.激光直接光刻制作微透镜列阵的方

法研究 [J]. 光学学报, 1996, 16(8): 1194~1196

4 Zhang Xinyu, Tang Qingle, Zhang Zhi et al.. Concave refractive microlens arrays fabricated by ion beam etching[J]. Acta Optica Sinica, 2001, 21(4): 485~490 张新宇,汤庆乐,张 智等. 凹折射微透镜阵列的离子束刻蚀制

作[J]. 光学学报, 2001, 21(4): 485~490

- 5 Daniela Radtke, Jacques Duparr', Uwe D. Zeitner *et al.*. Laser lithographic fabrication and characterization of a spherical artificial compound eye [J]. *Opt. Express*, 2007, **15**(6): 3067~3077
- 6 Daniel M. Hartmann, Osman Kibar, Sadik C. Esener.

Characterization of a polymer microlens fabricated by use of the hydrophobic effect[J]. *Opt. Lett.*, 2000, **25**(13): 975~977

- 7 M. Fritze, M. B. Stern, P. W. Wyatt. Laser-fabricated glass microlens arrays[J]. Opt. Lett., 1998, 23(2): 141~143
- 8 Liu Desen, Gao Yingjun, Zhu Chuangui *et al.*. Fabrication and characterization of gradient index planar microlens array [J]. *High Technol. Lett.*, 1996, 6(4): 35~39 刘德森,高应俊,朱传贵等. 自聚焦平面微透镜阵列的制作及其基本特性[J]. 高技术通讯, 1996, 6(4): 35~39
- 9 Jiang Xiaoping, Liu Desen. Fabrication of gradient refractive index hexagonal aperture planar microlens array based on convex substrate[J]. Acta Optica Sinica, 2010, 30(6): 1792~1795 蒋小平,刘德森.变折射率球面六角形孔径平面微透镜阵列[J]. 光学学报, 2010, 30(6): 1792~1795
- 10 Jiang Xiaoping, Liu Desen, Zhang Fengjun *et al.*. A buried microlens array simulated compound eye[J]. J. Optoelectronics · Laser, 2011, 22(8): 1143~1146 蒋小平, 刘德森, 张凤军 等. 一种掩埋式复眼微透镜阵列[J]. 光电子·激光, 2011, 22(8): 1143~1146
- 11 Zhu Chuangui, Liu Desen, Xue Mingqiu *et al.*. Analysis on the swelled structre on the surface of planar microlens [J]. Acta Photonica Sinica, 1992, 21(1): 79~84
  朱传贵,刘德森,薛鸣球等. 平面微透镜的表面凸起现象分析 [J]. 光子学报, 1992, 21(1): 79~84
- 12 M. Oikawa, H. Nemoto, K. Hamanaka *et al.*. High numerical aperture planar microlens with swelled structure [J]. *Appl. Opt.*, 1990, **29**(28): 4077~4080
- 13 Qin Yali, Mao Peifa, Wang Jiazhi *et al.*. Research and development of planar integrated microlens arrays [J]. J. Zhejiang University of Technolog, 2001, 29(1): 51~53
  覃亚丽,毛培法,王家诒等.平面集成微透镜阵列的研制[J]. 浙江工业大学学报, 2001, 29(1): 51~53
- 14 Grant Griffiths, Peter J. Khan. Analysis of planar optical waveguide fabrication by ion exchange in glass [J]. IEEE J. Quantum Electron., 1981, 17(4): 529~535

栏目编辑:韩 峰