硅基二氧化硅阵列波导光栅制作工艺的研究

郎婷婷1 林旭峰2 何建军2

(¹中国计量学院光学与电子科技学院,浙江 杭州 310018 (²浙江大学现代光学仪器重点实验室集成光电子中心,浙江 杭州 310027)

摘要 硅基二氧化硅阵列波导光栅是集成化波分复用光网络中的核心器件之一。对其制作工艺的研究对提高器件的性能具有重大意义。提出一种在波导上包层使用硼锗共掺高温退火的工艺方法,成功实现阵列波导间空隙的填充,并将阵列波导光栅的插入损耗成功降低约2dB。相对于传统的硼磷硅玻璃工艺,此方法避免了剧毒气体磷烷的使用,工艺简便安全,同时降低了成本。最后,通过对光刻、增强型等离子体化学气相沉积法(PECVD)薄膜沉积、感应耦合等离子体(ICP)干法刻蚀和高温退火回流等工艺步骤的改进、完善和优化,实现了额外损耗约为1.5dB的阵列波导光栅。

关键词 集成光学;平面光波导器件;硼锗共掺高温退火;阵列波导光栅;硅基二氧化硅光波导
中图分类号 TN256 文献标识码 A doi: 10.3788/AOS201131.0213003

Fabrication of Silica-on-Silicon Arrayed Waveguide Gratings

Lang Tingting¹ Lin Xufeng² He Jianjun²

¹ College of Optical and Electronic Technology, China Jiliang University, Hangzhou, Zhejiang 310018, China ² Centre for Integrated Optoelectronics, State Key Laboratory for Modern Optical Instrumentation, Zhejiang University, Hangzhou, Zhejiang 310027, China

Abstract The arrayed waveguide grating is one of the key devices in integrated wavelength division multiplexing optical networks. In order to realize high performance arrayed waveguide gratings, it is essential to optimize the fabrication process of silica-on-silicon planar optical waveguides. A new process for filling the gaps of plasma enhanced chemical rapor deposition (PECVD) silica waveguides using boron-germanium co-doped upper-cladding and high-temperature annealing is proposed. And the measured transmission loss of an arrayed waveguide grating is reduced by about 2 dB. By reason of avoiding the use of toxic phosphine, the proposed method has potential advantages compared with the commonly used borophosphosilicate glass (BPSG) processing. Every step of fabrication, such as photolithography, PECVD, inductively coupled plasma (ICP) and high-temperature thermal annealing, is modified and improved. The excess loss of fabricated arrayed waveguide grating is about 1.5 dB.

Key words integrated optics; optical waveguide devices; boron-germanium co-doping and high-temperature annealing; arrayed waveguide grating; silica-on-silicon waveguide

OCIS codes 130.0130; 130.2755; 130.2790; 130.7408

1 引 盲

阵列波导光栅(AWG)具有平面光波导器件的 所有优点。经过二十多年的发展,AWG 的各方面 性能不断得到改进,日臻完善。尽管 AWG 器件目 前已经广泛商用,但国内外(尤其是日本)对 AWG 设计和工艺的改进及其相应的物理基础研究和应用 拓展研究仍十分活跃^[1~3]。近年来,随着光纤到户 光网络的快速推进,基于阵列波导光栅的单纤三向 波分复用器被提出^[4]。AWG 在波分复用无源光网 络(WDM-PON)中的应用也日趋重要^[5]。

对于平面光波导集成器件而言,工艺误差将导 致器件性能偏离理论设计值。工艺水平的高低直接

作者简介:郎婷婷(1981—),女,博士,讲师,主要从事集成光学,平面光波导器件和无源器件等方面的研究。

E-mail: langting@cjlu.edu.cn

收稿日期: 2010-06-17; 收到修改稿日期: 2010-08-16

基金项目:国家自然科学基金(60788403,60807018)资助课题。

影响了器件的性能。硅基二氧化硅材料是最常用的 平面光波导器件制作材料之一,其制作工艺的研究 和改进对实现高性能的 AWG 具有重大意义。

本文提出在增强型等离子体化学气相沉积法 (PECVD)沉积的二氧化硅波导上包层使用硼锗共 掺高温退火工艺的方法,可以实现和传统硼磷硅玻 璃工艺工艺相同的波导间隙填充效果,可以有效减 小器件的插损,并得到了实验验证。本文先采用 PECVD^[6,7]生成不掺杂的纯二氧化硅下包层以及掺 锗的具有较高折射率的二氧化硅芯层;接着,通过光 刻、应感耦合等离子体(ICP)干法刻蚀^[8]形成波导 结构;再利用 PECVD 沉积掺杂硼、锗的二氧化硅上 包层:最后将整片高温退火完成器件的制备。本文 提出的硼锗共掺高温退火工艺,相对于传统的上包 层掺硼和磷(BPSG)工艺,可避免剧毒气体磷烷的使 用,简便安全同时节约了成本。另外,不掺磷烷可减 少二氧化硅薄膜的吸潮,提高器件的整体稳定性[9]。 另一方面,由于波导上包层掺锗,提升了二氧化硅薄 膜的光敏性能,可用于实现布拉格光栅类器件。

2 实验过程与分析

2.1 下包层和芯层的生长

二氧化硅薄膜的沉积采用 PECVD 方法,设备 为英国 STS 公司的 Multiplex。首先,使用硅烷 (SiH₄)及笑气(N₂O)[流量分别为 17 sccm(标准状 态下 1 cm³/min 的流量)和2000 sccm],于较低温度 (上下电极温度分别为300 ℃和 250 ℃)在硅基底表



面沉积非掺杂二氧化硅薄膜作为波导下包层。反应 压强为4758 Pa,射频源输出功率为700 W。用棱镜 耦合仪(Metricon model 2010)测量薄膜在1547 nm 波长下的厚度与折射率。非掺杂二氧化硅薄膜的平 均折射率为1.455,沉积速率为170 nm/min,折射率 非均匀性为0.04%,厚度的非均匀性为5%。

沉积波导芯层时,除了硅烷和笑气外,需添加锗 烷(GeH₄)来提高波导芯层的折射率,锗烷流量为 3 sccm。掺锗二氧化硅薄膜平均折射率为 1.4675, 沉积速率为 200 nm/min,折射率的非均匀性为 0.05%,厚度的非均匀性为 6%,芯层和包层的折射 率差 $\Delta \approx 0.85\%$ 。

2.2 光 刻

通过光刻工艺可将掩膜图形转移到新制备的二 氧化硅薄膜上,由于环境因素对光刻效果有影响,所 以整个工艺过程需保证环境湿度低于 40%,温度 20 ℃~30 ℃下进行。实验中采用 SPR 220-3.0 光刻 胶,根据后续刻蚀工艺要求的掩膜厚度,将匀胶机转 速确定为前 3 s为 900 r/min,后29 s为4000 r/min,此 时光刻胶厚度约为 3.8 μ m。对准曝光采用的是 SUSS Micro Tec.公司的 MA/BA6 光刻机,曝光功率 9.8 mW/cm²,曝光时间 20 s,真空压力0.01 MPa。 图 1(a)是用扫描电子显微镜(SEM)观察到的宽度 为 6 μ m,高度 4 μ m 的光刻胶图形,侧壁垂直度约为 85°。图 1(b)是在 2×10⁴ 倍放大倍率下观察到的光 刻胶侧壁形貌,可以看到侧壁较光滑,粗糙度小。



图 1 光刻胶形貌的 SEM 照片。(a)线宽 6 µm,高 4 µm 的光刻胶整体,(b)侧壁形貌

Fig. 1 SEM pictures of the photoresist. (a) the width of the photoresist is 6 μ m, the height is 4 μ m, (b) the lateral wall

2.3 ICP 干法刻蚀

二氧化硅波导的刻蚀采用 ICP 方法,设备型号 是英国 STS 公司的 Multiplex ICP。在 ICP 刻蚀工 艺中,有很多控制参数制约刻蚀的效果,包括线圈功 率、偏压功率、气体选用与搭配、反应气体流量和比 例以及反应腔的真空度等。参数的选择在增加了 ICP 刻蚀工艺调整的灵活性的同时,也使得工艺调 整复杂。使用的设备有四组气路,分别是 CF_4 , O_2 , Ar 和 CHF_3 。二氧化硅薄膜的刻蚀是靠氟碳化物 气体来进行,依照碳/氟(C/F)比模型理论建立工 艺。在 CF_4 中加入适量氢可以提高 SiO_2 与光刻胶 的刻蚀选择比,还可以通过 H 来调整 F/C 比。表 1 和图 2 给出了尝试的部分刻蚀配方以及相应的刻蚀 结果。

表1 不同刻蚀配方的比较

| Table 1 | Comparison | of diffe | erent etching | formula |
|---------|------------|----------|---------------|---------|
|---------|------------|----------|---------------|---------|

| No. | Vaccum degree /mT | Coil power /W | Platen power /W | $O_2/sccm$ | $\mathrm{CHF}_3/\mathrm{scem}$ | $CF_4/sccm$ |
|-----|-------------------|---------------|-----------------|------------|--------------------------------|-------------|
| (a) | 5 | 800 | 35 | 15 | 30 | 30 |
| (b) | 5 | 800 | 40 | 0 | 50 | 6 |
| (c) | 5 | 800 | 50 | 30 | 50 | 0 |
| (d) | 5 | 800 | 50 | 0 | 50 | 6 |
| (e) | 5 | 800 | 40 | 7 | 50 | 0 |
| (f) | 5 | 800 | 40 | 5 | 50 | 0 |
| (g) | 3 | 800 | 50 | 0 | 50 | 6 |





Fig. 2 SEM cross-sectional images of waveguide using different etching formula in Table 1

良好的刻蚀形貌对光波导器件非常重要。经过 多次实验,发现反应腔的真空度和下电极的偏压功 率对刻蚀相貌的陡直度影响最大。当真空度升高, 即压强降低时,等离子体的平均自由程增大,减少了 散射碰撞,因此提高了带电离子轰击基片表面的方 向性。另外,增加偏压功率也可以提高离子轰击的 方向性。最终选择的刻蚀配方是表1的最后一个配 方(g),侧壁相对最垂直。

用优化后的配方刻蚀 35 min,刻蚀深度约为6.88 μm,刻蚀速率 197 nm/min。最终得到的波导

横截面如图 3(a)所示,这次是用整片硅片刻蚀,长 完上包层后解理观察到的端面图片。可以看到,在 9×10³ 倍放大倍率下观察,波导端面仍是有一些正 梯形。侧壁的陡直度约为 85°。

对于光波导器件来说,除了材料本身的吸收, ICP 刻蚀后光波导侧壁的粗糙度引起的光散射也是 造成传输损耗的主要因素^[10]。图 3(b)是用优化后 的配方刻蚀得到的侧壁粗糙度的 SEM 照片,放大 倍率为 2×10⁴ 倍。可以看到,侧壁比较光滑。



图 3 用优化后的刻蚀配方刻蚀后得到的(a)波导横截面和(b)侧壁粗糙度的 SEM 照片

Fig. 3 SEM picture of (a) cross section of waveguides and (b) lateral wall roughness

2.4 硼锗共掺高温退火

用 PECVD 方法生长二氧化硅波导光栅时,由 于阵列波导间距较小,自影闭效应会由于上包层提 早封闭而产生无法填充的空隙,会极大地影响 AWG 的各项性能,特别是插入损耗。目前,国内外 常用的一种解决方法是 BPSG^[11,12]。掺杂后上包层 的熔点低于芯层和下包层,因此可以通过高温退火, 使近似液态的上包层回流填充空隙。但这种方法必 须使用剧毒气体磷烷,并且由于磷的加入,会使得二 氧化硅薄膜易于吸潮,影响器件的稳定性^[13]。IBM 在1992年提出通过周期性沉积及氩气溅射刻蚀的 方法实现 PECVD 沉积导致空隙的填充^[14],但是这 样做会在波导间形成致密度较低的区域,而且工艺 复杂。另一种不太寻常的技术是用高温退火的方法 来软化波导的芯层材料,使芯层结构由初始的正方 形变为近似圆形,避免了上包层的提早闭合,从而实 现波导间隙的有效填充[14]。但很明显芯层结构的 改变会对光波导器件的性能造成不利影响。

掺硼会使二氧化硅薄膜折射率降低,掺锗会使 折射率升高,同时掺杂浓度的提高又会降低上包层 的熔融温度。由此,提出一个相对简单的方法解决 空隙填充问题,利用硼锗共掺沉积二氧化硅上包层 以使上包层熔点低于芯层材料,然后进行高温退火 回流减弱自影闭效应。上/下包层折射率相等的要 求可通过掺杂量的调整来实现。这种硼锗共掺高温 退火工艺,可以得到和传统的 BPSG 工艺同样的效 果,但避免了剧毒气体磷烷的使用,从而更加简便安 全,节约了成本。同时,不掺磷烷可减少二氧化硅薄 膜的吸潮,提高器件的整体稳定性^[9]。另一方面,由 于波导上包层掺锗,提升了二氧化硅薄膜的光敏性 能,可用于实现布拉格光栅类器件。

采用的退火工艺是以 10 ℃/min 的速度升温至 预定退火温度,恒温 15 min 后自然降温。相对较短 的退火时间可减弱不同层之间的杂质扩散作用,但 退火仍会同时对波导的下包层和芯层造成一定影响^[15],引起它们的折射率变化,所以必须考虑这两者退火后的折射率变化。根据波导的光传输特性,须保证上/下包层退火后的折射率相等,同时包层和芯层的折射率差为 $\Delta \approx 0.85\%$ 。图4是上/下包层退火后的折射率。图中非掺杂下包层和硼锗共掺上包层的折射率曲线恰好在虚线圈出处重合,折射率都为1.445。由此确定了上包层的掺杂条件为B₂H₆流量为3 sccm,GeH₄流量为0.5 sccm,退火温度为900℃。



图 4 非掺杂二氧化硅和硼、锗共掺二氧化硅退火后的 折射率曲线

Fig. 4 Refractive index of B-Ge co-doped upper cladding and undoped silica film after annealing

接着,还要考虑退火对波导芯层的影响。根据 退火后包层折射率 n=1.4459,以及折射率差 Δ≈ 0.85%,要求芯层折射率为 n=1.457。图 5 是不同



图 5 波导芯层退火后折射率随锗烷流量的变化 Fig. 5 Refractive index of the waveguide core after annealing versus

锗烷流量下,900 ℃退火后波导芯层的折射率。如 图所示,锗烷流量为1.5 sccm时满足折射率要求。

图 6 是用 SEM 观察到的 900 °C 退火前后波导的横截面照片。退火前,观察倍率为 2×10³ 倍,此时已经可以在两根波导之间明显观察到空隙的存



在。900 ℃退火后,观察倍率为1×10⁴倍,可以看 到波导间的空隙已经完全被回流的上包层填充,并 且下包层和芯层都没有变形。这说明上包层的熔点 低于下包层和芯层。在不影响二氧化硅波导下包层 和芯层形貌的情况下成功实现了空隙的填充。



图 6 波导横截面的 SEM 照片。(a)900 °C 退火前和(b)退火后 Fig. 6 SEM cross-sectional images of waveguide. (a) before and (b) after annealing at 900 °C

3 实验结果与讨论

在用上述工艺制作完成整片基片后。采用截断 法测量直波导的传输损耗。设波导单位长度损耗为 α,则总损耗 L_{tol}与波导长度 l 的关系为 L_{tol}=2L_c+ al,其中 L_c 为光纤和直波导的端面耦合损耗。测试 得到波导总损耗随波导长度的变化曲线如图 7 所 示,曲线的斜率就是波导的单位长度传输损耗,约为 0.48 dB/cm。端面耦合损耗约为 0.5 dB。波导侧 壁的粗糙度引起的散射损耗是造成较大传输损耗的 主要因素。





by truncation method

根据上述工艺制作了基于 AWG 的三波分复用器,器件的详细设计过程已在文献[4]中描述。芯片宽度为 1.5 mm,长度为 17 mm。测试得到如图 8 所示的 AWG 频谱图,图中的损耗已减去和 AWG 长度相同的参考直波导的损耗,即去除了端面耦合损耗的影响。图 8 中的实线表示的是使用硼锗共掺高温退火工艺后得到的三通道 AWG 频谱图,AWG 的额外损耗约为 1.5 dB。作为比较,虚线表示的是在上包层为非掺杂纯二氧化硅和不退火情况下制作

的三通道 AWG 频谱图, AWG 的额外损耗约为 3.5 dB。因此证明硼锗共掺高温退火工艺在填充波 导空隙的同时可以降低约 2 dB 的 AWG 的损耗。 由于高温退火对材料折射率的影响,图中 AWG 的 峰值波长在退火后向短波方向偏移了约 2 nm。测 试得到 AWG 的偏振相关波长偏移小于 0.1 nm,串 扰约为 30 dB。



图 8 两种不同工艺条件制作出的三波分复用器频谱图

Fig. 8 Transmission spectra of an AWG triplexer with (solid curves) and without (dashed curves) upper cladding B-Ge co-doping and high-temperature annealing

4 结 论

本文提出一种在波导上包层使用硼锗共掺高温 退火的工艺方法,成功实现波导间空隙的填充,并将 阵列波导光栅的插入损耗成功降低约2dB。相对 于传统的硼磷硅玻璃工艺,此方法避免了剧毒气体 磷烷的使用,工艺更加简便安全,节约了成本,对器 件性能也有较大提高。通过对基于硅基二氧化硅材 料的平面光波导制作工艺,特别是光刻工艺, PECVD薄膜沉积,ICP干法刻蚀和高温退火回流工 艺等的详细研究和分析,得到较优化的工艺步骤和 配方,实现了额外损耗约为1.5 dB的阵列波导光栅 芯片。

参考文献

- 1 Y. Sakamaki, S. Kamei, T. Hashimoto *et al.*. Loss uniformity improvement of arrayed-waveguide grating with mode-field converters designed by wavefront mathing method [J]. *J. Lightwave Technol.*, 2009, **27**(24): 5710~5715
- 2 Huang Jingtang, Huang Xuguang, Zhao Huawei. Quasidistributed fiber bragg grating sensor using the interrogation of arrayed waveguide grating [J]. Acta Optica Sinica, 2008, 28(11): 2067~2071

黄景堂,黄旭光,赵华伟. 阵列波导光栅解调的准分布式光纤光 栅传感器[J]. 光学学报,2008,**28**(11):2067~2071

3 Huang Huamao, Liu Wen, Huang Dexiu. Analytical solutions for the temperature stability of central wavelength in arrayed waveguide gratings [J]. Acta Optica Sinica, 2007, 27 (10): 1725~1729

黄华茂,刘 文,黄德修. 阵列波导光栅中心波长温度稳定性的 研究[J]. 光学学报,2007,**27**(10):1725~1729

- 4 T. Lang, J. J. He, S. He. Cross-order arrayed waveguide grating design for triplexers in fiber access networks[J]. *IEEE Photon. Technol. Lett.*, 2006, 18(1): 232~234
- 5 F. Ponzini, F. Cavaliere, G. Berrettini *et al.*. Evolution scenario toward wdm-pon[invited][J]. J. Opt. Commun. Netw., 2009, 1(4): C25~C34
- 6 G. Grand, J. P. Jadot, H. Denis *et al.*. Low loss PECVD silica channel waveguides for optical communications [J]. *Electron*.

Lett., 1990, 26(25): 2135~2137

- 7 Lou Lifang, Sheng Zhongyan, Yao Kuihong *et al.*. PECVD deposition and characterization of thick silica film for optical waveguide[J]. Acta Optica Sinica, 2004, 24(1): 24~28 娄丽芳, 盛钟延, 姚奎鸿等. 厚二氧化硅光波导薄膜制备及其特性分析[J]. 光学学报, 2004, 24(1): 24~28
- 8 N. R. Rueger, J. J. Beulens, M. Shaepkens *et al.*. Role of steady state fluorocarbon films in the etching of silicon dioxide using CHF₃ in an inductively coupled plasma reactor[J]. J. Vac. Sci. Technol. A, 1997, 15(4); 1881~1889
- 9 T. W. Dyer. Moisture instability of borophosphosilicate glass and the effects of thermal treatment [J]. J. Electron. Chem. Soc., 1998, 145(11); 3950~3956
- 10 F. Grillot, L. Vivien, S. Laval et al.. Size influence on the propagation loss induced by sidewall roughness in ultrasmall SOI waveguides[J]. IEEE Photon. Technol. Lett., 2004, 16(7): 1661~1663
- 11 A. Kilian, J. Kirchhof, B. Kuhlow *et al.*. Birefringence free planar optical waveguide made by flame hydrolysis deposition (FHD) through tailoring of the overcladding[J]. *J. Lightwave Technol.*, 2000, **18**(2): 193~198
- 12 S. M. Ojha, C. Cureton, T. Bricheno *et al.*. Simple method of fabricating polarization-insensitive and very low crosstalk AWG grating devices[J]. *Electron. Lett.*, 1998, **34**(1): 78~79
- 13 S. Kashimura, M. Takeuchi, K. Maru *et al.*. Loss reduction of GeO₂-doped silica waveguide with high refractive index difference by high-temperature annealing[J]. *Jpn. J. Appl. Phys.*, 2000, **39**: 521~523
- 14 GC. Schwartz, P. Johns. Gap-fill with PECVD SiO₂ using deposition/sputter etch cycles[J]. Journal of the Electrochemical Society, 1992, 139(3): 927~932
- 15 S. Uppal, Arthur F. W. Willoughby. Diffusion of boron in germanium at 800~900 °C[J]. J. Appl. Phys., 2004, 96(3): 1376~1379