980 nm 高功率 DBR 半导体激光器的设计及工艺

乔闯1,2,苏瑞巩2,李翔2,房丹1*,方铉1,唐吉龙1,张宝顺2,魏志鹏1

1长春理工大学理学院高功率半导体激光国家重点实验室, 吉林 长春 130022;

²中国科学院苏州纳米技术与纳米仿生研究所, 江苏 苏州 215123

摘要 设计并制作了非对称大光腔波导结构,利用分布布拉格反射技术,实现了 980 nm 波段高功率半导体激光器 的稳定输出。在实验过程中,采用电子束光刻技术,结合感应耦合等离子刻蚀工艺,利用 SiO₂ 作为硬掩模,并通过 减小 Ar 离子的束流来减弱刻蚀过程中由于物理轰击作用对 SiO₂ 硬掩模的消耗,制作出形貌良好、周期为 890 nm、占空比为 50%的分布布拉格反射器光栅;采用脊型波导激光器的制作工艺,成功制作出分布布拉格反射激光器,当器件注入电流 15 A 时,该激光器的输出功率高达 10.7 W,斜率效率为 0.73 W/A,器件阈值电流为 0.95 A,中心波 长为 979.3 nm。该研究为 GaAs 基 DBR 半导体激光器的制作与研究提供了新思路。

关键词 激光器;半导体激光器;分布布拉格反射器;电子束光刻;高功率 中图分类号 TN305;TN365 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201946.0701002

Design and Fabrication of 980 nm Distributed Bragg Reflection Semiconductor Laser with High Power

Qiao Chuang^{1,2}, Su Ruigong², Li Xiang², Fang Dan^{1*}, Fang Xuan¹,

Tang Jilong¹, Zhang Baoshun², Wei Zhipeng¹

¹State Key Laboratory of High Power Semiconductor Laser, School of Science, Changchun University of Science and Technology, Changchun, Jilin 130022, China;

²Suzhou Institute of Nano-Tech and Nano-Bionics (SINANO), Chinese Academy of Sciences,

Suzhou, Jiangsu 215123, China

Abstract An asymmetric large optical cavity waveguide structure is designed and fabricated, and a stable output of a 980 nm high power semiconductor laser is realized by combining distributed Bragg reflection (DBR) technology. The experiments use electron beam lithography technology and an inductive coupled plasma etching process with SiO_2 as a hard mask. By reducing the Ar beam current, the consumption of the SiO_2 hard mask due to physical bombardment is reduced. A DBR grating with good morphology, period of 890 nm, and duty cycle of 50% is fabricated. Combined with ridge waveguide laser fabrication technology, the DBR laser is successfully fabricated. Finally, when the device injection current is 15 A, the output power is up to 10.7 W, slope efficiency is 0.73 W/A, device threshold current is 0.95 A, and central wavelength is 979.3 nm. This study presents a new approach for the fabrication and research of GaAs-based DBR semiconductor lasers.

Key words lasers; semiconductor lasers; distributed Bragg reflector; electron beam lithography; high power OCIS codes 140.5960; 140.3070; 160.6000; 220.4000; 140.3460

1 引 言

近年来,半导体激光器以体积小、质量轻、光电转 化率高、方便携带等优点,在工业应用中扮演着越来 越重要的角色^[1-5]。其中 980 nm 波段半导体激光器 引起研究人员的广泛关注,这主要是因为其不仅是抽运光纤激光器和固体激光器的新一代抽运源,还可以 广泛应用在医学领域中^[6-7]。但是受到结构设计、外 延和封装技术的影响,较低的激光输出功率一直制约 着 980 nm 波段半导体激光器的发展,所以提升激光

收稿日期: 2019-01-31; 修回日期: 2019-03-04; 录用日期: 2019-03-11

基金项目:国家自然科学基金(11674038,61674021,61574022,61704011)

^{*} E-mail: fangdan19822011@163.com

输出功率一直是该领域的研究热点之一。

1975年,贝尔实验室利用 GaAs 衬底成功制备 了第一个单模激射的分布布拉格反射(DBR)激光 器,这个研究成果使得 Bragg 反射器走上了光电子 器件的应用之路^[8]。2008年, Hasler等^[9]成功制备 了 1060 nm 窄线宽 DBR 锥形半导体激光器,将三 量子阱的超大光腔波导结构与6阶光栅相结合,当 脊波导处的电流(I_{RW})为 300 mA 时,器件的输出功 率达到5 W。2010年,德国费尔南德-布朗研究所 (FBH)利用干刻蚀技术制作出 6 阶表面光栅和脊 型波导结构,器件的总长度为4mm,其单模输出功 率超过1W,激射波长为974 nm^[10]。同年,德国 FBH 研究所制作了 GaAs 基 980 nm DBR 半导体 激光器,其条宽为90 µm,输出功率达到 14.3 W,转 换效率为50%,通过引入6阶光栅的实现了波长稳 定性的提升,波长漂移仅为 0.074 nm/K^[11]。2014 年, Decker 等^[12]设计了 80 阶 V 型光栅结构的 DBR 半导体激光器,该器件的连续输出功率达到 6 W,转换效率大于 50%,光谱宽度小于 0.7 nm。 虽然 DBR 激光器的发展速度很快,在窄线宽、波长 稳定方面都有很多出色的研究成果,但是在高功率 方面的研究却少有报道,本文为了实现 DBR 激光器 的高功率输出,从器件结构设计入手,通过优化制备 工艺的手段来实现器件高功率输出。

2 器件结构

采用大光腔非对称波导结构来增加腔面处光斑 的横向尺寸,降低有源区光限制因子,从而降低腔面 光功率密度,提高器件的可靠性。采用金属有机化 合物化学气相沉淀(MOCVD)法生长外延片,本研 究中所生长的外延片结构参数如表 1 所示^[13],其中 p++为p型重掺杂区,n+为 n 型重掺杂,I 型为本 征层,整个外延片为 PIN 结构。有源区为非掺杂 7 nm厚的 InGaAs 三量子阱材料,上、下波导层为 1.1 μ m和 1.6 μ m 厚的 p型、n 型 Al_{0.1}Ga_{0.9} As 材料, 上、下限制层均为 1 μ m 厚 的 Al_{0.2}Ga_{0.8} As 材料,其 中 p 型掺杂元素为 Be, n 型掺杂元素为 Si,掺杂浓 度(粒子数浓度)均为 1 × 10¹⁸ cm⁻³;接触层为 400 nm厚的 GaAs 材料,其 Be 元素的掺杂浓度为 1×10²⁰ cm⁻³。

对于非对称大光腔结构,基于波长为 980 nm 的激射光,为了获得较高的输出光质量和较小的光 限制因子,有源区采用 7 nm 厚的三量子阱结构。 为了获得较低的阈值增益,需要选择合适的 p 层和 n 层波导层厚度差。若厚度差太大,则基模光场将 偏离有源区;若厚度差太小,则基膜和高阶模间光限 制因子差值小,易产生高阶模^[14]。经计算,当厚度 差为 0.5 μm 时,可以获得最佳的阈值增益;当 p型 和 n 型波导限制层厚度太厚时,器件电阻过大,高阶 模阈值减少,引入模式竞争;当限制层厚度太薄,限 制层作用将丧失,辐射损耗增大,因此,本研究选择 上、下限制层厚度均为 1 μm 的结构,以最大程度地 抑制高阶模的产生。

表1 半导体激光外延片结构

Table 1 Diada lessa spitanial leven star

Туре	Component	Thickness /	Doping
		nm	content $/cm^{-3}$
p++	GaAs	400	1×10^{20}
р	$Al_{\scriptscriptstyle 0.2}Ga_{\scriptscriptstyle 0.8}As$	1000	1×10^{18}
р	$Al_{\scriptscriptstyle 0.1}Ga_{\scriptscriptstyle 0.9}As$	1100	1×10^{18}
Ι	$Al_{_{0.13}}Ga_{_{0.87}}As$	10	
Ι	InGaAs	7	
Ι	$Al_{\rm 0.13}Ga_{\rm 0.87}As$	10	
Ι	InGaAs	7	
Ι	$Al_{\rm 0.13}Ga_{\rm 0.87}As$	10	
Ι	InGaAs	7	
Ι	$Al_{\rm 0.13}Ga_{\rm 0.87}As$	10	
n	$Al_{\scriptscriptstyle 0.1}Ga_{\scriptscriptstyle 0.9}As$	1600	1×10^{18}
n	$Al_{\scriptscriptstyle 0.2}Ga_{\scriptscriptstyle 0.8}As$	1000	1×10^{18}
n+	GaAs	200	1×10^{18}
Substrate	GaAs		

3 DBR 光栅设计

本研究设计并制作了 6 阶 DBR 光栅结构,以满 足光谱窄线宽的需求。利用散射矩阵导出 DBR 反 射率与其耦合系数 κ 的关系,通过优化耦合长度、占 空比、刻蚀深度等光栅参数,最终获得具有高反射率 的 DBR 结构。

DBR 反射率与其耦合系数 κ 的关系为

$$R = |r|^2 = \tan h^2(\kappa L), \qquad (1)$$

式中:r为 DBR 结构的反射系数;R 为反射率;L 为 光栅区长度;h 为光栅刻蚀剩余层厚度。根据(1)式 模拟得到的反射率与光栅区长度的关系如图 1。

从图 1 可以看出,当光栅区长度达到 500 μm 时,反射率达到 90%,并且随着光栅区长度的继续 增加,反射率的增加幅度趋于平缓,为了简化制作工 艺并减少损耗,选择的光栅区长度为 500 μm。根据 布拉格条件

$$\Lambda = \frac{m\lambda}{2n_{\text{neff}}},\tag{2}$$



图 1 光栅区长度与反射率关系曲线

Fig. 1 Relationship between grating length and reflectivity 式中: Λ 为光栅周期;m 为光栅阶数; n_{neff} 为材料的 有效折射率; λ 为出射光的波长。由(2)式可知,光 栅阶数 m 与光栅周期 Λ 成正比,即阶数越大,周 期越长。但是对于 DBR 光栅而言,在占空比、刻 蚀深度、光栅长度和光栅材料等条件相同的情况 下,光栅反射率随着光栅阶数的增加而降低。为 了均衡器件性能与工艺制作难度,本研究选择制 作 6 阶光栅,输入波长为 980 nm,材料的有效折射 率约为 3.3^[15],因此,可以得到光栅的周期约为 890 nm。

4 器件制备

器件整体结构如图 2 所示,激光器的芯片长 4000 µm,宽 500 µm。该激光器由脊型波导区和 DBR 光栅区两部分组成,其中脊型波导长3500 µm、 宽 100 µm,光栅区长 500 µm、宽 100 µm。DBR 光 栅为器件的重要组成部分,也是制作的难点所在,为 了获得形貌良好且满足器件制作要求的 DBR 光栅 结构,通过理论计算得到光栅周期、光栅长度等参 数,结合实验摸索对光栅周期、光栅区长度、刻蚀方 法等进行优化,以保证 DBR 光栅能够满足理想要 求。实验中采用分别制作脊型波导区和光栅区的方 式,虽然将两部分分开制作会增加工艺难度,但可以 对脊型波导与光栅的刻蚀深度分别进行控制,有利 于器件的制作。



图 2 脊型激光器的器件结构 Fig. 2 Structure ofridge semiconductor laser

脊型波导的制作采用常规的紫外光刻技术,但 对于周期为 890 nm 的光栅,普通紫外光刻机无法 达到其线宽要求,因此选择用精度更高的电子束光 刻技术对 DBR 光栅进行制作,并利用感应耦合等离 子(ICP)刻蚀工艺对光栅进行刻蚀。由于光栅刻蚀 深度超过 1 μm,而普通的有机玻璃(PMMA)电子 束光刻胶与 GaAs 的抗刻蚀选择比很低,约为 1:2, 不满足此刻蚀深度的要求。因此选择用 SiO₂ 作为 硬掩模来对光栅进行刻蚀。光栅制作流程如图 3 所示。



图 3 DBR 光栅制作流程。(a)用 PECVD 在衬底上生长 200 nm 厚的 SiO₂,并旋涂 PMMA 光刻胶;

(b)进行电子束光刻;(c) RIE 刻蚀 SiO2;(d)去除光刻胶,利用 ICP 刻蚀衬底;(e)去除残余 SiO2

Fig. 3 Production process of DBR grating. (a) Grow 200 nm-thick SiO₂ by PECVD on substrate and then coat with PMMA photoresist; (b) perform electron beam lithography; (c) etch SiO₂ mask layer by RIE; (d) remove photoresist and etch substrate with ICP; (e) remove residual SiO₂ mask layer

DBR 光栅制作的具体步骤如下: 1) 对外延片进行清洗后,利用等离子体增强化 学气相沉积(PECVD)法生长一层 200 nm 厚的 SiO₂硬掩模,利用旋涂法在表面涂覆电子束光刻胶;
 2)利用电子束光刻技术,将光栅图形直接写到
 SiO₂表面,并显影;

3)利用反应离子刻蚀(RIE)技术对 SiO₂进行 刻蚀,将光栅图形转移到 SiO₂硬掩模上;

4)去除电子束光刻胶后,利用 ICP 刻蚀技术,对外延片材料进行刻蚀;

5)利用缓冲氧化物刻蚀液(BOE)漂洗 30 s,去 除残余 SiO₂,得到光栅结构。

首先利用 ICP 刻蚀技术中的 GaAs 标准刻蚀工 艺对光栅进行刻蚀,参数如表 2,刻蚀进行 4 min 后,光栅的形貌如图 4(a)所示,可以看出光栅形貌 呈尖锥状,难以满足器件制备要求。光栅之所以呈 尖锥状是因为刻蚀参数中 Ar 的束流过高,物理轰 击作用明显,导致 SiO₂硬掩模在刻蚀过程中被消耗 殆尽,无掩模状态下持续刻蚀使光栅出现尖锥形。 为了优化光栅形貌,对表 2 的参数进行调整,主要是 将 Ar 的束流从 2.5×10⁻⁷ m³•s⁻¹降低至 8.33×



10⁻⁸ m³•s⁻¹,目的是减少物理轰击作用对 SiO₂的 消耗,其他参数不变。优化参数后对光栅进行刻蚀, 此刻蚀参数下 SiO₂与 GaAs 的抗刻蚀选择比约为 1:10,GaAs 刻蚀速率约为 270 nm/min,满足刻蚀 深度的要求,参数优化后的光栅形貌如图 4(b)所 示。可以看出,优化后光栅形貌良好,可以满足器件 的制作要求。

表 2 ICP 刻蚀参数

Tabla	2	ICP	otching	paramotor
I able	4	IUP	etcning	parameters

Parameter	Numerical value
ICP power /W	350
RF power /W	50
Cl_2 beam /($m^3 \cdot s^{-1}$)	5×10^{-8}
BCl_3 beam /($m^3 \cdot s^{-1}$)	1.167×10^{-7}
Ar beam $/(m^3 \cdot s^{-1})$	2.5×10^{-7}
Time / min	4

(b)



图 4 DBR 光栅的 SEM 图。(a)形貌优化前;(b)形貌优化后

Fig. 4 SEM images of DBR grating. (a) Before shape optimization; (b) after shape optimization

利用电子束光刻技术解决了常规紫外光刻线宽 精度小的问题,并且电子束光刻技术具有较高的套 刻精度,为后续脊型波导的套刻提供了有利条件。 由于器件制作过程中需要多部套刻,高精度套刻可 以提高器件制作的成功率,并在一定程度上提高器 件的性能。

5 器件性能测试结果

经过脊型波导的制作、生长钝化层、退火合金、 腔面镀膜、贴片封装等工艺后,对器件输出特性进行 测试。从图 5 所示的 P-I-V 测试结果可以看出,当



电流增加到 15 A 时,功率达到 10.7 W,阈值电流 $I_{th}=0.95$ A,开启电压约为 1.2~1.3 V,说明芯片中 没有除 pn 结以外的其他势垒存在,即 p 型和 n 型欧 姆接触不存在异常势垒。从图 6 所示的光谱测试结 果可 以 看 出,激光器 出 射激光的 中心 波长为 979.3 nm,线宽为 2.77 nm,符合 DBR 光栅设计的 要求。



6 结 论

通过设计非对称大光腔的波导结构,利用 DBR

光栅压缩光谱线宽,优化制备工艺及参数,得到高功 率窄线宽的 980 nm 波段激光输出。在优化制作工 艺过程中,利用电子束光刻技术,选择 SiO₂ 作为硬 掩模,提高掩模层与 GaAs 的抗刻蚀选择比,成功制 作出具有高深宽比的 DBR 光栅结构,由于 Ar 的物 理轰击作用,在刻蚀光栅过程中 SiO₂掩模层逐渐被 消耗,刻蚀完成后 SiO₂掩模层恰好所剩无几,为后 续工艺带来极大方便。本研究最终成功制作出输出 功率为 10.7 W、光谱线宽为 2.77 nm、阈值电流为 0.95 A、中心波长为 979.3 nm 的 DBR 激光器。

参考文献

- [1] Zhao Y A, Hu G H, Liu X F, et al. Laser conditioning technology and its applications [J]. Optics and Precision Engineering, 2016, 24(12): 2938-2947.
 赵元安,胡国行,刘晓凤,等.激光预处理技术及其
- 应用[J]. 光学 精密工程, 2016, 24(12): 2938-2947. [2] Xu Z P, Shen H H, Xu Y S. Review of the development of laser active imaging system with direct ranging[J]. Chinese Optics, 2015, 8(1): 28-38. (在工具、社会法、社会社工具的研究研究社会社会)

徐正平, 沈宏海, 许永森. 直接测距型激光主动成像 系统发展现状[J]. 中国光学, 2015, 8(1): 28-38.

- [3] Liu Y Q, Cao Y H, Li J, et al. 5 kW fiber coupling diode laser for laser processing [J]. Optics and Precision Engineering, 2015, 23(5): 1279-1287.
 刘友强,曹银花,李景,等.激光加工用 5 kW 光纤 耦合半导体激光器[J]. 光学 精密工程, 2015, 23 (5): 1279-1287.
- [4] Yan C L, Ning Y Q, Qin L, et al. High-power InGaAs quantum wells vertical-cavity surfaceemitting laser[J]. Acta Photonica Sinica, 2004, 33 (9): 1029-1031.
 晏长岭,宁永强,秦莉,等.高功率 In Ga As 量子阱 垂直腔面发射激光器的研制[J].光子学报, 2004,

垂直腔面发射激光器的研制[J].光子学报,200433(9): 1029-1031.

[5] An N, Han X W, Liu C Z, et al. Simulation analysis of 2 μm InGaAsSb/AlGaAsSb laser diode with dual waveguide[J]. Acta Photonica Sinica, 2016, 45(9): 0914001.

安宁, 韩兴伟, 刘承志, 等. 2 μm InGaAsSb/ AlGaAsSb 双波导半导体激光器的结构设计[J]. 光 子学报, 2016, 45(9): 0914001.

[6] Li H, Du J Y, Qu Y, et al. Low power dissipation 980 nm single mode pumping source laser with wavelength stabilization [J]. Chinese Journal of Luminescence, 2016, 37(1): 33-37.

李辉,都继瑶,曲轶,等.光谱稳定的低功耗 980 nm 单模抽运源半导体激光器[J].发光学报,2016,37 (1):33-37.

- [7] Hu L M, Liu Y, Lu Z H, et al. Skin welding with a combination of 980 nm and 1064 nm lasers [J]. Chinese Journal of Lasers, 2011, 38(4): 0404001.
 胡黎明,刘云,芦志华,等. 980 nm/1064 nm 双波长半导体激光皮肤焊接[J]. 中国激光, 2011, 38(4): 0404001.
- [8] Reinhart F K, Logan R A, Shank C V. GaAs-Al_xGa_{1-x}As injection lasers with distributed Bragg reflectors[J]. Applied Physics Letters, 1975, 27(1): 45-48.
- [9] Hasler K H, Sumpf B, Adamiec P, et al. 5-W DBR tapered lasers emitting at 1060 nm with a narrow spectral linewidth and a nearly diffraction-limited beam quality [J]. IEEE Photonics Technology Letters, 2008, 20(19): 1648-1650.
- [10] Paschke K, Spießberger S, Kaspari C, et al. Highpower distributed Bragg reflector ridge-waveguide diode laser with very small spectral linewidth [J]. Optics Letters, 2010, 35(3): 402-404.
- [11] Fricke J, Bugge F, Ginolas A, et al. High-power 980-nm broad-area lasers spectrally stabilized by surface Bragg gratings [J]. IEEE Photonics Technology Letters, 2010, 22(5): 284-286.
- [12] Decker J, Crump P, Fricke J, et al. Narrow stripe broad area lasers with high order distributed feedback surface gratings [J]. IEEE Photonics Technology Letters, 2014, 26(8): 829-832.
- [13] Qiao C, Su R G, Fang D, et al. Etching process of 980 nm tapered semiconductor laser [J]. Acta Photonica Sinica, 2018, 47(9): 0914003.
 乔闯,苏瑞巩,房丹,等. 980 nm 锥形半导体激光器 刻蚀工艺[J]. 光子学报, 2018, 47(9): 0914003.
- [14] Li J J, Cui B F, Deng J, et al. 980 nm high power semiconductor laser with asymmetric super large optical cavity [J]. Chinese Journal of Lasers, 2013, 40(11): 1102011.
 李建军,崔碧峰,邓军,等.非对称超大光腔 980 nm 大功率半导体激光器[J].中国激光, 2013, 40(11): 1102011.
- [15] Fiebig C, Blume G, Uebernickel M, et al. Highpower DBR-tapered laser at 980 nm for single-path second harmonic generation [J]. IEEE Journal of Selected Topics in Quantum Electronics, 2009, 15 (3): 978-983.