物理学报 Acta Physica Sinica



多横模垂直腔面发射激光器及其波长特性

关宝璐 刘欣 江孝伟 刘储 徐晨

Multi-transverse-mode and wavelength split characteristics of vertical cavity surface emitting laser

Guan Bao-Lu Liu Xin Jiang Xiao-Wei Liu Chu Xu Chen

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 64, 164203 (2015) DOI: 10.7498/aps.64.164203 在线阅读 View online: http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.164203 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn/CN/Y2015/V64/I16

您可能感兴趣的其他文章 Articles you may be interested in

基于半导体环形激光器的高速双向双信道混沌保密通信

High speed bidirectional dual-channel chaos secure communication based on semiconductor ring lasers 物理学报.2015, 64(15): 154205 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.154205

243 nm 稳频窄线宽半导体激光器

A narrow linewidth diode laser at 243 nm 物理学报.2015, 64(13): 134205 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.134205

双路激光混沌复用系统的混沌同步及安全性能研究

Performance of chaos synchronization and security in dual-chaotic optical multiplexing system 物理学报.2015, 64(12): 124206 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.124206

有机激光材料及器件的研究现状与展望

Current reflearch and future development of organic laser materials and devices 物理学报.2015, 64(9): 094202 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.094202

反馈强度对外腔反馈半导体激光器混沌熵源生成的随机数序列性能的影响 Influence of feedback strength on the characteristics of the random number sequence extracted from an

external-cavity feedback semiconductor laser

物理学报.2015, 64(8): 084204 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.084204

多横模垂直腔面发射激光器及其波长特性*

关宝璐 刘欣 江孝伟 刘储 徐晨

(北京工业大学,光电子技术省部共建教育部重点实验室,北京 100124)(2015年2月9日收到;2015年3月12日收到修改稿)

基于氧化限制型内腔接触垂直腔面发射激光器 (VCSEL) 结构设计, 研究了 VCSEL 的多横模分布及其模式波长分裂特性与氧化孔径尺寸、形状的关系. 在实验基础上, 通过建立有效折射率模型, 并利用标量亥姆霍兹方程的迭代算法理论, 分别对椭圆形氧化孔径和圆形氧化孔径 VCSEL 的横向模式特性进行模拟研究, 计算得到不同形状孔径的多横模光场分布情况, 同时测量得到高阶横模多频输出光谱. 研究发现, 椭圆氧化孔形状不仅影响横模分布特性, 还会导致每个模式的波长产生分裂, 分裂值可达 0.037 nm. 同时, 随着氧化孔径的增大, 波长分裂影响会逐渐减小, 直至趋近于圆形氧化孔径的分布特性. 研究结果为进一步实现氧化限制型 VCSEL 的多横模锁定提供了有益参考和借鉴.

关键词: 垂直腔面发射激光器, 氧化孔径, 横模分布, 波长分裂 **PACS:** 42.55.Px, 42.79.Ag, 42.60.Fc **DOI:** 10.7498/aps.64.164203

1引言

垂直腔面发射激光器(VCSEL)作为重要的半 导体激光器光源之一,对促进信息社会的高速发展 和推动高密度、超快光通信技术的形成变得越来 越重要. 特别是具有短脉冲、高重复频率的横模锁 定(mode-locking, ML) VCSEL 越来越被人们所研 究和关注^[1,2].通过锁定VCSELs的单个或多个高 阶横模,可以使VCSEL产生皮秒级甚至飞秒级的 高重复率激光,并具有相同的模式空间,可以产生 类似光学频率梳的输出频谱, 广泛应用于集成光通 信、全光原子钟以及光测量. 但是由于面发射激光 器所生长的晶体材料的各向异性,在AlGaAs氧化 限制孔径形成过程中容易产生不规则形状,直接导 致VCSEL的近场模式分布不均匀^[3].特别是为了 减小VCSEL激光器阈值电流,人们在设计中往往 采取小尺寸氧化孔径的方法^[4,5]. 而氧化孔径较小 时,高铝组分AlGaAs层氧化速率的各向异性更为 突出,所设计的圆形氧化孔径最终成为椭圆形⁶, 从而影响拉格朗日-高斯模式间距分布的形成.因此,为了使横向模式能够更好地锁定,椭圆形氧化 孔径VCSEL的横向模式分布以及相邻模式对应 波长分裂的研究变得至关重要.目前,已有课题 组开展了氧化限制型VCSEL横模特性研究,例如, Li等^[7]在实验中观测到了波长分裂的现象;Zhang 等^[8]研究了电光双折射效应对模式分裂的影响,解 释了在外加电场下两个正交方向波长的偏移的现 象.但这些研究都没有具体考虑氧化孔形状变化带 来的影响,特别是对高阶横模的分布以及波长分裂 计算方法的研究尚未见报道.

传统 VCSEL 是利用柱坐标系下的多横模速率 方程来研究横模场分布^[9],但是这种针对于圆形 氧化孔径的计算方法显然已经不再适用于椭圆形 氧化孔径波导结构.因此,本文在实验基础上,建 立椭圆波导有效折射率模型,并利用 Rsoft 软件对 VCSEL 的多横模特性进行模拟分析,最终得到椭 圆形氧化孔径多横模近场模式的二维平面分布和 氧化孔径横截面的有效折射率分布,并与实验结果 进行了对比.

* 国家自然科学基金青年科学基金 (批准号: 60908012)、北京市教委面上项目 (批准号: KM201010005030) 和北京市属高等学校高层 次人才引进与培养计划资助的课题.

†通信作者. E-mail: gbl@bjut.edu.cn

© 2015 中国物理学会 Chinese Physical Society

2 氧化限制型VCSEL的结构设计

图 1 (a) 为 850 nm 氧化限制型 VCSEL 的横截 面示意图,该 VCSEL 采用金属有机物化学汽相 淀积方法生长得到,其主要结构如下:首先, 在 n 型掺杂的 GaAs 衬底上外延生长 34 对λ/4厚 度的 Al_{0.12}Ga_{0.88}As/Al_{0.9}Ga_{0.1}As 下分布布拉格 反射镜 (DBR);再生长 3对 7.2 nm 厚的 GaAs量 子阱和 8 nm 厚的 Al_{0.3}Ga_{0.7}As势垒组成有源区 部分;然后在有源区上面生长 20 对λ/4厚度的 Al_{0.12}Ga_{0.88}As/Al_{0.9}Ga_{0.1}As 的顶部 DBR. 同时, 在有源区和顶部 DBR 之间生长一层厚度为 30 nm 的氧化限制层 (Al_{0.98}Ga_{0.02}As),经过湿氮氧化工 艺后得到对电流和光场同时具有限制作用的氧化 孔径^[10].

上述VCSEL制备工艺过程如下: 首先在外延

片上光刻,并利用体积比为甲醇:磷酸:双氧水:去 离子水 = 1:3:1:5的DBR腐蚀液, 湿法刻蚀 出圆柱形台面,深度大于2.7 µm,使氧化限制层 Al_{0.98}Ga_{0.02}As 侧壁充分暴露出来. 然后在400 °C 的湿氮环境下进行氧化,氧化孔径分别为8,10,15 和20 µm. 通过等离子体增强化学气相淀积淀积 一层 400 nm 厚的 SiO₂ 作为钝化层, 溅射 350 nm 的 Ti-Aup型电极,光刻出电极图形,背面衬底减薄 至120 µm, 溅射 Au-Ge-Ni-Au 并在430 °C下退火 35 s, 合金形成n型背面电极. 氧化孔径如图1(b) 所示,可清晰看到图中氧化孔径不再是初始设计的 圆形, 而近似为椭圆形. 这是由于 [011] 晶向的键能 较高,该晶向具有较低的表面反应速率,使得[011] 晶向的氧化速率小于[011]晶向的氧化速率[11],于 是在高组分Al 层中心形成了一个近似椭圆形的 氧化孔径^[12],其中[011]方向为椭圆的长轴方向, [011] 方向为椭圆的短轴方向.



图 1 (网刊彩色) 实验中 VCSEL 结构和近似椭圆的氧化孔径形状 Fig. 1. (color online) Structure of VCSEL and elliptical oxide aperture.

3 椭圆形氧化孔径VCSEL的模式 计算

氧化孔径的形状对VCSEL的近场模式特性有 很大影响,往往会导致高阶横模近场模式分布的不 同,从而改变激光器的激射特性.因此,本文分别 建立了小尺寸下的椭圆波导模型和圆形波导模型, 并基于标量亥姆霍兹方程的迭代算法(BPM)对横 模近场分布进行了计算分析,得到椭圆形氧化孔径 和圆形氧化孔径VCSEL近场二维分布,如图2和 图3所示. 可以看出,当模式阶数较低时,模式光场分布 范围相对集中,光束发散角较小.因此,对于椭圆 形氧化孔径和圆形氧化孔径VCSEL的基模分布没 有明显的区别.但随阶数的增加,模式光场分布变 得复杂且分散,范围随之增大,并且由于氧化孔径 形状的不同,椭圆孔径和圆形孔径VCSEL的模式 分布也不再一致.如图2中LP41的横模近场分布, 由于椭圆的氧化孔径形状不是圆对称结构,在短轴 [011]方向,模式分布被大大限制,导致光场能量分 布不均匀,并集中在一起,其光斑并未如图3 中圆 形氧化孔径的LP41模式具有清晰的分裂光斑.此 外,对于标准圆对称氧化型 VCSEL 结构,模式波长可以表示为

$$\lambda_{\rm lp} = \lambda_{\rm B} \left[1 - (2p + l - 1) \frac{\lambda_{\rm B}}{a} \frac{\sqrt{n_0^2 - n_{\rm a}^2}}{\sqrt{2}\pi n_0^{3/2}} \right], \quad (1)$$

其中, λ_{lp} 是每个LP模式对应波长, λ_B 是中心波长, a是氧化孔径半径, n_0 是芯层折射率, n_a 是包层 折射率,则两个相邻模式之间的波长间距由 (2)式 给出,

$$\Delta \lambda = \lambda_{01} - \lambda_{11} = \lambda_{11} - \lambda_{21} = \frac{\lambda_{\rm B}^3}{2\pi^2 \omega_0^2 n_0^2}, \quad (2)$$

其中ω0是光斑半径,

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{a\lambda_{\rm B}}{\pi\sqrt{n_0^2 - n_{\rm a}^2}}}.$$
 (3)

因此,从(2),(3)式可以得出任意两个相邻模式波

长的间距为定值,

$$\Delta \lambda = \frac{\lambda_{\rm B}^2 \sqrt{n_0^2 - n_{\rm a}^2}}{2\pi a n_0^2}.$$
 (4)

从(4)式中我们可以看出,波长间距只与中心波长、 氧化孔径以及有效折射率差有关,即每个模式波长 间距均相等.因此,在标准的圆对称氧化孔径结构 中,VCSEL相邻模式波长本质上也是等间距的.且 当两个模式序数(2p+l)的值相等时,这两个模式 的截止频率和波长都相等,即频率简并.

图 4 为不同尺寸圆形氧化孔径下,激光器模式 波长的分布图.从图中可以看出,氧化孔径为8 μm 时,VCSEL的一阶模式 LP₁₁的波长是 848.72 nm, 而当氧化孔径增大到 20 μm 时,VCSEL的 LP₁₁模 式波长变为 849.49 nm,红移了 0.77 nm,即随着氧 化孔径的增大,每个模式对应的激射波长将相应增 加.同时,氧化孔径为8 μm 时VCSEL 模式空间距



图 2 (网刊彩色) 椭圆孔径 VCSEL 横向模式分布

Fig. 2. (color online) Distribution of transverse mode of elliptical oxide aperture VCSEL.



图 3 (网刊彩色)圆形氧化孔径 VCSEL 近场模式分布

Fig. 3. (color online) Distribution of transverse mode of circular oxide aperture VCSEL.

离为0.64 nm, 而当氧化孔径增大到20 μm时VC-SEL的模式空间距离却减小为0.25 nm, 即模式空 间距离随着孔径的增大而减小. 这是由于, 随着氧 化孔径的增大, 模式空间分布的各向异性逐渐变 小, 同时, 椭圆波导结构对横模的横向限制作用减 弱, 各个模式波长更接近中心波长, 使得相邻模式 空间距离随之变小.



图 4 (网刊彩色)四个不同尺寸圆形氧化孔径器件每个模式对应波长的分布

Fig. 4. (color online) Distribution of wavelength corresponding to each transverse mode in different diameter size of circular oxide aperture VCSEL. LP模式不仅具有固定的模式波长,每个模式 还具有相同的两个正交分布的退化模式,并且每个 模式均由两个互相正交的电场矢量 *E* 和磁场矢量 *H* 组成. LP模式的偏振方向在水平方向的分布可 以按照 cos(jø)或 sin(jø)变化进行耦合,即电场矢 量 *E* 既可以沿 *x* 轴方向传播,也可以沿 *y* 轴方向 传播.因此,对于单一的 LP模式实际上有4种不 同的模场分布,且两两正交.但是,对于氧化孔径 不再是标准圆对称结构,而是类似于椭圆形的结构 而言,当LP 模式在两个正交方向分布时,椭圆波 导阶跃折射率分布的各向异性将会导致两个正交 分布的模式波长产生分裂.其椭圆形氧化孔径在 [0ī1] 和[011]方向的折射率分布可以表示为^[13]

$$n(x,y) = \begin{cases} n_0 \left(1 + \frac{1}{2}g^2\right) - \frac{1}{2}g^2 n_0 \left(\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2}\right), \\ \left(\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} \leqslant 1\right), \\ n_0 - \delta n, \quad \left(\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} > 1\right). \end{cases}$$
(5)

其中a为椭圆波导的长轴, b为短轴, 芯层折射率 $n_0 = 3.30, g$ 为与温度相关的拟合参数, 折射率梯 度 $\delta_n = 0.01.$



图 5 (网刊彩色) 不同椭圆形氧化孔径的折射率径向分布 (a) $a = (c) a = 15 \ \mu m, b = 12 \ \mu m;$ (d) $a = 20 \ \mu m, b = 17 \ \mu m$

(a) $a = 8 \ \mu m$, $b = 6 \ \mu m$; (b) $a = 10 \ \mu m$, $b = 8 \ \mu m$;

Fig. 5. (color online) The distribution of refractive index of the elliptical oxide aperture with different diameter: (a) $a = 8 \ \mu\text{m}$, $b = 6 \ \mu\text{m}$; (b) $a = 10 \ \mu\text{m}$, $b = 8 \ \mu\text{m}$; (c) $a = 15 \ \mu\text{m}$, $b = 12 \ \mu\text{m}$; (d) $a = 20 \ \mu\text{m}$, $b = 17 \ \mu\text{m}$. 图 5 为椭圆形氧化孔径 VCSEL 不同晶向的折 射率分布.可以看出,两个正交方向的折射率成抛 物线形状分布,考虑到温度的影响,原来的阶跃折 射率分布将变为周围低、中间高的渐变折射率分 布,并且由于椭圆氧化孔径的不对称,折射率分布 在 [0ī1] 方向比 [011] 方向要高一些.随着氧化孔径 的增大,不同径向上的折射率差值会随之减小,这 是由于当孔径尺寸增大时,各向异性减弱,氧化孔 径的椭率越来越小,形状越来越接近圆形,因此折 射率分布也逐渐接近圆对称形状的折射率分布.椭 圆正交方向的不对称直接导致了折射率分布的不 均匀,并决定了两个方向的折射率差值 Δn 的大小. 而模式波长分裂产生的波长差与不同径向上折射 率差值的关系可以表示为

$$\frac{\Delta n}{n_0} = \frac{\Delta \lambda}{\lambda_0},\tag{6}$$

其中 n_0 为芯层折射率, λ_0 为中心波长.

从(6)式中不难看出,当两个正交模式的折射 率差值 Δ*n* 不为0时,必然会产生一个相应的波长 差 Δλ_{lp},因此,波长差值的大小直接由氧化孔径的 各向异性决定.

图 6 为当长轴 $a = 8 \mu m$, 短轴 $b = 6 \mu m$ 时椭圆 氧化孔径 VCSEL 高阶模式波长的分布. 当模场按 长轴 [011] 方向分布时, 激射的波长比按短轴 [011] 方向分布时红移, 即正交模式波长随着轴向分布 的正交变化而出现两个可能的峰值. 从图 6 可以看 出, 当长轴 $a = 8 \mu m$, 短轴 $b = 6 \mu m$ 时, VCSEL的 模式空间距离为0.64 nm, 而对应于一阶模式 LP₁₁



图 6 (网刊彩色) 长短轴分别为 $a = 8 \mu m$, $b = 6 \mu m$ 的 椭圆孔径 VCSEL 波长分布

Fig. 6. (color online) Distribution of wavelength of $a=8~\mu{\rm m}$ and $b=6~\mu{\rm m}$ elliptical oxide aperture VC-SEL.

模式波长的 $\Delta\lambda_{11} = 0.017$ nm. 随着阶数的增加, LP₄₁模式波长差变为 $\Delta\lambda_{41} = 0.037$ nm. 表1为不 同长轴的椭圆孔径 VCSEL 模式波长分裂情况. 其 中, 芯层折射率 $n_0 = 3.30$, 包层折射率 $n_a = 3.29$, 折射率梯度 $\delta n = 0.01$, 与温度相关的拟合参数 g = 0.0269. 如表1所列, 当长轴 a = 20 µm, 短轴 b = 17 µm 时, VCSEL 的模式空间距离为0.25 nm, 其一阶模式 LP₁₁模式波长差为 $\Delta\lambda_{11} = 0.0013$ nm, LP₄₁模式波长为 $\Delta\lambda_{41} = 0.0033$ nm. 计算 结果表明, 由于椭圆折射率的各向异性分布产生的 波长分裂现象直接导致相邻模式间波长变为非等 间距分布, 并且随着氧化孔径的减小, 波长分裂程 度会进一步增加.

表 1 不同尺寸椭圆孔径模式对应波长分裂情况 Table 1. Distribution of wavelength split corresponding to each transverse mode in different diameter size of elliptical oxide aperture VCSEL.

模拟参数: $n_0 = 3.30, n_a = 3.29, \delta n = 0.01, g = 0.0269$				
模式	$\Delta \lambda_{ m lp}/ m nm$			
	$a=8~\mu{ m m}$	$a=10~\mu{\rm m}$	$a=15~\mu\mathrm{m}$	$a=20~\mu{\rm m}$
LP_{11}	0.017	0.00798	0.004	0.0013
LP_{21}	0.026	0.01133	0.005	0.0021
LP_{02}	0.026	0.01133	0.005	0.0021
LP_{31}	0.032	0.015	0.006	0.0026
LP_{12}	0.032	0.015	0.006	0.0026
LP_{41}	0.037	0.018	0.007	0.0033
LP_{22}	0.037	0.018	0.007	0.0033
LP_{03}	0.037	0.018	0.007	0.0033

从表1可以看出,在同一个VCSEL中,模式序 数越大,波长分裂情况越为严重.同时,两个频率简 并的模式,也依然具有相同的波长分裂情况.简并 模式LP₂₁和LP₀₂波长分裂均为0.026 nm,二者依 然具有相同波长.而对于不同椭圆孔径的VCSEL, 孔径越小,分裂效果越明显,长轴为 $a = 8 \mu$ m的 椭圆氧化孔径VCSEL的LP₁₁模式波长分裂值为 0.017 nm,而LP₄₁模式波长分裂达到0.037 nm,但 是对于长轴为 $a = 20 \mu$ m的椭圆氧化孔径VCSEL, LP₁₁模式波长分裂0.0013 nm, LP₄₁模式波长分裂 为0.0033 nm,相差达到一个数量级.而且,孔径越 小,模式限制作用越大,有效折射率在[011]方向和 [011]方向的各向异性越强,每个模式对波长的分裂 趋势也越显著.

4 实验结果与分析

图 7 为室温测量得到的椭圆形氧化孔径 VC-SEL输出功率和电压随电流变化关系曲线,其中 注入电流为5 mA,椭圆氧化孔径长轴8 μm. 从 图 7 中可以看出,5 mA下 VCSEL最高输出光功率 为0.72 mW,阈值电流为0.2 mA,激射中心波长为 850.48 nm.



图7 (网刊彩色) $a = 8 \mu m$, $b = 6 \mu m$ 孔径器件的 *I-P-V* 特性曲线

Fig. 7. (color online) I-P-V characteristic curve in $a = 8 \ \mu m$ and $b = 6 \ \mu m$ elliptical oxide aperture VC-SEL.



图8 4 mA 注入电流下激射光谱

Fig. 8. Emission spectrum at a bias current of 4 mA.

图 8 为室温下 VCSEL 的多横模输出光谱.可 以看出,当注入电流为4 mA时,不考虑简并情况, 多横模输出光谱中包含了6个模式,测得模式波 长分别为850.72,850.66,850.54,850.48,850.42和 850.32 nm.同时,相邻模式波长间距分别为0.06, 0.12,0.06,0.06和0.1 nm.如上分析,波长间距已 经变为非等间距分布.这是由于氧化孔径的各向 异性导致椭圆折射率波导的非对称分布和偏振方 向不同所导致,使得模式波长产生分裂,波长间 距的差值在0.04 nm左右,这与我们的计算分析 结果一致.另外,对于高阶模式,实测波长间距为 0.06—0.1 nm, 比我们计算的波长间距小0.2 nm. 这是因为考虑到温度影响后, 氧化孔径阶跃折射 率分布变为如图5 所示的近似渐变折射率, (4) 式 中 $\sqrt{n_0^2 - n_a^2}$ 的值减小, 将导致波长间距值的相应 减小.此外, 由于椭圆氧化孔径为8 μ m的VCSEL 的截止频率为7.5856, 多横模的截止模式可以达到 LP₅₁, 因此, 通过合理设计注入电流分布, 并减小 热效应影响, 可以获得更高阶多横模式激射, 从而 实现稳定多光频输出光谱.

利用 Zeiss 高倍显微镜在放大1500 倍下观察到 VCSEL分别在2,3,4,5 mA 电流下的多横模近场 分布,如图9所示.可以看到激光器在2mA注入电 流时已经达到高阶横模的阈值电流,并形成多横模 激射. 随着注入电流的增加, 模式分布区域继续增 大,且多个横模模式的峰值强度、形状随之产生变 化,进一步说明激光器多横模输出不是以单一高阶 模式的形式工作,而是多个横模叠加在一起.同时, 受氧化孔径限制,载流子注入时同样成椭圆形分布 注入,并且随着电流增加,产生空间烧孔效应,导 致高阶模在模式竞争中占据主导地位,多横模按照 载流子注入的椭圆分布进行激射. 从图 9 中还可看 出,随载流子注入的增加,激光器温度升高,且呈非 均匀分布,从而使VCSEL内部有效折射率形成中 间高、四周低的渐变分布[14],这就使得高阶模式在 模式竞争中取得优势,更利于高阶模的激射;其次, 工艺过程也会对模式分布产生一定影响,例如,出 光孔表面不平整、金属电极表面接触不均匀等都会 导致注入电流和有效折射率变化,从而影响模式分 布均匀分布.

5 结 论

本文针对氧化限制型VCSEL氧化孔径的各向 异性,建立了椭圆形波导有效折射率模型,利用 Rsoft 软件对横向模式的分布以及折射率分布进行 模拟,得到了椭圆形氧化孔径的近场模式的二维 平面分布.研究表明,椭圆折射率的不对称分布产 生波长分裂现象,直接导致相邻模式间波长变为 非等间距分布,模式波长的分裂可达到0.037 nm, 且随氧化孔径的减小,上述影响会进一步增强. 同时,本文制备出椭圆形氧化孔径VCSEL激光器 件,并测量得到高阶多横模光谱输出,波长范围从 850.72 nm 蓝移至850.32 nm,进一步测得多横模近 场分布,该实验测试结果与理论分析结果一致.



图9 (网刊彩色) $a = 8 \mu m$, $b = 6 \mu m$ 椭圆形孔径 VCSEL 的近场分布

Fig. 9. (color online) Near-field emission patterns of $a = 8 \ \mu m$ and $b = 6 \ \mu m$ elliptical oxide aperture VCSEL.

参考文献

- Gordon R, Heberle A P, Cleaver J R A 2002 Appl. Phys. Lett. 81 4523
- [2] Gadallah A S, Michalzik R 2011 IEEE Photon. Technol. Lett. 23 1040
- [3] Li S, Guan B L, Shi G Z, Guo X 2012 Acta Phys. Sin.
 61 184208 (in Chinese) [李硕, 关宝璐, 史国柱, 郭霞 2012 物理学报 61 184208]
- [4] Zhang B, Heberle A P 2007 Proc. of OSA 285 4117
- [5] Song D S, Kim S H, Park H G, Kim C K, Lee Y H 2002
 J. Appl. Phys. 80 3901
- [6] Liu F, Xu C, Zhao Z B, Zhou K, Xie Y Y, Mao M M, Wei S M, Cao T, Shen G D 2012 Acta Phys. Sin. 61

054203 (in Chinese) [刘发, 徐晨, 赵振波, 周康, 解意洋, 毛明明, 魏思民, 曹田, 沈光地 2012 物理学报 **61** 054203]

- [7] Li M S, Zhang B T, Chen K P, Snoke D W, Heberle A P 2012 IEEE J. Quantum Electron. 48 8
- [8] Zhang J, Yu J L, Cheng S Y, Lai Y F, Chen Y H 2014 Chin. Phys. B 23 027304
- [9] Yang H, Guo X, Guan B L, Wang T X, Shen G D 2008
 Acta Phys. Sin. 57 2959 (in Chinese) [杨浩, 郭霞, 关宝 璐, 王同喜, 沈光地 2008 物理学报 57 2959]
- [10] Shi G Z, Guan B L, Li S, Wang Q, Shen G D 2013 Chin. Phys. B 22 1
- [11] Cheng P, Gao J H, Kang X J, Lin S M, Zhang G B, Liu S A, Hu G X 2000 Chin. J. Semicond. 21 0253

[12] Debernardi P, Bava G P, Degen C, Fischer I, Elsäßer
 W, Member S 2002 IEEE J. Quantum Electron. 38 1

[13] Yariv A, Yeh P 1984 Optical Waves in Crystals (New

York: Wiley) pp22–53
[14] Brunner M, Gulden K, Hövel R, Moser M, Ilegems M 2000 Appl. Phys. Lett. 76 7

Multi-transverse-mode and wavelength split characteristics of vertical cavity surface emitting laser^{*}

Guan Bao-Lu[†] Liu Xin Jiang Xiao-Wei Liu Chu Xu Chen

(Laboratory of Opto-electronics Technology, College of Electronic Information and Control Engineering, Beijing University of Technology, Beijing 100124, China)

(Received 9 February 2015; revised manuscript received 12 March 2015)

Abstract

We study the multi-transverse mode distributions and the wavelength splittings with different designed oxide apertures of the oxide-confined VCSEL. By developing the effective index model and BPM algorithm theory, the characteristics of transverse optical field distribution are calculated with circular aperture and ellipsoid aperture, which are compared with our experimental results of multi-wavelength spectra of high-order transverse modes. The results show that the orthogonality of the different crystal orientation modes will be broken by the oxidation-induced ellipsoid aperture, and the maximum wavelength spltting of the degenerated high-order mode is 0.037 nm, which can be reduced as the diameter of aperture increases. The results in this paper will provide a useful reference for multi-transverse mode locking of oxide-confined VCSELs.

Keywords: vertical cavity surface emitting lasers, oxide apertures, transverse mode, wavelength split PACS: 42.55.Px, 42.79.Ag, 42.60.Fc DOI: 10.7498/aps.64.164203

^{*} Project supported by the Young Scientists Fund of the National Natural Science Foundation of China (Grant No. 60908012), the Foundation of Beijing Municipal Education Commission, China (Grant No. KM201010005030), and the Importation and Development of High-Caliber Talents Project of Beijing Municipal Institutions, China.

[†] Corresponding author. E-mail: gbl@bjut.edu.cn