

平凸波导压缩大光腔半导体激光器

杨海泉 任大翠 陈铁民 (长春光学精密机械学院)

Plano-convex-waveguide constricted-double-heterojunction large-optical-cavity semiconductor lasers

Yang Haiquan, Ren Dachui, Chen Tiemin (Changchun College of Optics and Fine Mechanics, Changchun)

提要:本文报道平凸波导压缩大光腔半导体激光器,对其外延生长、结构及波导特性作了讨论和分析。 关键词:平凸波导,半导体激光,有源层

一、引言

随着光纤通信、信息处理及光盘的应用和发展, 要求半导体激光器具有稳定单模、高输出功率、低阈 值电流等特性。近几年来,这方面的工作已有一些 报道,其中压缩大光腔(CDH-LOC)结构^[1,2]较好。 文献[1]中报道的 CDH-LOC 激光器单模输出功率 高, 但阈值电流也高, 并且温度特性不好, 这与其 侧向为泄漏波导有关。文献[2]中报道的实折射率 CDH-LOC 激光器的阈值电流和温度特性都优于前 者,但单模输出功率不如前者高,这可能与凸透镜形 的有源层造成的载流子分布有关。本文提出一种改 进的结构:在衬底两沟槽间的台面上方, 牛长凸形的 波导层和平直的有源层,称之为平凸波导压缩大光 腔激光器。该器件具有如下特点: 1) 与 CDH-LOC 结构一样,具有电流集中作用;2)有源层是平直的, 因此载流子浓度分布的峰值处在中心; 3) 具有较强 的模式选择能力。因此该器件可能成为具有单模高 功率、低阈值、好的温度特性的器件。

二、外延生长及其特性

平凸波导压缩大光腔的工艺过程与文献[3]基本相同。我们采用液相外延方法、挤压式石墨舟,在 高掺杂的 n型 GaAs 衬底上生长六层结构,如图1



所示。

要得到特定的波导结构,就要严格控制各外延 层生长的形状,它们与外延温度、降温速率、饱和度 有关,并且每一层的生长形状还与前一层的形状有 关。由于有源层、波导层和限制层的厚度要求较严 格, 故增加一缓冲层, 以此来调节所生长的波导结 构,同时还可以降低衬底对有源层的影响。除此以 外,实验观察到衬底(100)面向[011]方向倾斜的角 度 a 从 >1° 变化到 0° 时,结构也变化, a 越大, 各层 弯曲越显著,反之越平缓。这是因为不同晶面外延 生长的速度不同,导致沟槽肩角部位的曲率变化速 度不同,从而影响到肩角部位的回熔速度,使外延层 的形状发生变化。在外延开始温度为853℃、降温速 率为 0.5°C/分、饱和度约为 7°C 的情况下, 通过多 次实验得出:当 a≈0.5°时,得到平凸波导压缩大光 腔结构;当 a~0°时,各层都是平直的。以上结果重 复性较好。改变外延条件,要得到某种结构,α角要 相应改变。这里的讨论对于非平面结构的生长,诸

如CSP结构、脊形波导等是有很大帮助的。

三、波导特性

文献[4]对平凸波导进行了理论分析和计算。本 文就阈值时侧向(平行结的方向)的波导特性及模式 选择机理做了初步分析。侧向的波导方程为^[4]:

 $\frac{\frac{d^2 G(y)}{dy^2} + \left[\beta_x^2(y) + ik_0 n_2 \alpha_b - k_0 n_2 \Gamma_2(y) g(y)(i+b) - \beta_x^2\right] G(y)}{=0}$ (1)

其中 $\beta_x(y)$ 、 β_x 分别是x方向(垂直结的方向)和x方向的传播當数; n_2 为有源层介质的折射率; a_t 为总的内部损耗; $\Gamma_2(y)$ 为限制因子;g(y)是增益系数; $k_0 = \frac{2\pi}{\lambda_0}$ 为真空中的波数; λ_0 为真空中的波长;b为反波导因子,

b=-24n₂(y)/(4g(y)/k₀) (2) 为常数。稍加推导,可得出在有注入情况下,等效折 射率的实部为

$$n_{eff} = n_{eff0} - \frac{\Gamma_2(y)b}{2k_0} \Delta g(y)$$
(3)

其中 $n_{eff0} = \beta_x(y)/k_0$; $\Delta g(y)$ 为有注入时引起的增益 变化。模式增益为

$$= -2I_m(\beta_z) \tag{4}$$

阈值条件为

$$a_g = a_c$$
 (5)

其中

$$\alpha_c = \frac{1}{2L} \ln(1/(R_1 R_2))$$
 (6)

L为腔长, R1、R2分别为腔两端面的反射率。

a

我们计算了无注入时的等效折射率 n_{eff0} 和限制因子 $\Gamma_2(y)$ 随侧向位置的变化,如图2所示, $\Gamma_2(y)$ 是凹形的, n_{eff0} 是凸形的。因此在无注入情况下,平凸波导结构为实折射率导引,这与文献[4]是一致的。由文献[5], b取值在 $4.6\sim6.2$ 的范围。因此,当电流从0逐渐增加到阈值时, n_{eff} 将由凸形变



 1方向)和 z
 腔器件。结构示意图见图1。

 率; a₄ 为总
 2. P-I 特性

 增益系数;
 P-I 特性曲线如图3所示,在室温脉冲工作条

 均波长; b为
 件下(5kHz, 200 ns), I_{th} 的典型值为 180~200mA,

 单模输出峰值功率为 2~3 W/面。

3. 近场分布

1. 器件结构

图 4(a)是侧向近场分布曲线,在1.53 I_m下的 基模输出,侧向光斑尺寸为~3 µm。

为 W 形,即侧向由实折射率波导变为 W 波导。W 波导的辐射损耗与模数的关系为 $a_B \propto (m+1)^{D(6)}$, m

为模的阶数,p在2~3之间,而对泄漏波导,p=2,所 以W波导其有良好的选模特性。另一个影响W波

导选模特性的是 W 波导两个最低点之间的宽度。这

实验结果

通过多次实验,初步研制出平凸波导压缩大光

个宽度越小,选模特性越好,但损耗也将增大。

DO



.734 .

4. 光谱特性

图 4(b)是用 44 W 型单色仪测得的 光 谱分 布, 蜂值波长在 842 nm, 谱线半宽度 <0.2 nm。

本文得到了本院张兴德副教授的指导,吉林大 学的金恩顺老师和任临福老师分别帮助进行了某些 测试和工艺工作,在此表示衷心感谢。

考文献

1 D. Botez. Appl. Phys. Lett., 36(2), 190(1980)

- 2 D. Botez, J. C. Connolly, Appl. Phys. Lett. 38(5), 658(1981)
- 3 D. Botez, Appl. Phys. Lett., 33(11), 872(1978)
- W. Streifer et al., IEEE J. Quant. Electr., QE-17(5), 736(1981)
- 5 C. H. Henry, IEEE J. Quant. Electr., QE-18 (2), 259 (1982)
- 6 J. K. Butler et al., IEEE J. Quant. Electr., QE-20(8), 879(1984)

(收稿日期: 1988年3月24日)

锁模脉冲列的耦合效应

高福源 陈淑琴

(中国科学院上海光机所)

Coupling effect of mode-locked pulse trains

Gao Fuyuan, Chen Shuqin (Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Academia Sinica, Shanghai)

提要:本文报道了在被动锁模激光振荡器中各脉冲列的耦合效应。给出了多种实验结果。分析了产生这种 效应的机制,给出了改善锁模激光振荡器性能的方法。 关键词: 钕玻璃, 被动锁模, 耦合效应

在钕玻璃被动锁模激光振荡器的激光输出中, 常会看到主脉冲近旁有几个伴随脉冲,这会使激光 脉冲大大加宽,而且脉冲中有多峰结构,这对超快时 间定量测量是非常有害的。经研究发现,这是由各 脉冲列间的耦合效应造成的。任何种类的被动锁模 激光振荡器中,此效应都可能发生作用。研究此耦 合效应,可深入了解被动锁模激光振荡器的各种脉 冲列形成过程,并可有效地提高锁模激光器件的水 平。

一、实验装置和实验结果

由平面全反射镜和凹面反射镜构成谐振腔。凹 面曲率半径为2.5m,反射率为50%,谐振腔腔长为 1.5m。腔中激光激活介质是钕玻璃棒,锁模染料盒 和激光成布儒斯特角放置。锁模染料是五甲川-二氯 乙烷溶液。染料盒的两通光侧壁是厚2mmK。玻璃 板,中间染料溶液层厚2mm。

对锁模激光输出用双光子荧光法进行了测量。

激光输出有时只有一列脉冲,有时有多列脉冲,这些 脉冲列很靠近,而且各脉冲列之间的脉冲间隔是恒 定的,为36 ps。在有些被动锁模激光振荡器的输出 中,这些脉冲靠得很近,几乎是分不开的,因此实际 光脉冲就是这些脉冲的包络,成了很宽的脉冲。



激光在染料盒中的传播情况如图1所示。当一 个激光脉冲经过染料层的正中间平面上的一点4传 播到染料盒外界面的点D时,大部分光能量经D透 射到空气中,一小部分光能量(约4%)反射回来传