## 参考文献

- [1] R. G. Singh, R. G. Smith et al.; Phys. Rev. B, 1974, 110, No. 6, 2566.
- [2] R. G. Smith; IEEE J. Quant. Electr., 1968, QE-4, 505.
- [3] B. Jack; IEEE J. Quant. Electr., 1977, QE-13,

- 94.
- [4] J. Marling; IEEE J. Quant. Electr., 1978, QE-14, 56.
- [5] Michael Hercher; Appl. Opt., 1969, 18, 1103.
- [6] 陈绍和,陈兰荣等,《激光》, 1980, 7, No. 2, 44.

(中国科学院上海光机所 支婷婷 陈兰荣 1980年4月25日收稿)

## 以空气为气源的 TEA CO2 激光器

**Abstract**: A TEA  $CO_2$  laser with air as gas source is reported. Its parameters are comparable to those obtained with industrial  $CO_2$  and  $N_2$  as gas source. A description is given of the structure and the features of the gas generator and the experimental results.

CO<sub>2</sub> 激光器转换效率高,输出功率大,是目前国 内外生产和应用较多的激光器之一。但是,由于 CO<sub>2</sub> 在电子、离子或短波长光子碰撞下的分解,致使工作 气体的成分变坏,严重地影响了 CO<sub>2</sub> 激光器气体的 使用寿命。为了解决这一问题,一般国际上出售的 TEA CO<sub>2</sub> 激光器,都要配备上可供换气用的气体钢 瓶等设备。我们做了一种以空气为气源通过构造简 单半封闭的高温石墨炉,使空气转换成工作气体的 TEA CO<sub>2</sub> 激光器。

众所周知, 空气的主要成份是  $N_2$ 、 $O_2$  和水蒸气 以及少量的  $CO_2$  与隋性气体等。如果我们把空气通 过高温碳层, 空气中的  $O_2$  就与 C 发生如下的化学反 应;

$$\begin{array}{c} C+O_2 \longrightarrow CO_2 & (1) \\ 2C+O_2 \longrightarrow CO & (2) \end{array}$$

同时还有:

 $C + CO_2 \longrightarrow CO$  (3)

$$2CO + O_2 \longrightarrow CO_2$$
 (4)

空气中的水蒸气就与C发生如下的化学反应:

 $C+H_2O \longrightarrow CO+H_2$  (5)

 $CO+H_2O\longrightarrow CO_2+H_2$  (6)

由理论计算我们知道,对于化学反应方程式(1) 和(2),在反应充分的情况下,温度为400~500°C 时,生成的气体中,CO2占98%,CO占2%;温度为 800°C时,CO2占10%,CO占90%。(4)式是在气 源充足的情况下发生的。对于方程式(5)和(6),温 度1000°C时,在七秒钟里水蒸气有20%的分解,温 度 900℃ 时,在七秒钟里水蒸气有 16% 的分解。通 过采用合理的炉体结构以及合适的气体流量,就可 以控制生成 CO₂ 和 CO 等气体成份的比例。

根据上述的基本原理,把碳装在半封闭的石英 反应管里,利用炉子加热,适当控制炉温、湿度与管 里气体的流量而制成了气体转换炉。

气体转换炉(以下简称炉子)的结构如图1所 示。炉管是内径5.4厘米的陶瓷炉管,长60厘米, 恒温区长约15厘米。反应管是用外径4.6厘米,壁 厚0.2厘米的石英管烧结而成。为了使反应充分, 并提高纯度和减少碳灰,碳块采用多孔的石墨。



空气的湿度对激光的输出是有影响的。为了控制湿度,我们用一小块纱布,把它的一端单层包在炉子的空气入口处,而把另一端浸在水中。

采用放电体积为60×3×3厘米<sup>3</sup>的TEA CO<sub>2</sub> 激光器,目前做到重复频率不小于1次/秒;单次激 光脉冲能量超过2焦耳。

图2是将空气以0.65米3/小时恒流量通过炉

. 49



图 2 炉温与激光输出能量的关系

子的情况下,测得的炉温与输出激光能量的关系曲线。

图3是一组使用炉子生成的工作气体(以下简称炉子气)同工业用钢瓶气体(以下简称钢瓶气)的 比较曲线。其横坐标为马克斯发生器上所加的电 压,纵坐标是单次激光输出脉冲能量。用的钢瓶气 的 N<sub>2</sub>和 CO<sub>2</sub>的比例为1:1。从曲线可看出,在电压 较低时,炉子气的激光输出略低于钢瓶气的激光输 出,但炉子气激光输出随电压变化曲线的斜率比钢 瓶气的要大。



崔大复 1980年4月9日收稿)

## GaAs的择优腐蚀和择优生长

Abstract: Characteristics observed both in selective corrosion and selective growth of GaAs crystals are reported.

择优腐蚀、择优生长不仅在制备BH、CSP、 DFB、DBB、ITG各种半导体激光器方面有着广泛 的应用,而且它也是形成集成光路一个强有力的技术。本文报告在进行GaAs择优腐蚀和择优生长时 所观察到的择优腐蚀和生长特性。

我们采用(100)取向的n-GaAs片,光刻成



图 1 H<sub>2</sub>SO<sub>4</sub>:H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>:H<sub>2</sub>O=1:8:1 溶液择优腐蚀轮廓\* \* 以下各图形未注明者均以光刻胶作腐蚀掩膜。

(110)、(110)、(001) 取向的条形, 以光刻胶或 SiO<sub>2</sub> 作腐蚀掩膜,利用不同溶液进行择优腐蚀。

图 1-7 为 (110) 取向、不同溶液获得的腐蚀轮 廓。



图 2 1.5 克 C<sub>3</sub>H<sub>4</sub>(OH) (COOH)<sub>5</sub>·H<sub>2</sub>O+3 毫升 H<sub>2</sub>O+1.5 毫升 H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> 择优腐蚀轮廓

图 8-10 为 (110) 取向、不同腐蚀液、不同腐蚀 时间获得的腐蚀轮廓,图 11 为 (001) 取向的腐蚀结 果。