文章编号:0258-7025(2001)06-0481-03

# 磷酸盐钕玻璃激光器中被动调 Q 的研究\*

冯国英 刘丹平 欧群飞 蔡邦维

(四川大学光电科学技术系 成都 610064)

提要 建立了包含磷酸盐钕玻璃激光增益介质 <sub>C</sub>r<sup>4+</sup>:YAG 被动调 Q 晶体和谐振腔参数的速率方程组 ,计算得到调 Q 脉冲波形。计算了脉冲三通放大波形。实验证实了计算结果的正确性。 关键词 Cr<sup>4+</sup>:YAG 被动调 Q 晶体 ,三通放大 ,磷酸盐钕玻璃激光放大器 中图分类号 TN 248.1<sup>+</sup>2 文献标识码 A

## Study on Passive Q-switch in Nd: phosphate Glass Slab Laser

FENG Guo-ying LIU Dan-ping OU Qun-fei CAI Bang-wei (Department of Opto-electronics, Sichuan University, Chengdu 610064)

**Abstract** The rate equations including Nd: phosphate glass medium gain ,  $Cr^{4+}$ : YAG passive *Q*- switch slow saturation absorber and parameter of resonator have been built up. The calculated output pulse profiles from the *Q*- switched oscillator and the threepass amplifier are given. The calculation results have been compared with the experimental data showing a good consistence. **Key words** passive *Q*- switched  $Cr^{4+}$ : YAG crystal , three-pass amplifier , Nd: phosphate glass laser amplifier

ć

Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体用作激光被动调 *Q* 晶体近年来 发展迅速<sup>1~4]</sup>,但一般多用于 YAG 激光器中,很少 见到用于磷酸盐钕玻璃激光器中实现被动调 *Q*。本 文中,我们针对激光腔实际参数,建立了被动调 *Q* 速率方程组,其中包括激光增益介质的反转粒子数 密度、增益长度、吸收系数;Cr<sup>4+</sup>:YAG 掺杂浓度、长 度,谐振腔长度、激光反射镜的输出耦合率以及抽运 脉冲波形等。计算出了被动调 *Q* 的脉冲波形和每 次通过放大级的脉冲波形以及能量放大率。用实际 激光系统的实验验证了计算结果的正确性。所得结 果可推广用于激光系统的优化设计。

#### 1 原 理

考虑增益介质长度、增益系数,慢饱和吸收介质 的浓度、长度,激光谐振腔长度、腔镜反射率等,可建 立如下被动调 Q 的速率方程组(其中,激光增益介 质为四能级系统<sup>51</sup>)

$$\frac{\partial N_1}{\partial t} = -c N_1 \sigma_g \frac{l_Q}{l_R} \phi + N_2 / T_a$$
(1)

$$\frac{\partial N_2}{\partial t} = cN_1\sigma_g \frac{l_0}{l_R}\phi - N_2/T_a$$
(2)

$$\frac{\partial N_{\rm st}}{\partial t} = - \phi N_{\rm st} \sigma_{\rm st} c \frac{l_g}{l_R} - N_{st} / \tau_f + (n_{\rm tot} - N_{\rm st}) W_p \qquad (3)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} = \phi \Big( \sigma_{\rm st} c N_{\rm st} \frac{l_g}{l_R} - \alpha c \frac{l_\alpha}{l_R} - \sigma_g c N_1 \frac{l_Q}{l_R} - \sigma_g c N_1 \frac{l_Q}{l_R} - \sigma_g c N_2 \frac{l_Q}{l_R} + \ln R / \tau_R \Big) \qquad (4)$$

式中 , $N_1$ 和  $N_2$ 分别为饱和吸收体在吸收和弛豫过 程中的基态和第一激发态的粒子数密度 , $N_1 + N_2 = N_0$ , $N_0$ 是总粒子数密度或吸收杂质中心浓度。Cr<sup>4+</sup> :YAG 的恢复时间约为3.4  $\mu s^{21}$ 基态吸收截面  $\sigma_g = 8.7 \times 10^{-19}$  cm<sup>2</sup>,激发态吸收截面  $\sigma_e = 2.2 \times 10^{-19}$  cm<sup>2[2]</sup>。 $N_{st}$ 为在激光增益介质中的反转粒子数密度。 $\sigma_{st}$ 为激光介质的受激发射截面(Nd:phosphate glass 的  $\sigma_{st}$ 等于4.0×10<sup>-20</sup> cm<sup>2</sup>)<sup>1</sup>。 $T_a$ 为饱和吸收 体基态吸收的恢复时间。 $A_{21}$ 为自发辐射速率 , $W_p$ 为 抽运速率 ,与灯光波形有关。R为输出耦合镜的反射 率。 $\tau_R$ 为光在腔内每往返一周时间(忽略光在腔中

<sup>\*</sup>四川省青年科技基金和教育部《高等学校骨干教师资助计划》资助项目。

收稿日期 2000-04-13; 收到修改稿日期 2000-05-29

的散射和在晶体表面的反射等其他损耗, $\tau_R = 2l_R/c$ , $l_R$ 为实际腔长,c为光速), $l_g$ 为增益介质的 增益长度, $\alpha$ 为增益介质的吸收系数, $l_\alpha$ 为增益介质 的吸收长度, $l_Q$ 为 Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体的厚度。 $\phi$  为光子 通量。在激光束方向自发辐射的光子密度可看成是 初始光子密度, $\overline{A}^{51}$ : $\phi_i \approx N_{\rm st} \frac{\Omega \tau_c}{4\pi \tau_f}$ , $\Omega$ 为激光束的立 体角, $\tau_f$ 为荧光寿命。 $\tau_c$ 为谐振腔内光子衰减的寿命 时间, $\tau_c = \tau_R/\varepsilon$ , $\varepsilon = -\ln R + 2\alpha l_a + 2\sigma_g N_1 l_Q + 2\sigma_e N_2 l_0$ 。

激光脉冲通过放大器时,输出激光的脉冲波形 和激光能量的计算可参考文献 6]。

#### 2 数值计算结果

对于速率方程组(1)~(4),由于各变量相互耦 合,一般情况下难以得到解析解。本文用四阶龙格-库塔法进行数值计算。放电网络采用 4LC 脉冲成 型网络 板条激光介质被两闪光灯对称抽运,谐振腔 型选用普通平凹腔,平面输出耦合镜透过率选为 60%,腔长为 80 cm。当抽运能量为 100 J 时,激光增 益介质的小信号增益系数  $g_0 = 0.016$  cm<sup>-1</sup>,增益长 度为 125 nm,吸收系数为 0.004 cm<sup>-1</sup>,吸收长度为 127 nm。计算表明,若选用常规的用于 Nd:YAG 激 光器的 Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体的掺杂浓度厚度乘积参数, 不能实现被动调 Q。当 Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体掺杂浓度厚 度乘积为1.6×10<sup>17</sup> ions/cm<sup>2</sup> 时,可得光子通量、激光 增益介质的反转粒子数密度、饱和吸收体的基态粒 子数密度和透过率随时间变化的曲线(见图 1),图 中可见调 Q 脉冲宽度约为 120 ns。图 1 中,当腔内



### 图 1 计算所得在磷酸盐钕玻璃激光器中光子通量、激活 介质反转粒子数密度及 Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体的基态粒 子数密度和透过率随时间变化的曲线

Fig. 1 Results of numerical simulation : Temporal profiles of the photon flux , inversion density of the active medium , ground state density and transmissivity of Cr<sup>4+</sup> : YAG crystal in Nd:glass laser 光子数逐渐增多时,Cr<sup>4+</sup>:YAG 透过率变大,腔的 Q 值增加,介质内反转粒子数密度被大量消耗,光子数 密度增大,得到调 Q 激光脉冲输出。当光子数密度 逐渐变小时,Cr<sup>4+</sup>:YAG 透过率逐渐变小。可见,Cr<sup>4+</sup> :YAG 晶体在谐振腔内因其透过率由小变大又逐渐 变小起到了光开关的作用,压窄了输出激光脉冲。 我们还计算了当 Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体掺杂浓度与厚度的 乘积发生变化时(其余参数均保持不变),调 Q 脉冲 宽度的变化(如图 2 所示),浓度厚度乘积越大,调 Q 脉宽越窄,脉冲峰值功率越高。



- 图 2 计算所得钕玻璃激光器调 Q 脉冲宽度(1)和峰值 功率(2)随 Cr<sup>4+</sup>:YAG 掺杂浓度厚度乘积变化
- Fig.2 Calculated Q- switching pulse width (1) and peak power(2) vs product of thickness and consistence of Cr<sup>4+</sup>:YAG crystal



图3 计算所得脉冲三次通过放大器后的时间波形 Fig.3 Calculated temporal output pulse profiles

计算可得,当放大级增益系数为0.065 cm<sup>-1</sup>时, 能量为2.82 mJ的脉冲一次、二次、三次通过放大器 后的脉冲波形示于图3,一次通过后的脉冲能量为 10.4 mJ,二次通过后的脉冲能量为36.34 mJ,三次通 过后的脉冲能量为109.4 mJ,能量放大率分别为 3.68,12.9,38.7。可见,脉冲能量得到明显放大,而 脉冲波形基本保持不变,脉冲宽度仍约为120 ns。

#### 3 实验结果

Cr<sup>4+</sup>:YAG 被动调 Q 磷酸盐钕玻璃板条激光 振荡-放大器系统如图4所示。Cr<sup>4+</sup>:YAG被动调 Q



图4  $\operatorname{Cr}^{4+}$ :YAG 被动调 Q 磷酸盐钕玻璃板条三通放大系统示意图

Fig.4 Schematic diagram of the Cr4+: YAG Q- switched Nd: phosphate glass slab three-pass amplifier system



图5 当输入激光能量为 2.82 mJ 时 输出能量 E<sub>out</sub> 随 抽运能量 E<sub>o</sub> 的变化

Fig.5 Output energy  $E_{out}$  as a function of pumping energy  $E_p$  with initial input energy being 2.8 mJ ( $\diamondsuit$ : experimental results; — : calculated results)



图 6 实验测得由调 Q 振荡器输出(a)和三通放大后 输出(b)的脉冲波形 50 ns/div)

Fig. 6 Measured temporal output pulse profiles from ( a ) the Q- switched oscillator ;( b ) the three-pass amplifier

晶体选用了理论计算中设计的参数。谐振腔型选为 平凹腔,凹面反射镜曲率半径 *R* = 5 m,平面输出耦 合镜透过率为 60%,板条尺寸为 5 mm × 12 mm × 125 mm 重复频率为 0.2 ~ 1 Hz。当振荡级抽运能量为 109 J 时,得到脉宽为 120 ns,能量为 2.82 mJ 的单横 模调 Q 输出激光。三通放大后,脉冲能量随抽运能量的变化如图 5 所示,当放大级抽运能量为 441 J 时,激光能量得到明显放大,为 91 mJ,能量放大率为 32。实验测得被动调 Q 激光脉冲形状如图 6( a )所 示,三通放大后脉冲形状如图 ( b )所示,脉宽约为 120 ns,证实了计算结果的正确性。

#### 4 结 论

将新型 Cr<sup>4+</sup>:YAG 晶体用于磷酸盐钕玻璃板条 激光器中实现了被动调 Q,并实现了三通放大。理 论及实验研究表明:1)多用于 Nd:YAG 的新型 Cr<sup>4+</sup> :YAG 晶体也可用于磷酸盐钕玻璃激光器实现被动 调 Q,关键技术在于参数匹配;2)理论分析与实验 结果一致,证实了我们所进行的针对实际激光器运 行参数的计算模型和计算结果是正确的,为设计有 实用价值的调 Q 激光器提供了依据 3)在本实验条 件下,调 Q 脉冲经放大后光束质量和脉冲形状基本 保持不变;4)由于 Cr<sup>4+</sup>:YAG 的'漂白'原理,采用普 通平凹腔,当激光介质增益不太高时,调 Q 晶体作 为光开关,首先在激光束中心处即基模位置附近打 开,起到了光阑的作用,得到了近衍射极限的高光束 质量激光调 Q 输出。

#### 参考文献

- I. J. Miller, A. J. Alcock, J. E. Bernard. Experimental investigation of Cr<sup>4+</sup>...YAG as a passive Q-switch. Opt. Soc. Am. Proc. Advanced Solid-State Lasers, 1992, 13 322 ~ 325
- Y. Shimony , Z. Burshtein , Y. Kalisky. Cr<sup>4+</sup> : YAG as passive Q -switch and Brewster plate in a Pulsed Nd: YAG laser. *IEEE J. Quantum Electron.*, 1995 , **31**(10):1738 ~ 1741
- K. Spariosu, W. Chen, R. Stultz et al.. Dual Q-switching and laser action at 1.06 and 1.44 μm in a Nd<sup>3+</sup> : YAG-Cr<sup>4+</sup> : YAG oscillator at 300 K. Opt. Lett., 1993, 18(10):814 ~ 816
- 4 W. Chen, K. Spariosu, R. Stultz et al.. Cr<sup>4+</sup>: GSGG saturable absorber Q-switch for the ruby laser. Opt. Comm., 1993, 104(1), 71 ~ 74
- 5 W. Koechner. Solid-State Laser Engineering. Berlin Heiderberg : Springer-Verlag , 1996. 2526
- 6 Fan Dianyuan, Yu Wenyan. A two-pass three-channel slab amplifier. IEEE J. Quantum Electron., 1981, QE-17(9): 1766~1768