# 激光二极管双端抽运 Tm:YAP 激光器

## 魏 磊 胡学浩 韩 隆 吴军勇 王克强

(华北光电技术研究所固体激光技术重点实验室,北京 100015)

**摘要** 简要分析了掺铥铝酸钇(Tm:YAP)晶体的能级结构及吸收光谱特性,报道了一种室温条件下的激光二极管 (LD)双端面抽运 Tm:YAP激光器。激光器输出的中心波长为 1996 nm,2 μm 连续激光输出功率为 40.7 W,光-光转换效率为 30.4%,斜率效率为 41.1%。经过声光(AO)调制后获得重复频率为 10 kHz 的脉冲激光输出,输出功 率为 34.6 W,激光脉冲宽度为 92.08 ns,光-光转换效率为 25.9%,斜率效率为 32.9%。光束发散角 x 方向为 11.6 mrad,y 方向为 12.2 mrad。

关键词 激光器;2 μm;激光二极管;双端面抽运;Tm:YAP 晶体

中图分类号 TN248.1 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201138.0502005

## Laser Diode-Dual-End-Pumped Tm: YAP Laser

Wei Lei Hu Xuehao Han Long Wu Junyong Wang Keqiang

 $(\mathit{Key}\ \mathit{Laboratory}\ of\ \mathit{Solid}\ \mathit{State}\ \mathit{Laser}\ \mathit{Technology}\ ,\ \mathit{North}\ \mathit{China}\ \mathit{Research}\ \mathit{Institute}\ of\ \mathit{Electro-Optics}\ ,$ 

Beijing 100015, China)

**Abstract** The energy level diagram and absorption spectrum of Tm: YAP crystal are analyzed, and Tm: YAP laser dual-end-pumped by laser diode is presented. The wavelength of laser is 1996 nm, the output power of 2  $\mu$ m continuous wave laser is 40.7 W, the corresponding optical-to-optical efficiency is up to 30.4%, and the slope efficiency is 41.1%. While the acoustic-optical (AO) *Q*-switch is working at the repetition rate of 10 kHz, the average power is 34.6 W, the single pulse width is 92.08 ns, the corresponding optical-to-optical efficiency is 25.9%, and the slope efficiency is 32.9%. The divergence angles are 11.6 mrad (horizontal) and 12.2 mrad (vertical), respectively.

**Key words** lasers; 2 μm; laser diode; dual-end-pumped; Tm:YAP crystal **OCIS codes** 140.3580; 140.3480; 140.3540

## 1 引 言

自从 1965 年 Johnson 等<sup>[1]</sup> 采用掺钬钇铝石榴 石(Ho:YAG)晶体为工作物质获得 2.01 μm 激光 以来,人们逐渐对这个波段的激光器研究投以关注, 特别是在获得了室温下运行的 2 μm 激光器之后, 因其在激光雷达、遥感、医学、光通信等领域具有广 泛的应用前景而更加成为研究的热点。在医学上, 光纤传导的 2 μm 激光可用来做手术刀,由于 2 μm 波段激光对人眼安全,对人体组织穿透深度浅,手术 精度高,因而逐渐比 1 μm 激光获得了更多的青 睐<sup>[2]</sup>。在环境监测上,2 μm 激光可用来测量大气中 的水蒸气和 CO<sub>2</sub> 含量,用相干多普勒雷达测量风切 变和风速。在军事上,由于 2  $\mu$ m 波段激光对大气 和烟雾穿透能力强,因而用来做激光测距和激光雷 达;此外,随着军用光电探测系统的红外探测波段覆 盖到 3~5  $\mu$ m 和 8~12  $\mu$ m,相应的干扰激光源需求 愈加迫切,为了获得这些波段的激光输出,有效的办 法就是以 2  $\mu$ m 波段激光为抽运源,通过光参量振 荡器(OPO)方式来实现<sup>[3~5]</sup>。

近年来国内外在 2 μm 波段激光研究方面开展 了很多工作<sup>[6~12]</sup>,尤其是在以掺 Tm、Ho 的铝酸钇 (YAP)晶体为工作物质的 2 μm 激光器研究上取得 了很多进展。2004 年,Sullivan 等<sup>[6]</sup>报道了输出波 长为 1940 nm 的激光二极管(LD)双端抽运 Tm:

收稿日期: 2010-12-31; 收到修改稿日期: 2011-01-26

**作者简介:**魏 磊(1983—),男,本科,助理工程师,主要从事激光二极管抽运固体激光器及光学参量振荡技术等方面的 研究。E-mail: weilei2006@163.com

YAP 激光器,输出功率为 50 W(连续)、45 W (40 kHz)。2005 年, Kalaycioglu 等<sup>[7]</sup> 研究了掺杂 原子数分数(1.5%~4%)对Tm:YAP激光器输出 的影响,并在原子数分数为1.5%的掺杂下实现了 最大功率为 1.4 W(连续)的 1.94 µm 激光输出。 2010 年 Koranda 等<sup>[8]</sup> 报道了波长为 1998 nm、最大 输出功率为 5.5 W 的 Tm: YAP 激光器。国内的研 究人员对 2 μm 激光器的研究近年来也不断取得进 展,2008年韩隆等<sup>[9]</sup>报道了最大输出 6.5 W(连续) 的 LD 单端抽运 Tm: YAP 激光器。2009 年 Li 等<sup>[10]</sup> 采用 Tm, Ho: YAP 为工作物质,在 77 K 温度控制 下获得了 6.17 W 的连续激光输出,光-光转换效率 为 28.8%, 斜率效率为 35.6%。同年, 王月珠等[11] 报道了室温运行的激光二极管端面抽运 Tm:YAP 激光器,输出波长为1.94 µm,连续激光的最大输出 功率为 8.12 W。

本文采用中心波长在 795 nm 的两个激光二极 管(LD)作为抽运源,以 a 轴切割(采用 Pbnm 空间 群坐标)的 Tm:YAP 晶体为工作物质实现1996 nm 激光输出,选择合适的腔型,获得的最大输出功率为 40.7 W(连续)和 34.6 W(脉冲)。

#### 2 实验装置

激光二极管双端面抽运 Tm: YAP 激光器的实 验结构如图1所示[13]。两个抽运源的工作参数基本 相同:最大输出功率均为 90 W(连续),其输出波长 随着工作温度以 0.3 nm/℃的斜率变化,变化范围 在 793~796 nm,这与 Tm: YAP 晶体在 794 nm 处 的吸收峰相匹配。激光二极管的连续激光通过光纤 耦合输出,光纤芯径为400 µm,数值孔径(NA)为 0.22。光纤输出的抽运源通过耦合比为1:2的光束 耦合器进行扩束整形,扩束后的光束束腰直径约为 800 µm,这两束光再分别通过平-平镜片 M<sub>1</sub> 和 M<sub>2</sub> 注入激光晶体。M1 和 M2 所镀膜层相同,均为 792~796 nm 的增透膜(透射率 T>95%)和 2 μm 全反膜层(45°角入射)。Tm: YAP 晶体采用 a 轴切 割,Tm<sup>3+</sup>的掺杂原子数分数为3%,晶体尺寸为 φ5 mm×15 mm,两端均镀有 793~796 nm 和 2 μm 的增透膜,实验测得单端抽运(注入功率不大于 30 W)时晶体对抽运光的吸收效率不低于 92%。 AO为 $2 \mu$ m 声光 Q 开关, 通光孔 径为 3 mm× 3 mm,对2 μm激光的透射率大于 99%,射频功率控 制在70W左右,衍射效率大于50%。Ma为平凹 镜,镀有2 µm全反膜,反射率大于 99%。输出镜 M4 为平凹镜,对2μm激光的透射率为12%。

光



图 1 激光二极管双端面抽运 Tm: YAP 激光器结构

Fig. 1 Structure of LD dual-end-pumped Tm: YAP laser

对实验装置中的 Tm:YAP 晶体棒和 Q 开关晶体进行水冷方式的温度控制,水流温度保持在 20 ℃,温控精度为±0.5 ℃。Tm:YAP 晶体用厚度为0.1 mm 的铟箔包裹,然后用紫铜热沉封装,热沉内部的水流通道采用微通道设计,以尽量增大热沉的散热效率。

### 3 方案分析

#### 3.1 Tm: YAP 的特性

与 Tm:YAG 和 Tm,Ho:YAP 晶体相比,Tm: YAP 晶体因其较好的物理化学性能尤其是室温运 行和线偏振特性而被选为工作物质。YAP 基质在物 理上具有硬度高、机械强度高、相对密度高等优点, 同时它的热导率较高,晶体透射光波段较宽(0.2~ 5.9 μm),折射率较大。Tm:YAP 晶体具有斜方晶 系结构,为光学负双轴晶体,两光轴方向在 ac 平面 上互成 70°角,锐角等分线为 c 轴。Tm:YAP 晶体 棒的切割轴向不同,获得的输出波长也将不同,选择 a 轴切割方式是为了获得相对较长的波长输出。

如图 2 所示,  $Tm^{3+}$  为三能级系统<sup>[14]</sup>。吸收了 抽运光能量的  $Tm^{3+}$  从<sup>3</sup> H<sub>6</sub> 激发到<sup>3</sup> H<sub>4</sub>, 然后经过自 淬灭跃迁到亚稳态<sup>3</sup> F<sub>4</sub>, 即激光的上能级。与此同 时, 自淬灭后产生的光子能量被<sup>3</sup> H<sub>6</sub> 的  $Tm^{3+}$  吸收 而跃迁至<sup>3</sup> F<sub>4</sub>,这个交叉弛豫过程使得 Tm: YAP 的 量子效率接近于2,因而可以大大提高抽运光到 2  $\mu$ m激光的转换效率并降低阈值。不过,交叉弛豫 现象与  $Tm^{3+}$ 的掺杂原子数分数有很大关系。因为 淬灭过程缘于  $Tm^{3+}$ 之间的离子相互作用所引发的 能量转移,所以, 如果  $Tm^{3+}$ 掺杂原子数分数太低, 自淬灭跃迁后的交叉弛豫发生的几率大大降低。不 过,为防止出现重吸收效应,  $Tm^{3+}$ 的掺杂原子数分 数不能过高,掺杂原子数分数一般不应超过12%。





图 3 为 Tm: YAP 晶体的非偏振吸收谱线<sup>[12]</sup>, 其中值得关注的是 688 nm 和 794 nm 附近的吸收 峰。虽然晶体在 688 nm 处的吸收系数相对更高一 些,但是由于 794 nm 与 GaAsAl/GaAs 激光二极管 的发射谱重叠较多,因此选用 794 nm 的激光抽运 Tm: YAP 晶体可以获得较高的激光转换效率。

#### 3.2 谐振腔设计及分析

实验采用的 U 型谐振腔如图 4 所示。

激光晶体在高功率抽运光注入时产生不可忽视的热透镜效应,当晶体两端注入的抽运源功率基本 一致时,可以假设热透镜中心与激光晶体中心重合。  $M_1 与 M_2 为反射镜, M_3 与 M_4 为端镜, 曲率半径分$  $别为<math>R_1$ 、 $R_2$ 、 $R_3$ 和 $R_4$ ,  $M_1$ 与 M\_3 间距为 $L_1$ ,  $M_1$ 与 热透镜间距为 $L_2$ ,  $M_2$ 与热透镜间距为 $L_3$ ,  $M_2$ 与



图 3 Tm: YAP 晶体的非偏振吸收光谱 Fig. 3 Unpolarized absorption spectrum of

Tm: YAP



图4 谐振腔示意图

Fig. 4 Schematic diagram of resonator structure M<sub>4</sub> 间距为  $L_4$ ,  $L_1$ ,  $L_2$ ,  $L_3$  和  $L_4$  取值分别为 80、40 和 90 mm。根据 ABCD 传输矩阵理论, 以 M<sub>3</sub> 的表 面为起点的子午面往返矩阵为

$$\begin{split} \mathbf{M} &= \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & L_1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{2}{R_1 \cos(\pi/2)} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_2 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & \frac{L}{2n} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & \frac{L}{2n} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_3 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_3 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \times \\ \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{2}{R_2 \cos(\pi/2)} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_4 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{2}{R_4} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_4 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_4 \\ -\frac{2}{R_2 \cos(\pi/2)} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_3 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_3 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & \frac{L}{2n} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & \frac{L}{2n} \\ -\frac{1}{f} & 1 \end{bmatrix} \times \\ \begin{bmatrix} 1 & \frac{L}{2n} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_2 \\ -\frac{2}{R_1 \cos(\pi/2)} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L_1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{2}{R_3} & 1 \end{bmatrix} \end{split}$$

热透镜焦距在一级近似下等效于焦距为 f 的  
薄透镜<sup>[15]</sup>, f = 
$$\frac{\pi K_{e} w_{p}^{2}}{P_{p} \eta_{h} \left(\frac{dn}{dt}\right)} \left[\frac{1}{1 - \exp(-\alpha L)}\right]$$
。当

Tm<sup>3+</sup>的掺杂原子数分数为 3%时,晶体的热传导系数  $K_c = 0.11$  W/(K・g・cm),借助吸收光谱仪,得到 Tm: YAP 晶体对抽运光的吸收系数  $\alpha = 4.7$  cm<sup>-1</sup>,抽运光束束腰半径  $w_p = 400 \ \mu$ m,激光晶体折

射率相对温度的变化率  $dn/dt = 9.7 \times 10^{-6} \text{ K}^{-1}$ ,抽 运源在晶体中的产热效率  $\eta_h = 20\%$ 。晶体在通光 方向的长度L = 15 mm,晶体对 2  $\mu$ m 光的折射率 n=1.94。同时,为简化设计,将 M<sub>1</sub> 和 M<sub>2</sub> 反射镜均 取为平平镜,即  $R_1 = R_2 = \infty$ 。谐振腔的稳定性条件 为: $\left|\frac{A+D}{2}\right| \leq 1$ 。据此,当 $L_1$ 、 $L_2 + L_3$ 、 $L_4$ 及  $R_4$ 确 定时,谐振腔的稳定情况主要由注入的抽运光功率 和  $M_{a}$  的曲率半径  $R_{a}$  这两个因素决定。利用计算 机画出了  $R_{4}$  =160 mm 时的 P- $R_{a}$  稳区图,如图5 所 示。由图可知,当  $R_{a}$  的值在 60~110 mm 范围内 时,稳定区域的抽运光功率值起点在 60 W,较高的 稳定阈值不利于最终获得高功率的稳定输出;而  $R_{a}$ 在 60~110 mm 的稳定区域不仅存在阈值过高的问 题,而且随着抽运功率的增加,稳定区域将被分割成 两块。值得注意的是当  $R_{a}$  在 140~200 mm 内取值 时,谐振腔的稳定区域覆盖整个抽运功率范围。从 中取出  $R_{a}$  为 150、180、200 mm 3 个样本进行实验。



图 5  $P-R_3$  稳区图 Fig. 5 Stable regions plot of  $P-R_3$ 

4 实验结果及分析

#### 4.1 激光功率和效率

 $R_3$ 为150,180,200 mm时的连续光输出如图 6 所示。2  $\mu$ m 连续激光输出的阈值约为15 W,两个 抽运源向谐振腔内注入的抽运光功率始终保持同步 增加。当  $R_3 = 150$  mm时,随着抽运光功率的逐渐 增加,输出光功率在30.5 W之前基本呈现线性增 长,然后随着注入功率的继续增加,晶体热透镜效应 变得严重,斜率效率开始减小,注入光的总功率高于 120 W时,输出光功率开始下降。当 $R_3 = 200$  mm



图 6 M<sub>3</sub> 不同曲率值下的 2 μm 激光输出功率与 抽运光功率的关系



时,2  $\mu$ m激光功率随着抽运光功率的增加呈线性增 长趋势,但由于高阶模式比  $R_3$  = 150 mm 的腔型要 少,因此效率和斜率效率均低于后者,当注入功率超 过 120 W 后,斜率效率开始减小,但并未出现功率 饱和下降现象。 $R_3$  取值为 180 mm 时,随着总注入 功率的增加,2  $\mu$ m 连续激光输出功率呈现线性增 长,当两个抽运源注入总功率为 133.6 W 时,获得 了最大功率为 40.7 W 的 2  $\mu$ m 连续光输出,相应的 光-光转换效率为 30.4%,斜率效率为 41.1%。

如图 7 所示,在  $R_3 = 180$  mm 的腔型条件下,对 2  $\mu$ m激光进行声光调制以获得重复频率为 10 kHz 的 脉冲激光输出,最大输出功率为 34.6 W,动静比达 85%,光-光转换效率为 25.9%,斜率效率为 32.9%。



图 7 2 μm 激光输出功率与激光二极管抽运功 率的关系(R<sub>3</sub> = 180 mm)

Fig. 7 Relationship between output power of 2  $\mu$ m laser and LD pump power ( $R_3 = 180$  mm)

图 8 为 10 kHz 声光 Q 开关调制后的脉冲波形, 脉冲宽度为 92.08 ns,激光单脉冲能量为3.46 mJ,单 脉冲峰值功率为 37.6 kW。



Fig. 8 Pulse of 2  $\mu$ m laser

#### 4.2 光 谱

实验中使用光栅单色仪测量了 Tm:YAP 激光器的输出波长。单色仪出射狭缝端的探测器采集到的信号通过 10 kHz 的同步锁相放大,经过扫描得出激光光谱,如图 9 所示,输出激光的中心波长为 1996 nm,半峰全宽约为 5 nm。





Fig. 9 Output wavelength of Tm: YAP laser

4.3 光束特征

使用 SPIRICON 公司生产的 CCD 光束分析仪 对 2  $\mu$ m 激光光斑进行观察,获得图 10 所示的光斑 分布二维图和三维图。采用聚焦透镜法测量光束的 发散角,*x* 方向为11.6 mrad,*y* 方向为12.2 mrad, 光束质量为  $M_x^2 = 4.56$ , $M_y^2 = 4.66$ 。



图 10 光斑分布图。(a)二维图,(b)三维图 Fig. 10 Intensity distribution of laser beam. (a) 2D,(b) 3D

## 5 结 论

采用激光二极管双端面抽运 Tm: YAP 晶体棒 的方案获得1996 nm 的激光输出,选择合适的谐振 腔,获得的最大输出功率(连续)为40.7 W,相应的 光-光转换效率为30.4%,斜率效率为41.1%。脉 冲激光(10 kHz)最大输出功率为34.6 W,光-光转 换效率为25.9%,斜率效率为32.9%。鉴于2 μm 波段激光可以作为抽运源来实现中长波激光输出, 获得高效率、高功率的2 μm 激光具有十分重要的 意义,本方案为高效率、高功率中长波激光研究提供 了一个有效的途径。

#### 参考 文献

- 1 L. F. Johnson, J. E. Geusic, L. G. Van Uitert. Coherent Oscillation from  $Tm^{3+}$ ,  $Ho^{3+}$ ,  $Yb^{3+}$  and  $Er^{3+}$  ions in yttrium aluminum garnet[J]. *Appl. Phys. Lett.*, 1965, **7**(5): 127~129
- 2 Zhang Xingbao, Yao Baoquan, Wang Yuezhu *et al.*. LD pumped solid-state laser with high pulsed repetition rate[J]. *High Power Laser and Particle Beams*, 2005, **17**(10): 1449~1452 张兴宝,姚宝权, 王月珠等. 二极管抽运的 2 μm 高重复频率脉
- 冲固体激光器[J]. 强激光与粒子束, 2005, **17**(10): 1449~1452 3 P. B. Phua, B. S. Tan, K. S. Lai *et al.*. High-average-power
- mid-infrared ZeGeP<sub>2</sub> optical parametric oscillator with a wavelength-dependent polarization rotator[J]. *Opt. Lett.*, 2006, **31**(4): 489~491
- 4 Alex Dergachev. 3. 4 μm ZGP RISTRA nanosecond optical parametric oscillator pumped by a 2. 05 μm Ho: YLF MOPA system[J]. Opt. Express, 2007, **15**(22): 14404~14413
- 5 Wang Keqiang, Han Long, Wang Jianjun *et al.*. LD pumped intro-cavity OPO high repetition frequency 2 μm laser[J]. *High Power Laser and Particle Beams*, 2005, **17**(z1): 185~188 王克强,韩 隆,王建军等. 二极管泵浦腔内 OPO 高重复频率 2 μm 激光器[J]. 强激光与粒子束, 2005, **17**(z1): 185~188
- 6 A. C. Sullivan, G. J. Wagner, D. Gwin *et al.*. High power Qswitched Tm: YAIO<sub>3</sub> lasers[C]. Advanced Solid-State Photonics, OSA Technical Digest Coptical Society of America, 2004, WA7
- 7 Hamit Kalaycioglu, Alphan Sennaroglu, Adnan Kurt. Influence of doping concentration on the power performance of diode-pumped continuous-wave Tm<sup>3+</sup>: YALO<sub>3</sub> lasers [J]. *IEEE J. Sel. Top. Quantum Electron.*, 2005, 11(3): 667~673
- 8 Petr Koranda, Jan Sulc, Maxim Doroshenko *et al.*. Cr:ZnSe laser pumped with Tm:YAP microchip laser[C]. Solid State Lasers XIX: Technology and Devices, 2010
- 9 Han Long, Wei Lei, Wu Junyong et al.. Experimental research of laser diode pumped Tm:YAP[J]. Chinese J. Lasers, 2008, 35(1): 1~4

韩 隆,魏 磊,吴军勇等.激光二极管抽运 Tm:YAP 晶体实 验研究[J]. 中国激光,2008,**35**(1):1~4

- 10 L. J. Li, B. Q. Yao, Y. L. Ju et al., 6.17-W continuous wave operation of a 2132 nm c-cut Tm, Ho: YAP pumped by a laser diode of 794. 3 nm[J]. Solid State and Liquid Lasers, 2009, 19(5): 943~946
- 11 Wang Yuezhu, Duan Xiaoming, Ke Liang *et al.*. Room temperature efficient continuous wave laser diode-end-pumped Tm: YAP laser[J]. *Chinese J. Lasers*, 2009, **36**(7): 1710~1713 王月珠,段小明,柯 亮等. 室温下高效率连续波激光二极管端 面抽运 Tm: YAP 激光器 [J]. 中国激光, 2009, **36**(7): 1710~1713
- 12 Qiao Liang, Hou Xia, Chen Weibiao. High pulse power 2 μm ring laser[J]. *Chinese J. Lasers*, 2009, **36**(6): 1327~1331
  乔 亮,侯 霞,陈卫标. 环形腔高脉冲能量 2 μm 激光器[J].
  中国激光, 2009, **36**(6): 1327~1331
- 13 Wu Zilu, Wang Xianhua, Chen Guofu *et al.*. Experimental study of mode matching of double-end-pumped solid-state lasers[J]. *Acta Photonica Sinica*, 2002, **31**(2): 223~226 武自录, 王贤华, 陈国夫等. 双端泵浦固体激光器模匹配问题的 实验研究[J]. 光子学报, 2002, **31**(2): 223~226
- 14 Lu Yanling, Yang Yang, Wang Jun et al.. Spectral properties of Tm: YAP laser crystal [J]. Chinese J. Lasers, 2006, 33 (7): 968~972
- 陆燕玲,杨 扬,王 俊等.Tm:YAP激光晶体光谱参数的计 算[J].中国激光,2006,**33**(7):968~972
- 15 W. Koechner. Solid-State Laser Engineering [M]. Sun Wen et al.. Transl. Beijing; Science Press, 2002. 363~365
  W. 克希耐尔、固体激光工程 [J]. 孙文 等译. 北京:科学出版 社, 2002, 363~365