百瓦级 1030 nm 皮秒脉冲掺镱全光纤激光器

孙若愚 金东臣 曹 镱 王 璞

(北京工业大学激光工程研究院国家产学研激光技术中心,北京 100124)

摘要 报道了 1030 nm 高功率被动锁模皮秒脉冲掺镱光纤激光器。该激光器为全光纤结构,采用主振荡功率放大 (MOPA)技术,由皮秒种子源与三级掺镱光纤放大器组成。种子源使用半导体可饱和吸收镜(SESAM)进行被动 锁模,输出脉冲中心波长为 1030.4 nm、3 dB 光谱宽度为 0.15 nm、脉冲宽度为 30.7 ps、重复频率为 29.0 MHz、输 出功率为 30 mW。通过三级掺镱光纤放大器后,最终在 30 μm/250 μm 双包层掺镱光纤中实现了平均功率为 101 W的皮秒脉冲激光输出,3 dB 光谱宽度为 1.46 nm,脉冲宽度为 36.6 ps,放大器斜率效率为 76.7%,单脉冲能 量为 3.48 μJ,峰值功率为 97 kW,光束质量 M² = 2.78。

关键词 激光器;主振荡功率放大器;被动锁模;掺镱光纤

中图分类号 TN248 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201441.1002004

Hundred-Watt-Level 1030 nm Ytterbium-Doped Picosecond All-Fiber Laser

Sun Ruoyu Jin Dongchen Cao Yi Wang Pu

(National Center of Laser Technology, Institute of Laser Engineering, Beijing University of Technology, Beijing 100124, China)

Abstract A high power 1030 nm passively mode-locked ytterbium-doped picosecond fiber laser by master oscillator power amplifier (MOPA) in all-fiber configuration is demonstrated. The laser system consists of the picosecond seed and three stages of ytterbium-doped all-fiber amplifiers. The seed is mode-locked by semiconductor saturable absorber mirror (SESAM). And a stable output is obtained with 30.7 ps pulse width, 29.0 MHz repetition rate, and 30 mW average output power. The laser operates at 1030.4 nm with a spectral width of 0.15 nm. After three stages of fiber amplification, the final output power is scaled up to 101 W in a 30 μ m/250 μ m double cladding ytterbium-doped fiber with the slope efficiency of 76.7%. The laser performance with the pulse width of 36.6 ps, pulse energy of 3.48 μ J, peak power as high as 97 kW operating at 1030.4 nm with bandwidth of 1.46 nm is achieved, and the beam quality M^2 is 2.78.

Key words lasers; master oscillator power amplifier; passively mode-locked; ytterbium-doped fiber OCIS codes 140.3510; 140.3280; 140.4050; 140.3615

1 引 言

近年来 1.0 μm 超短脉冲光纤激光器以其体积 小、效率高、性能稳定等特点,在工业加工、科学研 究、军事国防等领域展现出广泛的应用前景,已成为 当前激光技术领域的一个研究热点^[1-2]。然而在超 短脉冲光纤激光器中,由于光纤芯径尺寸的限制,导 致峰值功率在超过一定阈值后会产生一系列非线性 效应,从而限制激光平均输出功率的进一步提高^[3],

导师简介:王 璞(1965—),男,教授,博士生导师,主要从事光纤激光器、光纤放大器及新型光纤光学功能性器件等方面的研究。E-mail: wangpuemail@bjut.edu.cn(通信联系人)

收稿日期: 2014-03-26; 收到修改稿日期: 2014-04-12

基金项目:国家自然科学基金重点项目(61235010)、国家自然科学基金面上项目(61177048)、北京市自然科学基金 B 类 重点项目(KZ2011100050011)

作者简介:孙若愚(1990一),男,博士研究生,主要从事高功率光纤激光器、高功率光纤放大器等方面的研究。

E-mail: sunruoyu999@emails.bjut.edu.cn

故研制兼具高平均功率及高峰值功率的超短脉冲光 纤激光器成为一大挑战。

为解决这一问题,目前主要有以下几种方案:1) 使用啁啾脉冲放大系统,将脉冲展宽后再进行放大, 以此来降低峰值功率减小非线性效应,但后续压缩 时光路设计复杂、对光栅的参数要求高;2)通过增 大光纤芯径尺寸,提高非线性效应阈值,如使用掺杂 稀土元素的大模场面积光纤^[4]或大间距光子晶体光 纤[5-6],但这些特种光纤造价昂贵,系统成本高;3) 利用晶体放大级进行功率放大[7],同样是利用晶体 介质大芯径尺寸的特点提高非线性效应阈值, 且该 增益晶体的生产工艺已较为成熟,制作成本合理。 2013 年巴黎第十一大学 Délen 等^[8]利用 40 mm Yb: YAG晶体对1030 nm、10 kHz 激光进行放大,获 得 150 ps、1.3 mJ 激光输出,峰值功率接近10 MW, 这是在石英基质光纤放大器中难以达到的,因为在 石英基质中当峰值功率高于 4 MW 后会引发自聚 焦效应,从而损坏增益介质,这使得晶体放大器的优 势更为明显。且如果同时结合啁啾脉冲放大技术使 用的话,可使峰值功率达到吉瓦量级。

综上所述,使用光纤激光器结合晶体放大器的 研究方案有很好的发展前景。目前 1.0 μm 波段已 商业化的增益晶体主要有 Yb:YAG、Nd:YAG 等, 其中 Yb:YAG 晶体有宽达8 nm 的增益带宽,更适 合于激光放大器的使用需求。且 Yb:YAG 的发射 波长在1030 nm,此波段的激光在光参量振荡器、激 光雷达、激光医疗中有广泛的应用^[9-10]。2006年 Nufern公司利用大芯径光纤布拉格光栅(FBG),实现中心波长1030 nm、242 W 的连续激光输出,斜率效率为73%^[11]。2009年华东师范大学 Li 等^[12]报 道了1033~1053 nm 可调谐、280 W 纳秒脉冲掺镱 光纤激光器。2011年中国科学院上海光学精密机 械研究所的周翠芸等^[13]利用全光纤主振荡功率放 大(MOPA)技术,对1030 nm、50 kHz、6.53 ns 的脉 冲,实现5.07 W 的全光纤脉冲激光放大,其输出光 束质量为1.91。

基于以上研究,本文报道了 1030 nm 高功率百瓦 级皮 秒脉 冲光纤激光器,其 3 dB 光谱宽度与 Yb:YAG发射峰相匹配,为下一步应用 Yb:YAG 进 行功率放大做准备。该激光器使用全光纤 MOPA 结 构设计,种子源采用中心波长 1030.4 nm 的被动锁模 掺镱光纤激光器,结合三级掺镱光纤放大器进行主振 荡功率放大,实现了平均功率为 101 W、脉冲宽度为 36.6 ps、3 dB 光谱宽度为 1.46 nm、峰值功率为 97 kW的皮秒脉冲输出,放大器斜率效率为 76.7%。

2 实验装置

使用被动锁模及主振荡功率放大技术搭建了一 套高功率百瓦级全光纤皮秒脉冲激光系统^[14],该实 验装置主要包括 1030 nm 被动锁模掺镱光纤激光器 及三级掺镱光纤放大器,实验装置结构如图 1 所示。





Fig. 1 Experimental setup of the 101 W all-fiber picosecond pulse fiber laser

种子源采用纤芯抽运的线形腔结构,抽运源为 中心波长 976 nm、最大输出功率 450 mW 的半导体 激光器。增益介质为 1 m 长的单包层掺镱光纤,其 在 976 nm 处的吸收系数为 250 dB/m。选择中心波 长为 1030.4 nm、反射率为 73%、带宽为 0.18 nm 的 FBG 作为其中一个腔镜,同时起到波长选择和激 光输出的作用,使用半导体可饱和吸收镜(SESAM) 进行被动锁模。激光从 FBG 输出后再经过一段 0.5 m长的 6 μ m/125 μ m(纤芯半径/包层半径)单 包层掺镱光纤进行功率放大^[15]。

种子光后的两级预放大均采用正向抽运方式, 第一级使用中心波长为 976 nm、输出功率为 10 W 的半导体激光器作为抽运源,增益介质使用 1 m 长 的单模双包层掺镱光纤,其在 976 nm 处的吸收系 数为 5.4 dB/m,之后使用一段单包层光纤(Nufern HI1060)对抽运光进行剥离。激光输出前通过一个 2 nm 带宽的光谱滤波器减弱放大过程中产生的自 发放大辐射(ASE)噪声。第二级预放大使用两个中 心波长为 976 nm 的半导体激光器作为抽运源,使 用 1.8 m 长的 20 μ m/130 μ m 多模双包层掺镱光纤 作为增益介质该光纤在 976 nm 处的吸收系数为 8.7 dB/m,并通过一段 20 μ m/125 μ m 单包层光纤 进行抽运光剥离。

经过两级预放大后将信号光通过一个(6+1)× 1 的合束器耦合入主放大级,合束器对信号光的插 入损耗小于 0.5 dB。抽运源使用 6 个 976 nm 的多 模半导体激光二极管,最高可提供 124 W 抽运功 率。使用 1.8 m 长,芯径尺寸 30 μm/250 μm 的双 包层掺镱光纤作为增益介质,该光纤在 920 nm 处 的吸收系数为 3.3 dB/m,光纤末端使用 8°角切割防 止回光反射。经放大输出的激光准直后通过低通二 向色镜进行抽运光剥离。实验中除输出准直透镜和 二向色镜外,所有器件均使用光纤连接,实现了光路 的全光纤化设计。且各级放大器间均加入偏振无关 光纤隔离器,以防止放大过程中的后向散射光或端 面反射对激光系统稳定性的影响。

3 实验结果及分析

在种子源阶段,提供足够的功率给下一级放大 器,在谐振腔外加入一段预放大增益光纤,当纤芯抽 运功率达到 300 mW 时,激光器得到 30 mW 稳定的 被动锁模激光输出。使用 25 GHz 带宽的高速示波 器(Agilent, DSO-X92504A)和 25 GHz 光电探测器 测得脉冲重复频率 f 为 29.0 MHz,重复频率与激 光器共振腔长度吻合。使用分辨率为 0.02 nm 的 光谱分析仪(YOKOGAWA, AQ6373)测得中心波 长 λ。及 3 dB 光谱宽度 Δλ_{FWHM} 分别为1030.4 nm、 0.15 nm,此时光谱出现凹陷,这是由于谐振腔输出 的脉冲带有正啁啾,在正色散预放大光纤中受自相 位调制(SPM)影响,产生的感应频率啁啾导致频谱 展宽,这里需要强调的是 SPM 只会产生与光强有 关的相移,不会影响脉冲形状[16],实验中观测到的 脉冲序列及光谱形状如图 2 所示。使用频谱分析仪 「频谱测量范围(SPAN): 400 kHz;频率分辨率 (RBW): 1 kHz]测得种子光的信噪比为65 dB,证 明锁模过程稳定,使用自相关仪(FR-103XL)测得种 子光的脉冲宽度 t_{FWHM}为 30.7 ps,如图 3 所示。

使用两级包层抽运掺镱光纤放大器,对种子光 进行两次预放大,两级放大器均采用正向抽运方式, 在两级预放大中,脉冲光谱依然受 SPM 效应的影



图 2 掺镱光纤激光器种子源光谱 (插图: 29.0 MHz激光脉冲序列)

Fig. 2 Optical spectrum of the Yb-doped fiber oscillator (Insert is pulse train of the fiber oscillator at 29.0 MHz)



图 3 掺镱光纤激光器频谱图(插图:平均功率为 30 mW 时激光脉冲的自相关轨迹)

Fig. 3 Radio frequency spectrum of the Yb-doped fiber oscillator (Insert is autocorrelation trace of the pulse of the Yb-doped fiber oscillator at average power of 30 mW

响。在第一级预放大后,光谱呈现多峰结构且最外面的峰强度最大,这是 SPM 现象最为显著的特点。 另外由于掺镱光纤激光器在 1030 nm 处的发射截面 小于 1064 nm,且种子光信号功率较低,使得放大器 很容易产生 ASE 现象,如图 4 插图所示,产生的 ASE



图 4 第一级掺镱光纤放大器光谱图 (插图为无 2 nm 光谱滤波器时的输出光谱) Fig. 4 Optical spectrum of the first amplifier (Insert is optical spectrum without the insertion of 2 nm filter 噪声,可覆盖 1030~1070 nm的光谱范围。因此,为 保证高质量 1030 nm 激光输出,加入了带宽 2 nm 的 光谱滤波器,最终获得中心波长为 1030.4 nm、3 dB 光谱宽度为0.62 nm的激光输出,ASE 噪声得到了明 显的抑制。经光纤隔离器后得到 250 mW 的激光输 出,受到光谱滤波器可承受功率的限制,没有进一步 提高输出功率。

在第二级预放大中使用两个多模半导体激光二 极管作为抽运源,在抽运功率为20W时,得到最大 10.36W的激光输出,斜率效率为52%。将输出功 率稳定在5W时,对掺镱光纤放大器进行了30min 的检测,功率波动幅度小于1%,可为下一级功率放 大提供稳定的信号光。此时用光谱分析仪测得中心 波长为1030.4 nm、3dB光谱宽度为1.38 nm,用自 相关仪测得脉冲宽度为34.8 ps,如图5所示。由于 光谱滤波器的作用没有观察到ASE噪声及拉曼光 谱成分,但脉冲依然受 SPM效应影响发生了光谱 展宽,SPM产生的非线性相移与脉冲峰值功率、非 线性参量和光纤有效长度成正比,其中非线性参量 与有效模场面积成反比,所以通过增大纤芯直径或 减小光纤长度可为抑制 SPM 提供帮助。不过由于 Yb:YAG 晶体的吸收带宽可达8 nm,所以实验中光 谱的展宽并不会对后续研究造成影响。



图 5 第二级掺镱光纤放大器 5 W 输出光谱 (插图为单脉冲自相关轨迹)

Fig. 5 Optical spectrum of the second amplifier at 5 W output (Insert is single pulse with 34.8 ps pulse width)

另外,在建立主放大级时考虑到不同光纤长度 对激光放大的效率不同,过长的光纤会造成信号光 重吸收,过短的光纤会对抽运光功率造成浪费,所以 为确定使用增益光纤的最佳长度,进行了输出功率 与光纤长度关系的数值模拟,描述掺 Yb³⁺ 双包层光 纤激光器的速率方程组为^[17]

$$\frac{\frac{\left[P_{p}^{+}(z)+P_{p}^{-}(z)\right]\sigma_{ap}\Gamma_{p}}{h\nu_{p}A_{c}}+\frac{\Gamma_{s}\sigma_{as}\left[P_{s}^{+}(z)+P_{s}^{-}(z)\right]}{h\nu_{s}A_{c}}}{\frac{\left[P_{p}^{+}(z)+P_{p}^{-}(z)\right](\sigma_{ap}+\sigma_{ep})\Gamma_{p}}{h\nu_{p}A_{c}}+\frac{1}{\tau}+\frac{\Gamma_{s}(\sigma_{es}+\sigma_{as})\left[P_{s}^{+}(z)+P_{s}^{-}(z)\right]}{h\nu_{s}A_{c}}},$$

$$\pm\frac{dP_{p}^{\pm}(z)}{dz}=-\Gamma_{p}\left[\sigma_{ap}N-(\sigma_{ap}+\sigma_{ep})N_{2}(z)\right]P_{p}^{\pm}(z)-\alpha_{p}P_{p}^{\pm}(z),$$

$$\pm\frac{dP_{s}^{\pm}(z)}{dz}=\Gamma_{s}\left[(\sigma_{es}+\sigma_{as})N_{2}(z)-\sigma_{as}N\right]P_{s}^{\pm}(z)-\alpha_{s}P_{s}^{\pm}(z),$$
(1)

(1)式描述光纤不同位置处增益介质上的上能级粒子 浓度 $N_2(z)$ 和前、后向抽运光功率 $P_p^+(z)$ 、 $P_p^-(z)$ 以及 前、后向激光功率 $P_s^+(z)$ 、 $P_s^-(z)$ 的关系,(2) 和(3) 式 分别描述了光纤不同位置处抽运光功率及激光功率 的变化规律。其中 N 为纤芯中 Yb³⁺ 的掺杂离子浓度, A_c 为纤芯截面积, Γ_p 、 Γ_s 为抽运光和激光的功率填充 因子, σ_{ap} 、 σ_{ep} 为抽运光的吸收和发射截面, σ_{as} 、 σ_{es} 为激 光的吸收和发射截面。 τ 为 Yb³⁺ 上能级寿命,h是普朗 克常数, ν_p 和 ν_s 是抽运光和激光的频率。

基于(1)~(3)式,使用商用软件 RP Fiber Power 进行数值模拟。其中所用的增益光纤的 Yb³⁺掺杂离子浓度为 1.02×10²⁶ m⁻³,纤芯及包层 半径分别为 15 μ m 和 125 μ m,输入信号中心波长为 1030 nm、平均功率为 5 W、信号光损耗为 0.3 dB, 选用正向抽运方式,抽运功率为 124 W。模拟显示, 此型号光纤在对 1030 nm 激光放大时的最佳长度



图 6 抽运功率及平均输出功率随增益光纤长度的变化 Fig. 6 Pump power and average output power versus the fiber length

为1.8 m,如图 6 所示。

由此,在主放大过程中选用1.8m长的增益光 纤进行放大,使用6个多模半导体激光二极管作为 抽运源,最大可提供 124 W 抽运功率。采用 30 µm/250 µm双包层掺镱光纤作为增益介质,由于 增大了光纤的纤芯尺寸,SPM 对脉冲的影响明显减 弱。最终经二向色镜剥离抽运光后,实现了平均功 率为 101 W 的皮秒脉冲输出,平均输出功率随抽运 功率的变化趋势如图 7 所示,此时斜率效率 η 高达 76.7 %,实验点图并非完全线性增长,这是因为抽 运半导体激光二极管随功率和温度的变化会发生波 长漂移。使用 25 GHz 高速示波器测量脉冲宽度为 36.6 ps, 使用光谱分析仪测得中心波长为 1030.4 nm,3 dB光谱宽度为 1.46 nm,脉冲形状及 输出光谱如图 8 所示。光谱呈现的三峰结构是由于 SPM 频谱最外面的峰强度较大,导致主放大器对中 心波长及左右两边频谱成分的放大效果更为明显。 其较窄的光谱宽度及脉冲宽度为研制兼具高平均功 率和高峰值功率的Yb:YAG晶体放大器奠定了基



图7 主放大级平均输出功率随抽运功率的变化 Fig.7 Average output power versus pump power



图 8 主放大级 101 W 时输出光谱 (插图为单脉冲形状)

Fig. 8 Optical spectrum of the master amplifier at average power of 101 W (Insert is single pulse with 36.6 ps pulse width) 础。此时,最大单脉冲能量为 3.48 μJ、峰值功率可达 97 kW,受抽运能力的限制没有继续增加抽运功率。

同时,实验测得光束质量 M² = 2.78,如图 9 所示。根据归一化频率公式

$$V = \pi \cdot D \cdot NA / \lambda, \qquad (4)$$

式中 D 为光纤直径,NA 为数值孔径,λ 为中心波 长。理论要求当归一化频率 V 小于 2.405 时激光 在光纤中才能实现单模运转。本实验中所用掺杂光 纤的直径为 30 μm,纤芯数值孔径为 0.07。经计算 此光纤在 1030 nm 处的归一化频率 V=6.40,证明 在激光放大到高功率时易出现高阶模传输,这对下 一级 Yb:YAG 放大器的放大性能会有一定影响,因 此在进一步的研究中可通过适当的模式匹配或光纤 弯曲滤掉高阶模等方法改善光束质量,提高输出 性能。



图 9 光束质量测量(插图为光斑二维形态) Fig. 9 Beam quality measurement (Insert is an image of two-dimensional beam profile)

4 结 论

针对 Yb: YAG 晶体放大器的使用需求,研制了 基于 MOPA 结构的百瓦级 1030 nm 被动锁模掺镱 光纤激光器。种子光中心波长为 1030.4 nm、脉冲 宽度为 30.7 ps、重复频率为 29.0MHz、平均功率为 30 mW。通过三级掺镱光纤放大器后,最终实现平 均功率为 101 W 的皮秒脉冲激光输出,3 dB 光谱宽 度为 1.46 nm,脉冲宽度为 36.6 ps,放大器斜率效 率为 76.7%,此时峰值功率高达 97 kW,光束质量 $M^2 = 2.78$ 。其中心波长及光谱宽度与 Yb: YAG 晶 体的发射波长相匹配,为研制兼具高平均功率和高 峰值功率的 Yb: YAG 晶体放大器奠定了基础。

参考文献

1 Lou Qihong, Zhou Jun, Zhu Jianqiang, *et al.*. Recent progress of high-power fiber lasers [J]. Infrared and Laser Engineering, 2006, 35(2): 135-138. 楼祺洪,周 军,朱健强,等.高功率光纤激光器研究进展[J]. 红外与激光工程,2006,35(2):135-138.

- 2 Luo Wei, Dong Wenfeng, Yang Huabing, *et al.*. Development trend of high power lasers[J]. Laser & Infrared, 2013, 43(8): 845-852.
 - 罗 威,董文锋,杨华兵,等.高功率激光器发展趋势[J].激光 与红外,2013,43(8):845-852.
- 3 Fermann M E, Hartl I. Ultrafast fibre lasers [J]. Nature Photonics, 2013, 7: 868-874.
- 4 Zhao Z, Dunham B M, Wise F W. Generation of 150 W average and 1 MW peak power picosecond pulses from a rod-type fiber master oscillator power amplifier[J]. J Opt Soc Am B, 2014, 31 (1): 33-37.
- 5 Eidam T, Rothhardt J, Stutzki F, *et al.*. Fiber chirped-pulse amplification system emitting 3. 8 GW peak power [J]. Opt Express, 2011, 19(1): 255-260.
- 6 Chai Lu, Hu Minglie, Fang Xiaohui, et al.. Advances in femtosecond laser technologies with photonic crystal fibers[J]. Chinese J Lasers, 2013, 40(1): 0101001.
 柴 路,胡明列,方晓惠,等. 光子晶体光纤飞秒激光技术研究

- 7 Zaouter Y, Martial I, Aubry N, *et al.*. Direct amplification of ultrashort pulses in μ-pulling-down Yb: YAG single crystal fibers [J]. Opt Lett, 2011, 36(5): 748-750.
- 8 Délen X, Zaouter Y, Martial I, *et al.*. Yb: YAG single crystal fiber power amplifier for femtosecond sources [J]. Opt Lett, 2013, 38(2): 109-111.
- 9 Zhang Zhiwei. Thin disk Yb: YAG laser and its applications[J]. High Power Laser and Particle Beams, 2005, 17(B04): 11-14. 张志伟. 薄片式 Yb: YAG 激光器及其应用[J]. 强激光与粒子 束, 2005, 17(B04): 11-14.

- 10 Ding Yagian, Qi Yunfeng, Liu Yuan, et al.. Dual-wavelength fiber grating laser in linear overlapping cavity[J]. Chin Opt Lett, 2013, 11(12): 120603.
- 11 Victor Khitrov, Bryce Samson, David Machewirth, et al.. 242 W single-mode CW fiber laser operating at 1030 nm lasing wavelength and with 0. 35 nm spectral width [C]. Advanced Solid-State Photonics, 2006, WD5.
- 12 Li Wenxue, Hao Qiang, Yan Ming, *et al.*. Tunable flat-top nanosecond fiber laser oscillator and 280 W average power nanosecond Yb-doped fiber amplifier[J]. Opt Express, 2009, 17 (12): 10113-10118.
- 13 Zhou Cuiyun, Liu Yuan, Du Songtao, et al. 1030 nm High repetition rate nanosecond pulse all fiber amplifier[J]. Chinese J Lasers, 2011, 38(8): 0802010.
 周翠芸,刘 源,杜松涛,等. 1030 nm 高重复频率纳秒脉冲全 光纤放大器[J]. 中国激光, 2011, 38(8): 0802010.
- 14 Wang Pu, Liu Jiang. Progress and prospect on ultrafast Tm-doped fiber lasers at 2 μm wavelength[J]. Chinese J Lasers, 2013, 40(6): 0601002.
 王 璞,刘 江. 2.0 μm 掺铥超短脉冲光纤激光器研究进展及
- 展望[J]. 中国激光, 2013, 40(6): 0601002. 15 Jin Dongchen, Sun Ruoyu, Shi Hongxing, *et al.*. Stable passively *Q*-switched and gain-switched Yb-doped all-fiber laser based on a dual-cavity with fiber Bragg gratings [J]. Opt Express, 2013, 21(22): 26027-26033.
- 16 Stolen R H, Lin C. Self-phase-modulation in silica optical fibers [J]. Phys Rev A, 1978, 17(4): 1448.
- 17 Kelson I, Hardy A. Optimization of strongly pumped fiber lasers[J]. J Lightwave Technol, 1999, 17(5): 891-897.

栏目编辑:王晓琰