### Infrared and Laser Engineering

# 掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的理论及实验研究

戴贤哲,罗正钱,叶陈春,蔡志平,李齐波,康 赟

(厦门大学 电子工程系,福建 厦门 361005)

摘 要:文中报告了掺 Yb³+双包层光纤激光器的理论和实验研究工作。在稳态条件下,基于速率方程推导了掺 Yb³+双包层光纤激光器在强泵浦条件下的简化型解析解。实验上,利用 975 nm 大功率半导体激光作为泵浦源,采用单端泵浦技术,获得了 88~W 波长为 1~082.4~nm 的连续激光输出,斜效率高达 84.4%。实验结果与理论的简化型解析解相比较,两者基本一致。

关键词:光纤激光器; 双包层光纤; 解析解

# Theoretical and experimental study of Yb<sup>3+</sup>-doped double-clad fiber laser

DAI Xian-zhe, LUO Zheng-qian, YE Chen-chun, Cai Zhi-ping, Li Qi-bo, Kang Yun

(Department of Electronic Engineering, Xiamen University, Xiamen 361005, China)

**Abstract:** Studies of Yb<sup>3+</sup>-doped double-clad fiber lasers(Yb-DCFL) are reported. Under the steady-state conditions, a simplified analytic solution is deduced in the strongly pumped condition based on the rate equations. Using a 975 nm laser diode (LD) as the pump source, we obtained 88 W CW output laser power at a wavelength of 1 082.4 nm is obtained. The slope efficiency is as high as 84.4%. The experimental results and theoretical ones from our analytic solution match very well.

**Key words:** Fiber laser; Yb<sup>3+</sup>-doped double-clad fiber; Analytic solution

# 0 引 言

双包层光纤激光器作为一种新型的高功率激光器件,由于光束质量好、效率高、易于散热等特点,在许多领域都具有巨大的应用前景,如激光加工、光通信、军事、医疗等领域。随着光纤设计和工艺的改进、高功率半导体二极管阵列激光技术的成熟,双包层光纤激光器近几年倍受国内外学者关注,且商业化开发应用已形成一定规模。2004年,Jeong等人研制成功输出功率达 1.36 kW 波长为 1.1 µm 的大模场掺

Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器(Yb-DCFL)<sup>[1]</sup>。2005 年,Gaponstev 通过整合多个百瓦级的双包层光纤激光源获得了高达 2 kW 的激光输出<sup>[2]</sup>。同年,IPG 公司利用种子光振荡放大技术实现了单根光纤高达近 2 kW 的准单横模激光输出<sup>[3]</sup>。近几年,国内有关双包层光纤激光器的实验研究也取得了较大成功。2006 年中科院上海光机所报道了采用双端泵浦国产掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤实现了714 W 的高功率输出<sup>[4]</sup>。清华大学也获得了超过700 W 的输出功率<sup>[5]</sup>。在理论方面,国内外许多研究者也专门地研究了高功率双包层光纤激

收稿日期:2007-04-30

基金项目:福建省科技计划重点项目(2005H089)

作者简介: 戴贤哲(1982-), 男, 福建漳州人, 硕士, 主要从事双包层光纤激光器的研究工作。Email:joiet@163.com

**通讯作者:**叶陈春 , Email:ccye@xmu.edu.cn

光器的运转特性。在忽略双包层光纤散射损耗情况下,Kelson 和 Hardy 已经推导了掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的输入输出关系、激光阈值、斜效率、最优光纤长度、最佳输出镜反射率的解析表达式,同时也给出了在考虑散射损耗情况下的准解析解(必须执行数值迭代)<sup>[6-7]</sup>。Xiao 等人在考虑散射损耗情况下,进一步获得了其近似解析解<sup>[8]</sup>。然而,他们的解析解在较高输出镜反射率情况下存在较大的误差。当输出镜反射率为 20%时,近似解析解相对于数值解的误差达到 6.4%。

文中报道了在厦门大学开展的掺Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的理论和实验研究工作。基于稳态速率方程,在考虑散射损耗情况下推导了掺Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的简化型解析解,并将理论和实验结果相比较。

#### 1 理论分析

图 1 为前向泵浦掺  $Yb^{3+}$ 双包层光纤激光器的示意图,泵浦光通过左腔镜  $M_1$  后耦合进双包层光纤,激光从光纤的右腔镜  $M_2$  输出, $R_1$ 、 $R_2$ 分别是  $M_1$ 和  $M_2$ 的反射率。在实际情况中, $M_1$ 的反射率接近 1,而  $M_2$ 的反射率较低。

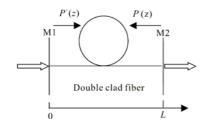


图 1 掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器示意图 Fig.1 Schematic of Yb-DCFL

在稳态条件下,双包层光纤激光器的速率方程为[9]:

$$\frac{\mathrm{d}P^{+}(z)}{\mathrm{d}z} = \frac{\sigma_{s}\tau_{f}}{h\nu_{p}} a_{a}P_{p} \exp[-(a_{a}F_{p} + a_{p})z] \times 
\frac{\Gamma_{p}}{A_{f}} \frac{P_{0} + P^{+}(z)}{1 + [P^{+}(z) + P^{-}(z)]/P_{s}} - a_{s}P^{+}(z) \tag{1}$$

$$\frac{dP^{-}(z)}{dz} = -\frac{\sigma_{s}\tau_{f}}{hv_{p}}a_{a}P_{p}\exp[-(a_{a}F_{p} + a_{p})z] \times \frac{\Gamma_{p}}{A_{f}}\frac{P_{0} + P^{-}(z)}{1 + [P^{+}(z) + P^{-}(z)]/P_{s}} + a_{s}P^{-}(z)$$
(2)

$$g(z) = \frac{\sigma_{s} \tau_{f}}{h v_{p}} a_{a} P_{p} \exp[-(a_{a} F_{p} + a_{p}) z] \times \frac{\Gamma_{p}}{A_{f}} \frac{1}{1 + [P^{+}(z) + P^{-}(z)] / P_{s}}$$
(3)

边界条件为:

$$P^{+}(0) = R_{1}P^{-}(0) \tag{4}$$

$$P^{-}(L) = R_{2}P^{+}(L) \tag{5}$$

式中: $P^+(z)$ 和  $P^-(z)$ 分别是腔内正向传播和反向传播的激光功率;g(z)是沿光纤的增益系数; $P_p$ 是注入光纤中的泵浦光功率; $a_a$ 为双包层光纤的纤芯对泵浦光的吸收系数; $a_p$  和  $a_s$  分别是双包层光纤对泵浦光和激光的散射损耗系数; $\sigma_s$  为激光的受激发射截面; $\tau_f$  是荧光寿命; $hv_p$  是泵浦光子的能量; $A_f$  是双包层光纤的纤芯有效截面面积; $\Gamma_p$ 是泵浦模场在双包层光纤掺杂区域的交叠系数;L 是双包层光纤的长度; $P_s=(hv_s/\sigma_s\tau_f)\cdot A_f$  是激光的饱和输出功率; $P_0$  是自发辐射的功率。

在强泵浦的情况下,自发辐射将非常弱,通常被 忽略 ( $P_0=0$ )。从而,由公式(1)和(2)可以得到 如下的关系[6-9]:

$$P^{+}(z) \cdot P^{-}(z) = k \tag{6}$$

定义 $\psi(z)=P^{+}(z)-P(z)$ ,公式(6)可写为:

$$P^{+}(z) \cdot (P^{+}(z) - \psi(z)) = k \tag{7}$$

求解公式(7)可得:

$$P^{+}(z) = \frac{\psi(z) \pm \sqrt{\psi(z)^{2} + 4k}}{2}$$
 (8)

显然 
$$P^+(z) > 0$$
 ,所以  $P^+(z) = \frac{\psi(z) + \sqrt{\psi(z)^2 + 4k}}{2}$  ,

化简后可得:

$$\phi(z) = P^{+}(z) + P^{-}(z) = \sqrt{\psi(z)^{2} + 4k}$$
 (9)

在光纤不是太长且泵浦光足够强的情况下,信号光在双包层光纤中的增益总是大于损耗,在 Z 的正方向上  $P^+(z)$ 单调递增, $P^-(z)$ 单调递减,因此, $\psi(z)$ 在沿Z 的正方向单调递增。从公式(9)可以看出 $\phi(z)$ 沿 Z 正方向是单调递增,所以, $\phi(z)$ 在 Z=0 和 Z=L 分别取

得最小值和最大值:

$$\phi(z)_{\min} = P^{+}(0) + P^{-}(0) \tag{10}$$

$$\phi(z)_{\text{max}} = P^{+}(L) + P^{-}(L)$$
 (11)

对于连续输出掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器稳态运转情况下应满足下列条件:

$$\int_{0}^{L} g(z)dz = a_{s}L - \ln(R_{1}R_{2})/2$$
 (12)

将公式(3)代入公式(12)可得:

$$A \int_{0}^{L} \frac{\exp(-(F_{p}a_{a} + a_{p})z)}{P_{s} + \phi(z)} dz = a_{s}L - \ln(R_{1}R_{2})/2$$
 (13)

式中:
$$A = \frac{\sigma_s \tau_f \Gamma_p a_a P_p P_s}{h \nu_p A_f}$$
。为了简化公式(13)左边

的积分,将公式(10)和公式(11)分别代入公式(13) 后求积分可得:

$$P_{1}^{+}(L) = \frac{1}{\sqrt{R_{1}R_{2}} + \sqrt{R_{2}/R_{1}}} \times \left[ \frac{A(1 - e^{-(\Gamma_{p}a_{a} + a_{p})L})}{(\Gamma_{p}a_{a} + a_{p})(a_{s}L - \ln(R_{1}R_{2})/2)} - P_{s} \right]$$
(14)

$$P_{2}^{+}(L) = \frac{1}{1 + R_{2}} \times \left[ \frac{A(1 - e^{-(\Gamma_{p} a_{a} + a_{p})L})}{(\Gamma_{p} a_{a} + a_{p})(a_{s}L - \ln(R_{1}R_{2})/2)} - P_{s} \right]$$
(15)

因此可以将  $P^+(L)$ 写成:

$$P^{+}(L) = \frac{P_{1}^{+}(L) + P_{2}^{+}(L)}{2}$$
 (16)

从掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤右侧输出的激光功率可以 写成:

$$P_{\text{out}} = (1 - R_2)P^+(L)$$

$$= (1 - R_2)(\frac{1}{\sqrt{R_1 R_2} + \sqrt{R_2 / R_1}} + \frac{1}{1 + R_2}) \times$$

$$[\frac{A(1 - e^{-(\Gamma_P a_a + a_p)L})}{2(\Gamma_P a_a + a_p)(a_s L - \ln(R_1 R_2)/2)} - P_s / 2]$$

当  $P_{\text{out}}=0$  时,可以得到掺  $Yb^{3+}$ 双包层光纤激光器的阈值泵浦功率:

$$P_{\text{th}} = \frac{h v_{\text{p}} A_{\text{f}} (\Gamma_{\text{p}} a_{\text{a}} + a_{\text{p}}) (a_{\text{s}} L - \ln(R_{1} R_{2})/2)}{\sigma_{\text{s}} \tau_{\text{f}} \Gamma_{\text{p}} a_{\text{a}} (1 - e^{-(\Gamma_{\text{p}} a_{\text{a}} + a_{\text{p}})L})}$$
(18)

## 2 实验

图 2 为掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的实验装置图, 泵浦源为 LIMO200-F400-DL975 大功率半导体激光器, 从光纤输出的连续波功率 200 W, 通过温控装置可以将中心波长稳定在 975 nm, 谱线宽度小于 5 nm。

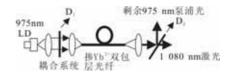


图 2 掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的实验装置图 Fig.2 Configuration of Yb-DCFL

如图 2 所示,泵浦光经过一对焦距为 25 mm、对泵浦光和激光都增透的透镜准直聚焦后耦合注入双包层光纤,泵浦光入纤效率达 78%。中科院上海光机所提供的二向色镜  $D_1$  作为左腔镜 AR@975 nm T>97% & HR@1 080 nm R>99% ),与双包层光纤右端面构成激光腔。通过  $45^\circ$ 角二向色镜  $D_2$  (HR@975 nm R>97% & HT@1 080 nm T>85% ) 获得激光输出。掺  $Yb^{3+}$ 双包层光纤由美国 Nufern 公司提供,纤芯直径 20  $\mu$ m,内包层直径 400  $\mu$ m,纤芯和内包层数值孔径分别为 0.06 和 0.46,内包层对波长 975 nm 的泵浦光吸收系数为 2.0 dB/m,泵浦光和激光的散射损耗系数分别为 13 dB/km 和 22 dB/km,光纤长度 15 m。光纤的两端面均被垂直抛光。

当泵浦光的入纤功率为 1.0 W 时,开始有激光输出,说明此时已达到激光器阈值。继续加大泵浦光功率,可测得不同泵浦功率下的激光输出功率。当泵浦光的入纤功率为 116 W 时,获得 88 W 的 1 082.4 nm激光输出。

图 3 为掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器的输入输出关系曲线,其中实线代表了由解析解公式(17)获得的输入输出曲线,黑点为实验数据。从图中可得,激光器斜效率为84.4%,实验数据与简化型解析解求得的结果基本一致,两者相对误差小于4%。

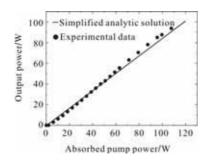


图 3 激光输出功率与泵浦功率的曲线

Fig.3 Laser output power vs. pump power

图 4 为掺  $Yb^{3+}$ 双包层光纤激光器在输出功率约为 88 W 时的输出光谱。激光中心波长为  $1\,082.4\,nm$ ,谱线宽度约  $7\,nm$ 。激光为多纵模输出主要源于我们采用的双向色镜  $D_1$  在  $1\,080\,nm$  附近的反射带宽较大,而且  $Yb^{3+}$ 的发射谱特性也起到了一定的影响。

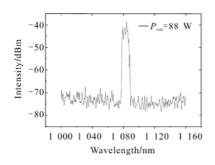


图 4 输出激光的光谱图

Fig.4 Spectrum of output laser

#### 3 结 论

对单端泵浦掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器,在稳态条件下,基于速率方程推导了掺 Yb<sup>3+</sup>双包层光纤激光器在强泵浦条件下的简化型解析解。与直接对速率

方程进行求解相比较,简化型解析解更加简单、方便。实验上,利用 975 nm 半导体激光二极管作为泵浦源,当入纤泵浦功率 116 W 时,获得 88 W 波长为 1 082.4 nm 的连续激光输出,斜效率高达 84.4%。实验结果与解析解相比较,两者基本一致。

#### 参考文献:

- [1] JEONG Y,SAHU J K,PAYNE D N,et al.Ytterbium-doped large-core fiber laser with 1.36 kW continuous-wave output power[J].Optics Express, 2004,12(25):6088-6092.
- [2] GAPONSTEV D.Quasi-single-mode fiber laser nears 2-kW output with high-quality beam[J].Laser Focus World, 2005, 41(6):9.
- [3] www. globalexecutiveforum. net/ more\_photonics\_News. Htm.
- [4] ZHOU Jun, LOU Qi-hong, ZHU Jiang-qiang, et al. A continuous-wave 714W fiber laser with china-made large-mode-area double-clad fiber[J]. Acta Optica Sinica,2006,26(7):1119-1120.
- [5] LI Cheng, YAN Ping, CHEN Gang, et al. An output power over 700 W fiber laser with china-made large-mode-area double-clad fiber[J]. Chinese J Laser, 2006, 33:738.
- [6] KELSON I, HARDY A A.Strongly pumped fiber lasers[J].IEEE J Quantum Electron.1998,34(9):1570-1577.
- [7] KELSON I, HARDY A A.Optimization of strongly pumped fiber lasers[J]. Lightwave Technol.1999,17(5):891-898.
- [8] XIAO Li-min, YAN Ping, Guo Ma-li,et al.An approximate analytic solution of strongly pumped Yb-doped double-clad fiber lasers without neglecting the scattering loss[J].Opt.commun.2004,230(2):401-410.
- [9] KIM N S, HAMADA T, PRABHU M,et al. Numerical analysis and experimental results of output performance for Nd-doped double-clad fiber lasers[J].Opt. commun.2000,180(2):329-337.