# 激光与光电子学进展

## 新型内包层形状对掺铥双包层光纤吸收效率的 影响研究

王郡婕\*,王成,杨艳妮,过阳阳 西安医学院医学技术学院物理教研室,陕西西安 710021

摘要 为进一步提高掺铥双包层光纤(DCF)激光器的输出功率,从提高DCF对泵浦光的吸收效率出发,数值模拟 了具有不同纤芯直径和内包层形状的DCF的泵浦吸收特性。模拟结果表明,对于具有不同纤芯直径的新型内包层 DCF,随着反射次数的增加,其泵浦吸收效率趋于100%;对于具有不同内包层形状的DCF,新型内包层DCF的泵 浦吸收效率最高。实验中,选择正六边形内包层和新型内包层掺铥DCF为工作物质,两种掺铥DCF激光器的输出 功率分别为13.2W和14.8W,斜率效率分别为31%和35%。新型内包层掺铥DCF激光器的输出功率比正六边 形内包层掺铥DCF激光器提高了12.1%,这表明新型内包层DCF更有利于实现高效的泵浦吸收。 关键词 光纤光学;光纤性质;新型内包层;掺铥光纤;吸收效率 中图分类号 TN248 文献标志码 A doi: 10.3788/LOP202158.1706009

## Study on the Effect of New Inner Cladding Shape on Absorption Efficiency of Thulium-Doped Double-Clad Fiber

Wang Junjie<sup>\*</sup>, Wang Cheng, Yang Yanni, Guo Yangyang

Physics Teaching and Research Section, Medical Technology College, Xi'an Medical University, Xi'an, Shanxi 710021, China

**Abstract** In order to improve the output power of thulium-doped double-clad fiber (DCF) lasers, starting from optimizing the absorption efficiency of DCF to the pump light, pump absorption characteristics of fibers with different core diameters and inner cladding shapes are numerically simulated. The simulation results show that the pump absorption efficiency tends to 100% when the reflection times increased for the new inner clad DCFs with different core diameters. For DCFs with different inner cladding shapes, the absorption efficiency of the new inner cladding DCF is the highest. In the experiment, regular hexagonal inner cladding thulium-doped DCF and new inner cladding thulium-doped DCF are selected as the working substances. The output power of the two thulium-doped DCF lasers is 13.2 W and 14.8 W, respectively. The slope efficiency of the two thulium-doped DCF lasers is 31% and 35%, respectively. The output power of the new inner cladding thulium-doped DCF laser is 12.1% higher than that of regular hexagon inner cladding thulium-doped DCF laser, which indicates that the new inner cladding DCF is more conducive to achieve efficient pump absorption.

Key words fiber optics; fiber properties; new inner cladding; thulium-doped fiber; absorption efficiencyOCIS codes 060. 2400; 060. 2390; 060. 3510

收稿日期: 2021-01-18; 修回日期: 2021-02-16; 录用日期: 2021-03-08

**基金项目**: 陕西省教育厅专项科研计划(19JK0760)、陕西省自然科学基础研究计划项目(2019JM-514) 通信作者: \*610282564@qq. com

### 1引言

双包层光纤(DCF)的问世解决了大功率泵浦 光无法耦合进单模纤芯的问题。DCF激光器凭借 效率高、模式质量高、结构紧凑、易于散热等优点备 受研究者们青睐<sup>[1-5]</sup>。掺铥 DCF 激光器可输出中心 波长为2µm的激光,该激光不仅对人眼安全,在生 物组织切割和疼痛神经刺激研究领域还具有独特 的优势<sup>[6-9]</sup>。但实现中心波长为2 µm的掺铥 DCF 激 光器的高功率输出一直是该激光器发展的瓶颈,为 了提高光纤对泵浦光的吸收效率,除了需要选择有 效的散热装置外,还必须选择较好的掺杂光纤结 构。研究显示:若DCF内包层截面是圆形,当纤芯 处于圆心时,泵浦光在内包层中易形成螺旋光,这 将导致纤芯的泵浦吸收效率十分低,但偏心DCF的 制作过程又难以控制<sup>[10-13]</sup>。故实验中大多采用非圆 形内包层形状来提高DCF的泵浦吸收效率,并且用 单位长度 DCF 的泵浦吸收效率来衡量不同内包层 的优劣[14-15]。

本文数值模拟了具有不同纤芯直径的新型内 包层DCF的泵浦吸收特性和具有不同内包层形状 的DCF的泵浦吸收特性。模拟结果显示,对于不同 纤芯直径的新型内包层 DCF, 当反射次数增加时, 泵浦吸收效率可接近100%;对于不同内包层形状 的 DCF, 圆形和偏心型 DCF 的泵浦吸收效率较低, 正六边形和新型内包层DCF的泵浦吸收效率较高。 实验中,选择正六边形内包层和新型内包层掺铥 DCF为工作物质,两种掺铥DCF激光器的输出功 率分别为13.2W和14.8W,斜率效率分别为31% 和35%。新型内包层掺铥DCF激光器的输出功率 比正六边形内包层掺铥 DCF 激光器提高了 12.1%,这表明新型内包层DCF更有利于实现高效 的泵浦吸收。此外,在要求激光器输出功率相同的 情况下,选用泵浦吸收效率高的光纤,所需使用的 光纤长度大大减小,这样不仅可以节省成本,还有 利于降低高功率光纤激光和放大器中的非线性 效应。

## 2 新型内包层 DCF 吸收效率的数值 模拟

新型内包层 DCF 是基于激光技术中非稳腔概 念的一种光纤结构,这种新颖内包层形状的 DCF 更 有利于高功率激光输出,其结构如图1所示。以内





包层的中心为原点建立平面直角坐标系,内包层中四个大圆弧的曲率半径分别为r<sub>a</sub>,r<sub>b</sub>,r<sub>c</sub>,r<sub>d</sub>,其圆心坐标分别为(A,0),(0,B),(C,0),(0,D),四个圆心到坐标原点的距离分别为|A|、|B|、|C|、|D|;四个小圆弧的半径为R,圆心为(0,0)。

设光线从 P(x<sub>i</sub>,y<sub>i</sub>)点以β角方向入射至曲面,如 图2所示。根据光线在曲面上的入射点Q及该点处 法线方向(α角方向),可知反射光线的方向β<sub>new</sub>为

$$\beta_{\rm new} = 2\alpha + \pi - \beta_{\circ} \tag{1}$$





Fig. 2 Schematic diagram of light reflection on arbitrary surface

过  $P(x_i, y_i)$  点且以  $\beta$  角方向入射的光线可表示为:

$$y - y_i = (x - x_i) \tan \beta_{\circ} \tag{2}$$

故该光线和光纤中心的距离d为

$$d = \frac{y_i - x_i \tan \beta}{\sqrt{1 + \tan^2 \beta}},\tag{3}$$

当*d*小于纤芯半径时,纤芯吸收泵浦光;若不满足该条件,泵浦光则在内包层中反射直至被内包层 吸收。

图 3 为具有不同纤芯直径的新型内包层 DCF

的泵浦吸收特性。横轴表示反射次数 N,纵轴表示 泵 浦吸收效率。对于|A| = |B| = |C| = |D| =300 µm, $r_a = r_b = r_c = r_d = 250$  µm,R = 70 µm 的新 型内包层,当纤芯直径分别为 12 µm 和 8 µm 时,数 值模拟了经过 N次反射后入射至纤芯的光线占总 光线的百分比曲线。可以发现,随着反射次数的增 加,被纤芯吸收的泵浦光越来越多。纤芯直径不 同,意味着纤芯和内包层的面积比不同,此时各纤 芯的泵浦吸收特性也不同。当反射次数 N=50 时, 对于直径为 12 µm 的纤芯,有约 97% 的光入射至纤 芯;而对于直径为 8 µm 的纤芯,有 92% 的光进入纤 芯。但随反射次数的增加,两者的泵浦吸收情况趋 于一致,经过 100次反射后,几乎所有光都能入射至 纤芯中。



图 3 具有不同纤芯直径的新型内包层 DCF 的泵浦吸收特性 Fig. 3 Pump absorption characteristics of new inner cladding DCFs with different core diameters

对于泵浦面积为100μm×100μm,纤芯直径 为8μm的内包层,数值模拟了不同内包层形状对 泵浦吸收特性的影响,如图4所示。可以看出,对于 圆形内包层DCF,泵浦吸收效率仅有10%,90%的





泵浦光是在内包层中来回反射的螺旋光。对于偏 心型内包层DCF,反射次数N=50时,有约48%的 泵浦光进入纤芯,相比于圆形内包层有了明显的改 善,但内包层中仍存在超过50%的螺旋光。与偏心 型内包层DCF不同,随着反射次数的增多,正六边 形内包层DCF的泵浦吸收效率在提高,当N=50 时,有58%的泵浦光进入纤芯;当N=100时,有 80%的泵浦光进入纤芯。但当反射次数继续增多 时,仍有13%的泵浦光无法入射至纤芯。而对于新 型内包层,当N=50时,就有高达92%的泵浦光进 入纤芯;当N=100时,有99%的泵浦光进入纤芯, 这是非常高的泵浦吸收效率。

因此,在实验中选择新型内包层 DCF 将有利于 实现高效的泵浦吸收。在要求激光器输出功率相 同的情况下,选用泵浦吸收效率高的光纤,所需使 用的光纤长度大大减小,这样不仅可以节省成本, 还有利于降低高功率光纤激光和放大器中的非线 性效应。

### 3 渗铥DCF激光器实验

基于以上数值模拟结果,在实验中分别选择正 六边形内包层和新型内包层掺铥DCF作为工作物 质,实验装置如图5所示。



图 5 实验装置图 Fig. 5 Diagram of experimental equipments

采用带尾纤输出的激光二极管(LD)作为泵浦 源,其中心波长为790 nm。将光纤布拉格光栅 (FBG)作为谐振腔,前腔镜对中心波长为790 nm的 泵浦光高透(HT)、对中心波长为2 μm的激光高反 (HR);后腔镜对中心波长为790 nm的泵浦光高反、 对中心波长为2 μm的激光高透。工作物质为正六 边形内包层 DCF 时,光纤长度为15 m,光纤掺杂浓 度(质量分数)为4%,纤芯直径为6 μm,纤芯数值 孔径为0.22,内包层的直径为125 μm,内包层的数 值孔径为0.48。采用的新型内包层 DCF 的光纤长 度和光纤掺杂浓度与正六边形内包层 DCF 相同,  $|A| = |B| = |C| = |D| = 300 \,\mu\text{m}$ ,  $r_a = r_b = r_c = r_a = 250 \,\mu\text{m}$ ,  $R = 60 \,\mu\text{m}$ , 纤芯直径为8  $\mu\text{m}$ 。两者光 纤纤芯均位于内包层的对称中心,这样有利于耦合时 与其他光纤的熔接。实验中采用光纤熔接机对光纤端 面进行剥离、清洁、切割后,依次将泵浦源尾纤与 FBG1、DCF、FBG2进行熔接。泵浦源尾纤与FBG1 及正六边形DCF熔接时,三者直径均为125  $\mu\text{m}$ ,熔接 过程产生的损耗估计值为0 dB;泵浦源尾纤与FBG1 及与新型内包层 DCF熔接时,损耗值为6.72 dB。

图 6 为泵浦源温度为 20 ℃时,泵浦功率与泵浦 电流之间的关系。可以看出,阈值功率为 0.5 W,且 泵浦功率随泵浦电流的增大呈线性增长趋势。实 验中选用的泵浦电流的最大值为 50 A,此时的泵浦 功率为 42.6 W。



图 6 当泵浦源温度为 20 ℃时,泵浦电流与泵浦功率的关系 Fig. 6 Relationship between pump current and pump power when temperature of pump source is 20 ℃

图 7 为掺铥 DCF 激光器的泵浦电流与输出功率的关系。可以发现,输出功率随泵浦电流的增大 而增大,阈值功率约为 0.05 W。在泵浦电流为 50 A 的情况下,当采用正六边形内包层时,掺铥



图 7 掺铥 DCF 激光器的泵浦电流与输出功率的关系 Fig. 7 Relationship between pump current and output power of thulium-doped DCF laser

DCF激光器的输出功率为13.2W,斜率效率为 31%;当采用新型内包层时,掺铥DCF激光器的输 出功率为14.8W,斜率效率为35%。后者输出功 率较前者提高了12.1%,这表明新型内包层DCF 有利于实现高效的泵浦吸收。

#### 4 结 论

数值模拟了具有不同纤芯直径的新型内包层 DCF 和具有不同内包层形状的 DCF 的泵浦吸收特 性。模拟结果表明,泵浦光耦合进新型内包层DCF 后,对于同一内包层但不同纤芯直径的DCF,随着 反射次数的增加,泵浦吸收效率可接近100%;对于 不同内包层形状的DCF,反射次数N=50时,圆形 内包层 DCF 的泵浦吸收效率仅有 10%, 且随反射 次数的增加变化不大;偏心型内包层DCF的泵浦吸 收效率为48%;正六边形内包层DCF的泵浦吸收 效率为58%,且随着反射次数的增加,其泵浦吸收 效率可达80%;新型内包层DCF的泵浦吸收效率 最高,其泵浦吸收效率可达99%。实验中,选择正 六边形内包层和新型内包层掺铥DCF为工作物质, 两种掺铥 DCF 激光器的输出功率分别为 13.2 W 和 14.8W, 斜率效率分别为31%和35%。综上所述, 新型内包层DCF有利于实现高效的泵浦吸收。在 要求激光器输出功率相同的情况下,选用泵浦吸收 效率高的光纤,所需使用的光纤长度大大减小,这 样不仅可以节省成本,还有利于降低高功率光纤激 光和放大器中的非线性效应。

#### 参考文献

- [1] Bai Y, Yan F P, Feng T, et al. Ultra-narrow-linewidth fiber laser in 2 μm band using saturable absorber based on PM-TDF[J]. Chinese Journal of Lasers, 2019, 46(1): 0101003.
  白燕, 延凤平, 冯亭, 等. 基于保偏掺铥光纤饱和吸收体的 2 μm 波段超窄线宽光纤激光器[J]. 中国激光, 2019, 46(1): 0101003.
- [2] Zhang D. The research of Tm-doped fiber laser and the optical fiber amplifier[D]. Hangzhou: Zhejiang University, 2018.
   张丹. 掺铥光纤激光器及放大器研究[D]. 杭州:浙江

大学,2018.

[3] Zhang N. Research on structure and characteristics of thulium doped fiber laser[J]. Journal of Beijing Union University, 2018, 32(2): 55-60.

张宁. 掺铥光纤激光器结构与特性研究[J]. 北京联合

#### 第 58 卷 第 17 期/2021 年 9 月/激光与光电子学进展

大学学报, 2018, 32(2): 55-60.

- [4] Tian Y, Xu S Q, Huang F F, et al. Research progress of rare earth doped fluorophosphate glass fiber for 2-3 μm fiber laser application[J]. Laser &. Optoelectronics Progress, 2019, 56(17): 170608.
  田颖, 徐时清,黄飞飞,等.面向2~3 μm光纤激光应用的稀土掺杂氟磷酸盐玻璃光纤的研究进展[J]. 激光与光电子学进展, 2019, 56(17): 170608.
- [5] Si X Y, Huang H T, Qian L J, et al. Research progress on thulium-doped sesquioxide ceramic lasers in 2 μm wavelength region[J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2019, 56(9): 090001.
  司晓云,黄海涛,钱丽娟,等.2μm波段掺铥倍半氧

化物陶瓷激光器研究进展[J].激光与光电子学进展, 2019, 56(9):090001.

- [6] Xing Y B, Ye B Y, Jiang Z W, et al. Development of high efficiency Tm<sup>3+</sup>-doped fiber and Tm<sup>3+</sup>-doped fiber laser[J]. Acta Physica Sinica, 2014, 63(1): 014209.
  邢颍滨, 叶宝圆,蒋作文,等.高效率掺Tm<sup>3+</sup>双包层 光纤及光纤激光器的研制[J].物理学报, 2014, 63 (1): 014209.
- [7] Chen Y L, Zhu X L, Zhang J X, et al. Development of pulsed single-frequency 2 μm all-solid-state laser
   [J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2020, 57(5): 050006.

陈忆兰,朱小磊,张俊旋,等.单频2μm波段全固态 脉冲激光器技术进展[J].激光与光电子学进展, 2020,57(5):050006.

- [8] Zhang L, Qin L, Zhang J, et al. New type all fiber double cladding fiber laser[J]. Semiconductor Optoelectronics, 2005, 26(1): 34-36, 39.
  张亮,秦莉,张键,等.新型全光纤结构双包层光纤激光器[J]. 半导体光电, 2005, 26(1): 34-36, 39.
- [9] Zhang C L. Study on novel high-power claddingpumped fiber laser[D]. Changchun: Changchun Institute of Optics, Fine Mechanics and Physics, Chinese Academy of Sciences, 2005.

张春林.新型高功率包层泵浦光纤激光器的研究 [D].长春:中国科学院长春光学精密机械与物理研 究所,2005.

- [10] Ma H X. Absorption efficiency of double-clad fiber based on Zemax[J]. Journal of Applied Optics, 2013, 34(1): 182-187.
  马海霞.基于 Zemax 分析双包层光纤吸收效率的新 方法[J].应用光学, 2013, 34(1): 182-187.
- [11] Sun X X, Tian P F. Research on the factors of absorption efficiency of double-clad fiber[J]. Optical Fiber & Electric Cable and Their Applications, 2011(1): 10-12.
  孙欣欣,田鹏飞.双包层光纤吸收效率影响因素的研究[J].光纤与电缆及其应用技术, 2011(1): 10-12.
- [12] Wang Y. Research on absorption efficiency of double cladding fiber laser[D]. Nanjing: Southeast University, 2005.

王彦.双包层光纤激光器中吸收效率的研究[D].南京:东南大学,2005.

- [13] Wang Z H, Zhang H, Xu S. Calculation of the absorption efficiency for double clad fiber by using modal analysis method[J]. Acta Photonica Sinica, 2004, 33(11): 1321-1323.
  王子华,张辉,徐晟.双包层光纤激光器泵浦吸收效率的模场计算方法[J].光子学报, 2004, 33(11): 1321-1323.
- [14] Zheng J J, Ning T G, Wang Q. Analysis of the influence of inner cladding shape on absorption efficiency of double cladding fiber[J]. Photon Technology, 2005 (4): 190-192, 196.
  郑晶晶, 宁提纲, 王圻. 双包层光纤内包层形状对吸收效率的影响分析[J]. 光子技术, 2005(4): 190-
- [15] He W. Study on absorption efficiency of defect innercladding double-cladding fiber lasers[D]. Shanghai: Shanghai University, 2007.
  何伟.缺陷型内包层双包层光纤激光器吸收效率研 究[D].上海:上海大学, 2007.

192, 196.