# 少模光纤模式差分群时延的设计与优化

谢意维 付松年 张海亮 唐 明 沈 平 刘德明

(华中科技大学下一代互联网接入系统国家工程实验室,湖北 武汉 430074)

**摘要** 基于少模光纤(FMF)的模分复用(MDM)传输系统,模式差分群时延(MDGD)是影响系统设计的关键因素 之一。考虑实际光纤制备工艺,数值分析了阶跃折射率(SI)光纤、渐变折射率(GI)光纤、带有外下陷包层的阶跃型 光纤和带有外下陷包层的渐变型光纤中不同的 MDGD 特性。在支持四个导模条件下,优化设计得到两种不同折 射率剖面分布的四模光纤,分别具有较大的 MDGD(LP<sub>11</sub>,LP<sub>12</sub>,LP<sub>02</sub>与 LP<sub>01</sub>的 MDGD 分别是 4.65,10.02, 11.73 ps/m)和较小的 MDGD(LP<sub>11</sub>,LP<sub>12</sub>,LP<sub>02</sub>与 LP<sub>01</sub>的 MDGD 分别是 -0.049, -0.258, -0.168 ps/m)。制备 了阶跃折射率分布的少模光纤,其实测基模的损耗为 0.23 dB/km(1550 nm)和 0.37 dB/km(1310 nm)测量及分析 结果证明其能够支持 MDM 应用。

关键词 光纤光学;模分复用;少模光纤;折射率剖面;模式差分群时延
 中图分类号 TN929.11
 文献标识码 A doi: 10.3788/AOS201333.0906010

# Design and Optimization of Mode Differential Group Delay for Few-Mode Fiber

Xie Yiwei Fu Songnian Zhang Hailiang Tang Ming Shen Ping Liu Deming (National Engineering Laboratory for Next Generation Internet Access System, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan, Hubei 430074, China)

**Abstract** In mode division multiplexing (MDM) transmission system using few-mode fiber (FMF), mode differential group delay (MDGD) is one of the key factors that influence the system performance. Considering the practical fiber fabrication technique, the MDGD characteristics between different modes of step-index (SI) fiber, graded-index (GI) fiber, trench-assisted SI fiber, and trench-assisted GI fiber are numerically investigated. Under the condition of supporting four modes, two optimized refractive index profiles of FMFs with high and low MDGDs are presented. The high MDGDs of LP<sub>11</sub>, LP<sub>12</sub>, LP<sub>02</sub> versus LP<sub>01</sub> are 4.65, 10.02, 11.73 ps/m, respectively; while low MDGDs of LP<sub>11</sub>, LP<sub>12</sub>, LP<sub>02</sub> versus LP<sub>01</sub> are -0.049, -0.258, -0.168 ps/m, respectively. We fabricate and characterize the FMF with a SI profile, whose loss of fundamental mode is 0.23 dB/km at 1550 nm and 0.37 dB/km at 1310 nm. The measurement and analysis results indicate that it can be used for future MDM transmission system. Key words fiber optics; mode division multiplexing; few-mode fiber; refractive index profile; mode differential group delay

OCIS codes 060.2280; 060.2270

1 引 言

随着波分复用(WDM)、偏振复用(PDM)、相干 接收和多维多阶调制等技术的广泛使用,单模光纤 的传输容量已经快速地接近其香农极限<sup>[1]</sup>。光纤通 信网络规模不断扩展、容量快速增长、业务日益丰 富,寻求新型高速大容量光传输机理已成为未来光 通信网络面临的重大挑战。模分复用(MDM)传输 技术利用少模光纤(FMF)各个模式间的正交性,将 每一个模式视为独立的信道加载信号,形成多输入 多输出(MIMO)通道,可以提高系统容量和频谱效 率。少模光纤是指通过合理设计光纤使有限个模式 被激励并传输。这样,相比于单模光纤,少模光纤可

收稿日期: 2013-03-26; 收到修改稿日期: 2013-04-24

基金项目:国家 863 计划(2012AA011301)、国家自然科学基金(61275069)

作者简介:谢意维(1990—),女,硕士研究生,主要从事模分复用通信系统方面的研究。E-mail: xyw@hust.edu.cn 导师简介:付松年(1975—),博士,教授,主要从事光纤通信系统方面的研究。E-mail: songnian@mail.hust.edu.cn (通信联系人)

以使用 MDM 技术来扩充单根光纤传输容量,同时 由于有效面积的增加,使非线性效应致传输损伤减 少:相比于多模光纤,少模光纤可以控制模式个数, 优化模间耦合和损耗参数。2011年,Bell实验室首 次报道了基于少模光纤的长距离 MDM 传输系统, 采用 MIMO 均衡技术,利用 3 个模式信道(LPo1, LP<sub>11a</sub>,LP<sub>11b</sub>),每个信道的传输速率为40 Gb/s,在 96 km 长的少模光纤上实现了无误码传输<sup>[2]</sup>。2013 年,Bell 实验室利用包括 MDM 和高密度波分复用 (DWDM)的多维复用技术,利用6个模式信道 (LP<sub>01</sub>,LP<sub>11a</sub>,LP<sub>11b</sub>,LP<sub>21a</sub>,LP<sub>21b</sub>,LP<sub>02</sub>),每个信道的 传输速率为 4.1 Tb/s,在 177 km 长的少模光纤上 实现了无误码传输<sup>[3]</sup>。故少模光纤在当今高速大容 量光纤通信传输系统中扮演着重要的角色。目前, 基于少模光纤的 MDM 系统一般有两种实现方式。 2011年,贝尔实验室提出采用低模式差分群延时 (MDGD, TMDGD)的少模光纤, 配合接收端的 MIMO 算法对几乎同时到达的各模式信号进行空间分集接 收均衡,消除各模式信道间串扰,少模光纤 LP11与 LP<sub>01</sub>之间的 MDGD 约为 0.06 ps/m<sup>[4]</sup>。但这种方 案中少模光纤的模式耦合不可预测,长距离传输时, MIMO均衡算法的复杂度及可靠性都难以确定。 与此相反,具有高 MDGD 的少模光纤,模式耦合串 扰低,各个模式信道传输相对独立。通过优化阶跃 折射率(SI)光纤参数也可以获得大 MDGD,计算结 果显示 LP11, LP21, LP02与 LP01模式间 MDGD 分别 为 4.4,8.5,7.2 ps/m<sup>[5]</sup>。澳大利亚墨尔本大学的 科研人员提出了一种掺锗阶跃折射率分布的光纤, 实际制备的两模光纤的 LP11 与 LP01 间 MDGD 为 3 ps/m<sup>[6]</sup>。但大 MDGD 限制了 MIMO 均衡算法的 应用,必须在发送端或接收端利用可调光时延单元 进行补偿[7]。随着光纤制备工艺的日益成熟,简单 阶跃型光纤已经不能满足 MDM 传输的需要,各种 折射率剖面结构的光纤陆续提出。为了提高光纤的 抗弯曲性, William 等<sup>[8]</sup>首次提出了一种外下陷包 层结构的波导,之后,不少研究者实验证明带有外下 陷包层结构的光纤的确具有弯曲不敏感性[9-10]。 随着 MDM 的发展,为了在 MDM 系统中应用 MIMO 均衡技术,Grüner-Nielsen 等<sup>[11]</sup>采用带有外 下陷包层渐变分布折射率(GI)剖面结构,实现了 LP<sub>11</sub>和 LP<sub>01</sub>之间 MDGD 为0.076 ps/m,低损耗的 两模光纤。考虑实际光纤制备工艺,本文比较了折 射率阶跃光纤、渐变光纤、带有外下陷包层的阶跃型 光纤和带有外下陷包层的渐变型光纤四种少模光纤 的 MDGD 特性。通过优化折射率剖面结构和光纤 参量,分别获得了具有较大 MDGD(LP<sub>11</sub>,LP<sub>12</sub>,LP<sub>02</sub> 与 LP<sub>01</sub>的 MDGD 分别是 4.65,10.02,11.73 ps/m)和 较小 MDGD(LP<sub>11</sub>, LP<sub>12</sub>, LP<sub>02</sub>与 LP<sub>01</sub>的 MDGD 分别 是一0.049,-0.258,-0.168 ps/m)的少模光纤,同 时还具有弯曲不敏感性和大有效面积的优点。实际 制备了一种支持 4 个模式的阶跃分布少模光纤,其损 耗接近于单模光纤并具有大 MDGD 和大有效面积 特性,可满足 MDM 传输系统的需要。

# 2 不同折射率分布下模式差分群时延 特性

由于少模光纤中支持传输的各个导模在光纤中传 播速度不同,传播一段距离后各个模式信道间的光信 号会出现时延,即产生模式群时延<sup>[12]</sup>。它可表示为

$$\tau = \frac{1}{v_{\rm g}} = \frac{1}{c} \frac{\mathrm{d}\beta}{\mathrm{d}k_0} = -\frac{\lambda^2}{2\pi c} \frac{\mathrm{d}\beta}{\mathrm{d}\lambda},\tag{1}$$

其中 $\lambda$ 为波长, $v_g$ 为群速度,c为真空中的光速,传播 常数 $\beta = n_{eff} \cdot k_0$ , $n_{eff}$ 为模式的有效折射率, $k_0$ 是自 由空间的光波波数。不同模式通过一段固定长度的 光纤所需时间不同,因此高阶模与基模之间的 MDGD表达式为

 $\tau_{MDGD} = \tau(LP_{mn}) - \tau(LP_{01}).$  (2) 对于不同折射率剖面结构的光纤,先利用 Comsol 软件求出不同波长下各个模式的有效折射率,再根 据(1)式和(2)式用 Matlab 软件求出不同模式与基 模的 MDGD。考虑带有外下陷包层结构光纤的设 计,图 1(a)和(b)分别为带有外下陷包层的阶跃型 和渐变型的双包层光纤结构,图 1(c)为少模光纤截 面图。图 1(a)和(b)中,最中间的部分为芯层,围绕 芯层的环为内包层,围绕内包层的环为下陷包层,围 绕下陷包层的环为外包层, $r_1$ 为纤芯半径, $r_2$ 为内 包层半径, $r_3$ 为外包层半径, $\Delta_1$ 为纤芯与外包层折 射率差, $\Delta_2$ 为下陷包层和外包层的折射率差。

对于折射率阶跃分布的光纤来说,为了支持4 个模式(LP<sub>01</sub>,LP<sub>11</sub>,LP<sub>12</sub>,LP<sub>02</sub>)传输,归一化截止频 率范围为3.8<V<5.1。考虑到光纤有效面积和弯 曲不敏感性,设定光纤芯-包层折射率差值为5.5×  $10^{-3}$ ,纤芯半径为9.5  $\mu$ m,此时V=4.87。为了讨 论方便,对于带有外下陷包层的光纤,分析中统一使 用参量( $r_3$ - $r_2$ )/ $r_1$ =2。图2(a)~(d)分别表示阶 跃光纤、带有外下陷包层的阶跃型光纤、渐变光纤和 带有外下陷包层的渐变型光纤的MDGD 随波长变 化曲线。此时设定带有外下陷包层光纤 $r_2/r_1$ =



图 1 (a)带有外下陷包层的阶跃型光纤;(b)带有外下陷包层的渐变型光纤;(c)截面示意图 Fig. 1 (a) Trench-assisted SI fiber;(b) trench-assisted GI fiber;(c) sectional view





Fig. 2 Simulated MDGD between different modes of four fibers versus wavelength. (a) SI fiber; (b) trench-assisted SI fiber; (c) GI fiber; (d) trench-assisted GI fiber

1.5,  $\Delta_1/\Delta_2 = 2$ 。由于设定的 3.8 < V < 5.1, 阶跃型 光纤可以实现四模传输。对于折射率渐变型光纤,模 式的归一化截止频率  $\overline{V}$  约为  $\overline{V} = V \left(1 + \frac{2}{g}\right)^{1/2[12]}$ , 其中 V 为阶跃光纤的归一化截止频率,g 为渐变光 纤折射率分布函数的指数值。因此对于平方率分布 渐变光纤(g = 2),模式归一化截止频率比阶跃光纤 大,当 V = 4.87 时,只能实现 LP<sub>01</sub>和 LP<sub>11</sub>的传输。 而对于带有外下陷包层的阶跃型光纤,模式的归一 化频率 V<sub>1</sub> =  $k_0 a \sqrt{n_{max}^2 - n_{min}^2}$ , $n_{max}$ 和  $n_{min}$ 分别为 光纤剖面折射率分布的最大和最小值。从图 2 中可 以看出在 1550 nm 处,对于阶跃型光纤,3 个高阶模 (LP<sub>11</sub>, LP<sub>21</sub>, LP<sub>02</sub>)与基模的 MDGD 分别是2.523, 4.804, 3.814 ps/m。带有外下陷包层的阶跃型光 纤的三个高阶模与基模的 MDGD 分别是2.594, 5.185,4.751 ps/m。对于渐变光纤和带有外下陷 包层的渐变型光纤而言,LP<sup>11</sup>与基模的 MDGD 分别 是一1.663 ps/m 和一1.285 ps/m。因此可以得出 结论:对于这4种不同折射率剖面结构,当光纤结构 参数相同时,带有外下陷包层的阶跃型光纤的 MDGD 最大,而带有外下陷包层的渐变型光纤的 MDGD 的绝对值最小。

# 3 不同结构下模式差分群时延特性

#### 3.1 带有外下陷包层的阶跃型光纤

当工作波长为  $1530 \sim 1570 \text{ nm}$ ,  $\Delta_1/\Delta_2 = 2$ ,  $r_1 = 9.5 \ \mu\text{m}$ ,  $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$ , 光纤内包层半径  $r_2$  和 外包层半径  $r_1$  的比值分别为 1.2, 1.5, 2 时, 带有外 下陷包层的阶跃型光纤的 LP<sub>11</sub> 与 LP<sub>01</sub> 的 MDGD 和 普通阶跃光纤的比较如图 3(a) 所示。从图中可明显 看出,不论  $r_2$  和  $r_1$  的比值多大,带有外下陷包层的 阶跃型光纤 MDGD 都比普通阶跃光纤的要大,且  $r_2/r_1$  比值越小,带有外下陷包层的阶跃型光纤的 MDGD 就越大。由于  $r_1$  为一固定值, $r_2/r_1$  比值越 小,即 $r_2$  越小,MDGD 就越大,且文中( $r_3 - r_2$ )/ $r_1 =$ 2 固定, $r_2$  越小,意味着 $r_3$  也越小,MDGD 才能增大。 图 3(b) 是当纤芯和外包层折射率差  $\Delta_1$  与下陷包层 和外包层折射率差  $\Delta_2$  的比值不同时( $r_1 = 9.5 \mu m$ ,  $r_2/r_1 = 1.5$ , $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$ ),带有外下陷包层的 阶跃型光纤与普通阶跃光纤的 LP<sub>11</sub> 模和 LP<sub>01</sub> 模之 间的 MDGD 随波长变化曲线。 $\Delta_1/\Delta_2$  比值越小,则带 有外下陷包层的阶跃型光纤 MDGD 越大,其中  $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$  为一固定值, $\Delta_1/\Delta_2$  比值越小,意味 着 $\Delta_2$  越大,则 MDGD 越大。而且,无论  $\Delta_1/\Delta_2$  为多 大,其 MDGD 都大于普通阶跃光纤的结果。图 3(c) 为当  $r_1$  为 8,9,10  $\mu$ m 时,带有外下陷包层的阶跃型 光纤的 MDGD 随波长变化曲线 ( $r_2/r_1 = 1.2$ ,  $\Delta_1/\Delta_2 = 1$ , $\Delta_1 = 8 \times 10^{-3}$ ),可以看出,纤芯半径越 大,模式的 MDGD 越大。在 $r_2/r_1 = 1.2$ , $\Delta_1/\Delta_2 = 1$ ,  $r_1 = 8 \ \mu$ m 光纤结构参数条件下,在图 3(d)中可以 看出,纤芯-包层折射率差越大,MDGD 就越大。



图 3 带有外下陷包层的阶跃型光纤的 LP<sub>11</sub>模与 LP<sub>01</sub>模的 MDGD 随波长变化曲线及其与阶跃型光纤的对比。
(a) r<sub>2</sub>/r<sub>1</sub> = 1.2,1.5,2; (b) Δ<sub>1</sub>/Δ<sub>2</sub> = 1,1.5,2; (c) r<sub>1</sub> = 8,9,10 μm; (d) Δ<sub>1</sub> = 8×10<sup>-3</sup>, 8.5×10<sup>-3</sup>,9×10<sup>-3</sup>
Fig. 3 MDGD between LP<sub>11</sub> and LP<sub>01</sub> in trench-assisted SI fiber over wavelength compared with SI fiber. (a) r<sub>2</sub>/r<sub>1</sub> = 1.2,1.5,2; (b) Δ<sub>1</sub>/Δ<sub>2</sub> = 1,1.5,2; (c) r<sub>1</sub> = 8,9,10 μm; (d) Δ<sub>1</sub> = 8×10<sup>-3</sup>, 8.5×10<sup>-3</sup>,9×10<sup>-3</sup>

#### 3.2 带有外下陷包层的渐变型光纤

当工作波长为 1530~1570 nm, $r_2$  和  $r_1$  的比值 为 1. 2, 1. 4, 1. 6 时, 带有外下陷包层的渐变型光纤 的 LP<sub>11</sub>模与 LP<sub>01</sub>模之间的群时延差和普通渐变光 纤的对比如图 4(a)所示。为了支持 4 个模式传输, 此时纤芯半径是 14  $\mu$ m,  $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$ ,  $\Delta_1/\Delta_2 =$ 2。带有外下陷包层的光纤 LP<sub>11</sub> 与基模的群时延差 的绝对值比普通渐变光纤的要小, 且  $r_2$  和  $r_1$  比值越 小,其绝对值越小。当( $r_3 - r_2$ )/ $r_1 = 2$ , $r_1$  的值固定 时, $r_2$ 和 $r_1$ 比值越小, 意味着  $r_2$ 和 $r_3$  越小, MDGD的 绝对值就越小。图 4(b)为当纤芯-外包层折射率差  $\Delta_1$ 与下陷包层和外包层折射率差 $\Delta_2$ 的比值不同时, 带有外下陷包层的渐变型光纤的 LP<sub>11</sub> 模与 LP<sub>01</sub> 模 之间的群时延差和普通渐变光纤的比较 ( $r_2/r_1 =$ 1.4, $r_1 = 14 \ \mu m$ , $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$ )。从图中可明显看 出, $\Delta_1/\Delta_2$ 比值越小,则带有外下陷包层的渐变型光 纤的 MDGD 绝对值越小, $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$ 值固定,  $\Delta_1/\Delta_2$ 比值越小,意味着 $\Delta_2$ 越大,则 MDGD 的绝对 值越小。无论 $\Delta_1/\Delta_2$ 为多大,其 MDGD 的绝对值都 小于普通渐变光纤。在图 4(c)中,比较了当 $r_1$ 为13, 14,15 μm 时,带有外下陷包层的渐变型光纤的 MDGD 随波长变化曲线( $r_2/r_1 = 1.2, \Delta_1/\Delta_2 = 1$ ,  $\Delta_1 = 5.5 \times 10^{-3}$ ),可以看出,纤芯半径越大,模式的 MDGD 的绝对值越小。在  $r_2/r_1 = 1.2, \Delta_1/\Delta_2 = 1$ , r = 14 μm 光纤结构参数条件下,从图 4(d)中可以 看出,纤芯与外包层折射率差越大,MDGD 的绝对 值就越小。



图 4 带有外下陷包层的渐变型光纤的 LP<sub>11</sub>模与 LP<sub>01</sub>模的 MDGD 随波长变化曲线及其与渐变型光纤的对比。
(a) r<sub>2</sub>/r<sub>1</sub> = 1.2,1.4,1.6; (b)Δ<sub>1</sub>/Δ<sub>2</sub> = 1,1.5,2; (c) r<sub>1</sub> = 13,14,15 μm; (d) Δ<sub>1</sub> = 5×10<sup>-3</sup>, 5.5×10<sup>-3</sup>, 6×10<sup>-3</sup>
Fig. 4 MDGD between LP<sub>11</sub> and LP<sub>01</sub> in trench-assisted GI fiber over wavelength compared with GI fiber. (a) r<sub>2</sub>/r<sub>1</sub> = 1.2,1.4,1.6; (b)Δ<sub>1</sub>/Δ<sub>2</sub> = 1,1.5,2; (c) r<sub>1</sub> = 13,14,15 μm; (d) Δ<sub>1</sub> = 5×10<sup>-3</sup>, 5.5×10<sup>-3</sup>, 6×10<sup>-3</sup>

通过分析可以知道为了获得极大或极小的 MDGD 应该如何设定光纤折射率剖面结构。另一 方面,带有外下陷包层的光纤 r<sub>3</sub> 越大或者 Δ<sub>2</sub> 越大, 对于光纤的抗弯曲性能的改进就越明显<sup>[13]</sup>。综合 考虑后,设定带有外下陷包层的阶跃型光纤纤芯-外 包层折射率差值为 8×10<sup>-3</sup>,纤芯半径为 8 μm,  $(r_3 - r_2)/r_1 = 2, r_2/r_1 = 1, 2, \Delta_1/\Delta_2 = 1, 该光纤4 个$  $模式(LP_{01}, LP_{11}, LP_{21}, LP_{02})的 MDGD 随波长的变$ 化如图 5(a)所示, 从图中可以看出, 此时 3 个高阶模与基模的 MDGD 在 1550 nm 处高达4.65,10.02, 11.73 ps/m, 在保证该光纤具有弯曲不敏感性的同时, 还具有大有效面积的优点, 计算可得



图 5 优化得到的(a)带有外下陷包层的阶跃光纤和(b)带有外下陷包层的渐变光纤 4 种模式差分群时延随波长变化的曲线 Fig. 5 Differential group delay difference of four-mode (a) trench-assisted SI fiber and (b) trench-assisted GI fiber with different optimal refractive index profiles as a function of wavelength

LP<sub>01</sub>,LP<sub>11</sub>,LP<sub>21</sub>,LP<sub>02</sub>的有效面积分别为 108,93, 94,113  $\mu$ m<sup>2</sup>。而设定芯-包层折射率差值为 5.5× 10<sup>-3</sup>,纤芯半径为 14  $\mu$ m,( $r_3 - r_2$ )/ $r_1 = 2, r_2/r_1 =$ 1.2, $\Delta_1/\Delta_2 = 1$ 时,带有外下陷包层的渐变型光纤的 MDGD 如图 5(b)所示,3 个高阶模与基模的 MDGD 在 1550 nm 处仅有-0.049,-0.258,-0.168 ps/m, 计算可得 4 个低阶模的有效面积高达 171,152,148, 151  $\mu$ m<sup>2</sup>。

# 4 少模光纤制备与测试

考虑阶跃折射率分布的工艺成熟性,根据以上分 析,在长飞公司协助下,制备了3km阶跃型分布少模 光纤,其中芯层半径为9.5μm,芯包层折射率差为 5.5×10<sup>-3</sup>。当工作波长为1550 nm时,归一化截止 频率V=4.87,能够支持4个低阶模式传输。由于目 前还没有商用的模式复用和解复用器,因此测量中将 单模光纤输出的激光(1550 nm或1310 nm),对准少 模光纤一端的纤芯中心,这样可以有效地激励出基 模,减少高阶模式的能量<sup>[14]</sup>。经过3 km 传输后,将 少模光纤的输出直接耦合到光功率计,测量输出光 功率数值。实测基模的损耗为0.23 dB/km (1550 nm)和0.37 dB/km(1310 nm),与标准单模





Fig. 6 Fabricated FMF characterization results. (a) Refractive index profile; (b) sectional view

Table 1 Parameters of the fabricated FMF								
Parameter	$LP_{01}$	$LP_{11}$	$LP_{21}$	LP <sub>02</sub>				
$n_{\rm eff}$ at the wavelength of 1550 nm	1.461	1.4592	1.4575	1.4570				
Effective area $/\mu m^2$	202	195	222	220				
MDGD versus $LP_{01}/(ps/m)$		2.523	4.804	3.814				
Chromatic dispersion /[ps/(nm•km)]	23.26	24.09	21.81	10				
Cutoff wavelength /nm		3144	1989	1977				

	表 ⊥	制备少	侠	尤對	的参数	
able 1	Para	meters	of	the	fabricated	FΝ

光纤的损耗相差不大。通过折射率剖面分析仪测量 可以得到少模光纤折射率分布曲线,如图 6(a)所 示。对阶跃分布的少模光纤初步测量结果显示该光 纤的芯径数值,纤芯-包层折射率差及折射率剖面分 布与本文理论设计基本符合,且基模传输损耗和单 模光纤近似,基本达到设计优化的目的。由于缺乏 商用仪器对 MDGD 进行测量,因此只能在实测折射 率剖面分布的基础上,计算得到四模光纤基本参数 如表1 所示,其中导模的截止波长λ。为

$$\lambda_{\rm c} = \frac{2\pi a n_1}{V_{\rm c}} \sqrt{2\Delta}, \qquad (3)$$

式中V。为不同模式的归一化截止频率,a为光纤纤 芯半径,n<sub>1</sub>为纤芯折射率, △为相对折射率<sup>[15]</sup>。由 于不同模式对应的归一化截止频率不同,就可以分 别求出每个模式的截止波长。可以看出4个模式的 截止波长都比较大,在通信波段可以支持4个导模 传输,各个模式的有效面积大,同时模式之间的 MDGD也较大,可有效地支持 MDM 传输系统应 用。此外,由于长飞公司带有下陷包层结构的弯曲 不敏感单模光纤(G.657)已经商业化量产,故下一 步工作将是制备带有外下陷包层的少模光纤。

# 5 结 论

对于 4 种不同折射率剖面结构的光纤,阶跃分 布的少模光纤比渐变分布的 MDGD 大。为了增加 MDGD 数值,可采用外下陷包层阶跃型光纤,且  $r_2/r_1 和 \Delta_1/\Delta_2$  越小,半径和纤芯外包层折射率差越 大,则 MDGD 就越大。另外,为了减少 MDGD 数 值,可采用带有外下陷包层的渐变型光纤,且  $r_2/r_1$ 和  $\Delta_1/\Delta_2$  越小,半径和纤芯-外包层折射率差越大, MDGD 的绝对值就越小。实际制备了阶跃折射率 分布的少模光纤,测量及分析结果证明其能够支持 MDM 应用。

#### 参考文献

- 1 R J Essiambre, G Kramer, P J Winzer, et al.. Capacity limits of optical fiber networks [J]. J Lightwave Technol, 2010, 28(4): 662-701.
- 2 R Ryf, S Randel, A H Gnauck, et al.. Mode-division multiplexing over 96 km of few-mode fiber using coherent 6×6 MIMO processing [J]. J Lightwave Technol, 2012, 30(4): 521-531.
- 3 R Ryf, S Randel, N K Fontaine. 32-bit/s/Hz spectral efficiency WDM transmission over 177-km few-mode fiber [C]. Optical Fiber Communicaton Conference, 2013. PDP5A.
- 4 R Ryf, S Randel, A H Gnauck, *et al.*. Space-division multiplexing over 10 km of three-mode fiber using coherent 6×6 MIMO processing [C]. Optical Fiber Communication Conference, 2011. PDPB10.
- 5 P Sillard, M Astruc, D Boivin, *et al.*. Few-mode fiber for uncoupled mode-division multiplexing transmissions [C]. 37th

European Conference and Exposition on Optical Communications, 2011. Tu. 5. LeCervin. 7.

- 6 An Li, Abdullah Al Amin, Xi Chen, et al.. Transmission of 107-Gb/s mode and polarization multiplexed CO-OFDM signal over a two-mode fiber [J]. Opt Express, 2011, 19(9): 8808-8814.
- 7 C Koebele, M Salsi, D Sperti, *et al.*. Two-mode transmission with digital inter-modal cross-talk mitigation [C]. ECOC Technical Digest, 2011. Tu. 5. B. 4.
- 8 A R William, N J Summit. Optical Fiber Comprising a Refractive Index Trench [P]. US Patent 4852968, 1989.
- 9 L de Montmorillo, P Matthijsse, F Gooijer, et al.. Bendoptimized G. 652D compatible trench-assisted single mode fibers [C]. 55th IWCS, 2006. 342-347.
- 10 P Sillard, S Richard, L A de Montmorillon, et al.. Micro-bend losses of trench-assisted single-mode fibers [C]. European Conference on Optical Communication, 2010. We. 8. F. 3.
- 11 L Grüner-Nielsen, Y Sun, J W Nicholson, et al.. Few mode transmission fiber with low DGD, low mode coupling and low loss [C]. Optical Fiber Communication Conference, 2012. PDP5A.
- 12 Liu Deming, Sun Junqiang, Lu Ping, et al.. Fiber Optics [M]. Beijing: Science Press, 2008. 73-93. 刘德明,孙军强,鲁 平,等.光纤光学[M].北京:科学出版 社,2008. 73-93.
- 13 P R Watekar, S Ju, W T Han. Single-mode optical fiber design with wide-band ultra low bending-loss for FTTH application [J]. Opt Express, 2008, 16(2): 1180-1185.
- 14 S Schöllmann, C Xia, W Rosenkranz. Experimental investigations of mode group diversity multiplexing on multimode fibre [C]. Optical Fiber Communication Conference, 2006. OWR3.
- 15 D K Mynbaev, L L Scheiner. Fiber-Optic Communications Technology [M]. Upper Saddle River: Prentice Hall Press, 2000. 104.

栏目编辑: 王晓琰