

单模光纤激光器耦合损耗分析

王 劼 程瑞华 干福熹

(中国科学院上海光机所, 上海 201800)

提要 用函数逼近方法, 将单模光纤中的光场分解为若干个高斯光束的迭加。在此基础上讨论了光纤端面相距反射镜为 L 时的耦合损耗。解释了实验中观测到的光纤耦合损耗行为。

关键词 单模光纤激光器, 耦合损耗

1 引 言

光纤型激光器作为波导器件的一种, 大部分采用了 Fabry-Perot 腔, 即将光纤端面紧贴于激光腔片上。因而分析这种情况下的耦合损耗(butted loss)具有一定的实际意义。在普通的波导激光器中已有耦合损耗的讨论, 可是由于光纤是波长量级的波导, 根据理论分析, 光纤的外层中仍有能量分布, 因此如果再类似于普通波导那样将外层能量忽略不计将不再合理。本文将光纤中的场分布作为一个整体统一考虑, 以期获得更为符合实际的处理结果。考虑到分析的方便和实际中大部分光纤激光器为单模, 故下面以单模光纤激光器为主。

2 理论分析

对于弱传导阶跃形光纤, 通常用 LP 模近似描述光纤中的光场行为^[1]。LP 模的横向电场分量由下式给出^[2]

$$E_{\nu\mu} = \begin{cases} J_{\nu}\left(\frac{u}{a}r\right) \exp(i\nu\varphi) \exp(-i\beta z) & r \leq a \\ \frac{J_{\nu}(u)}{K_{\nu}(w)} K_{\nu}\left(\frac{w}{a}r\right) \exp(i\nu\varphi) \exp(-i\beta z) & r > a \end{cases} \quad (1)$$

式中 J_{ν} , K_{ν} 分别为 ν 阶 Bessel 函数和变型的 Bessel 函数, a 为芯半径, $u = a \sqrt{k_0^2 n_1^2 - \beta^2}$, $w = a \sqrt{\beta^2 - k_0^2 n_2^2}$, $k_0 = 2\pi/\lambda$ 。对于单模光纤, 其场分布为

$$LP_{01} = \begin{cases} J_0\left(\frac{u}{a}r\right) \exp(-i\beta z) & r \leq a \\ \frac{J_0(u)}{K_0(w)} K_0\left(\frac{w}{a}r\right) \exp(-i\beta z) & r > a \end{cases} \quad (2)$$

式中 u , w 由下列本征方程求得^[3]

$$\frac{wK_1(w)}{K_0(w)} = \frac{uJ_1(u)}{J_0(u)} \quad (3)$$

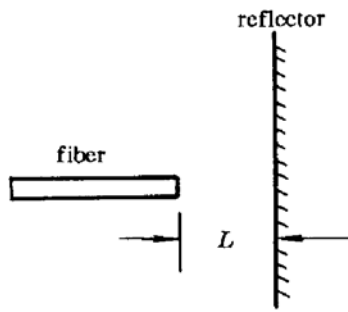


Fig. 1 A part of a F-P cavity of a fiber laser. The distance between the fiber end and the mirror is L

考虑图 1 的情况,腔镜为一足够大的平面镜,反射率为 1,光纤端面距离反射镜为 L 。由于对 LP_{01} 模在自由空间的传播规律尚不清楚,因此在处理上必须用某些波动函数逼近 LP_{01} 模。而这些函数的传播规律又是已知的。最适宜的是拉盖尔-高斯函数(以下称 L-G 函数)。它不仅有确定的传播规律,而且还在 $r \in (0, \infty)$ 上正交。取

$$X_m(r, \omega_0) = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \frac{1}{\omega_0} L_m\left(\frac{2r^2}{\omega_0^2}\right) \exp\left(-\frac{r^2}{\omega_0^2}\right) \quad (4)$$

式中 L_m 为 m 阶拉盖尔函数, ω_0 为光束的束腰, $\sqrt{2/\pi}(1/\omega_0)$ 为归一化系数。则光纤端面上的场分布可表示为

$$LP_{01} = \sum_{m=0}^{\infty} A_m(\omega_0) X_m(r, \omega_0) \quad (5)$$

式中

$$A_m(\omega_0) = \int_0^{\infty} LP_{01} X_m(r, \omega_0) 2\pi r dr \quad (6)$$

表示了第 m 个 L-G 光束的分振幅。将(2)式代入,得

$$A_m(\omega_0) = \int_0^a J_0\left(\frac{u}{a}r\right) X_m(r, \omega_0) 2\pi r dr + \frac{J_0(u)}{K_0(w)} \int_0^{\infty} K_0\left(\frac{w}{a}r\right) X_m(r, \omega_0) 2\pi r dr \quad (7)$$

(5) 式为一无穷级数。为使其收敛得足够快,取 ω_0 使得 $A_0(\omega_0)$ 最大,即

$$dA_0(\omega_0)/d\omega_0 = 0 \quad (8)$$

将(7)式代入(8)式得

$$A_1(\omega_0) = 0 \quad (9)$$

解此方程可求得 ω_0 。

对于单模光纤,归一化频率 $v < 2.405$ 。取 $v = 2.4$,本征方程(3)的近似解为^[2]

$$\begin{cases} u = (1 + \sqrt{2})v / (1 + \sqrt[4]{4 + v^4}) \\ w = v^2 - u^2 \end{cases} \quad (10)$$

代入(9)式,得方程解为

$$\omega_0/a = 1.083 \quad (11)$$

从实用的观点看,当级数收敛得足够快时,则(5)式可用有限次迭加近似 LP_{01} 。我们关心的是能量的变化情况, LP_{01} 模在端面的总能量为

$$P_{\text{tot}} = \int_0^a J_0^2\left(\frac{u}{a}r\right) 2\pi r dr + \int_0^{\infty} \frac{J_0^2(u)}{K_0^2(w)} K_0^2\left(\frac{w}{a}r\right) 2\pi r dr \quad (12)$$

而前 m 项 L-G 光束的能量为

$$P_{\leq m} = \sum_{i=0}^m |A_i(\omega_0)|^2 \quad (13)$$

将(6), (11)式代入,可求得能量比

$$T = P_{\leq m}/P_{\text{tot}}$$

的值。计算结果表明,当 m 取至 5 时, $T \sim 99.99\%$ 。故在(5)式中只需取 6 项,则认为迭加是足够好的。表 1 给出了 $A_0 \sim A_5$ 的计算值。

Table 1 Amplitude components of a L-G beam for $v = 2.4$

$A_0(\omega_0) = 1.3773a$	$A_1(\omega_0) = -6.9018 \times 10^{-5}a$	$A_2(\omega_0) = 6.1751 \times 10^{-2}a$
$A_3(\omega_0) = -4.8929 \times 10^{-2}a$	$A_4(\omega_0) = -1.3918 \times 10^{-2}a$	$A_5(\omega_0) = -2.4789 \times 10^{-2}a$
$P_{\leq m} = 1.9041a^2$	$P_{\text{tot}} = 1.9043a^2$	

Note: a is the core radius of the fiber.

这样我们以有限个 L-G 光束拟合了光纤端面的 LP_{01} 分布。进而认为 LP_{01} 模在自由空间中某一点的场分布也是由这些 L-G 光束的迭加表示出来。下面据此讨论腔镜对 LP_{01} 的耦合损耗。

根据高斯光束的传播规律,返回光纤端面的光束为

$$X_m(r, \omega) = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \frac{1}{\omega} L_m\left(\frac{2r^2}{\omega^2}\right) \exp\left(-\frac{r^2}{\omega^2}\right) \exp[-2i(2m+1)\arctg(L/f)] \quad (14)$$

式中 $\omega = \omega_0[1 + (2L/f)^2]^{1/2}$, $f = \pi\omega_0^2/\lambda$, $\sqrt{2/\pi}(1/\omega)$ 仍是保证 $X_m(r, \omega)$ 正交归一的系数。因此返回的光场在光纤端面的光场为

$$E'(r) = \sum_{m=0}^5 A_m(\omega_0) X_m(r, \omega) \quad (15)$$

式中已认为各 L-G 光束在传播过程中的振幅保持不变。定义耦合损耗

$$\delta = \frac{\text{芯径中出射的能量} - \text{返回到芯径上的能量}}{\text{芯径中出射的能量}} \quad (16)$$

将(14),(15)式代入(16)式,得

$$\delta = 1 - \frac{1}{P_{\text{core}}} \sum_{i,j} A_i(\omega_0) A_j(\omega_0) \cos[4(i-j)\arctg(L/f)] \int_0^v L_i(x) L_j(x) e^{-x} dx \quad (17)$$

式中 $v = 2a^2/\omega_0^2[1 + (2L/f)^2]$ 。

3 结果与讨论

表 1 给出了 $v = 2.4$ 时 $A_0 \sim A_5$ 的计算值。利用这些结果,代入(17)式得到了耦合损耗(图 2)。当 $L/f \leq 0.03$, 基本可认为耦合为零,随着 L/f 的增加,损耗增长很快,而且当 $L/f > 0.25$ 时,呈现加速增长趋势。在 $L/f \leq 0.25$ 阶段,单位 L/f 的变化引入约 2.3 dB 的损耗,而当 $L/f > 0.25$ 时,单位 L/f 的变化引起的损耗约 5 dB, L/f 对损耗的影响主要表现在两个方面,一是由于光在距离 L 上引入的位相变化导致的损耗,另一就是高斯光束在空间的衍射引起的。因为高斯光束被限制在很小的范围内〔从(11)式可看出, ω_0 与 a 在同一数量级〕,即使很小的传播距离,其衍射效应也是明显的。根据平面镜的对称性,返回的高斯光束可以认为是距光纤端面 $2L$ 处的场传播到光纤后的分布,所以有 $\omega = \omega_0[1 + (2L/f)^2]^{1/2}$, 当 $L/f \leq 0.25$ 时,上式可近似为 $\omega = \omega_0[1 + 2(L/f)^2]$, 则 ω 相对于 L/f 的变化速率 $d\omega/d(L/f) \propto 4L/f$, 而当 $L/f > 0.25$ 时,变化速率为 $4L/f[1 + 4(L/f)^2]^{-1/2}$ 。由于在 $0.25 < L/f < 1$ 范围内 $4L/f$ 的变化比 $[1 + 4(L/f)^2]^{1/2}$ 快,因而损耗曲线的斜率逐渐变大,呈现加速趋势。

L/f 对返回场的影响,也从对 LP_{01} 模的拟合中反映出来。我们分别计算了 $v = 2.4, 2, 1.8, 1.5$ 的能量比 T , 发现对于前 6 项的值分别为 99.99%, 99.98%, 99.97% 和 99.95%。进而还就 $v = 1.5$ 的情况进行了损耗计算,在同样 L/f 值下,损耗比 $v = 2.4$ 的大。事实上,当 λ, a 一

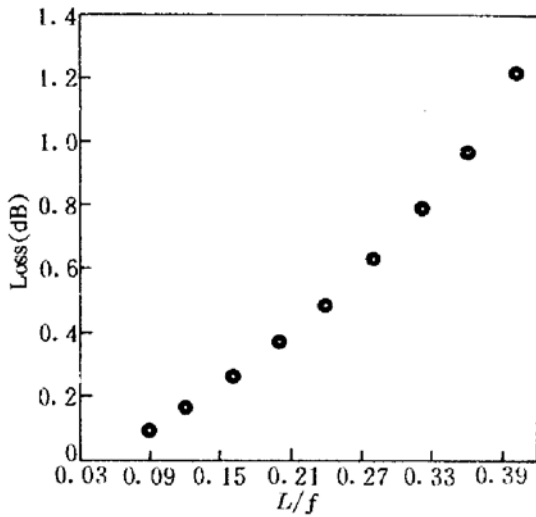


Fig. 2 The butted loss vs. the L/f
for $v = 2.4$

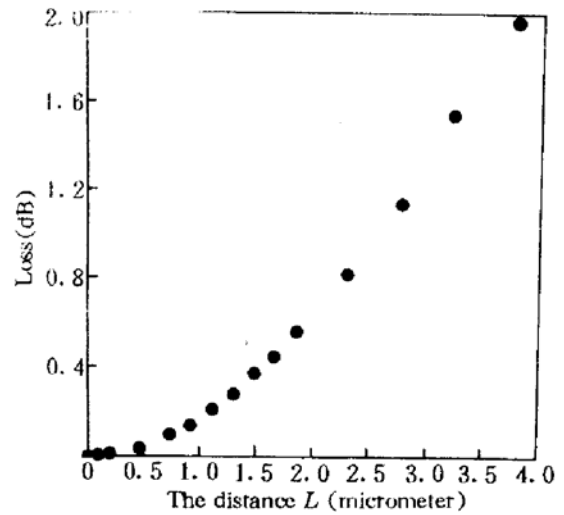


Fig. 3 The dependence of the butted loss on the L . The parameters used in the calculation refer to the text

定时, v 越小, 表示能进入光纤芯中的光线范围越小, 即损耗越大。可以预见, 若用一凹面镜将 ω_0 变换为某一适合的 ω , 则耦合损耗有可能降至一极小值。

最后我们计算了损耗相对于绝对距离 L 的变化。以单模石英光纤为例, 取参数 $2a = 2.7 \mu\text{m}$, $N \cdot A = 0.24$, $\lambda = 1.064 \mu\text{m}$ 。求得 $v = 1.91$, $\omega_0 = 1.77 \mu\text{m}$, $f = 9.25 \mu\text{m}$ 。计算的损耗见图 3, 可见即使存在微小的间隔 (μm 量级), 耦合损耗也相当大了。这也说明了尽管光纤“紧贴”在腔片上, 仍会有 $\sim 2-4\%$ 的耦合损耗^[4,5]。

综上所述, 以光束分解方法首次求得了单模光纤激光器的耦合损耗。结果表明, 由于光纤芯径对光束的极端约束, 使得出射场在自由空间中有相当的扩展, 成为引入损耗的重要因素, 以至于极微小距离也会导致很高的耦合损耗。从这个意义上看, 这种耦合损耗是不可避免的。

参 考 文 献

- 1 D. Gloge. Weakly guiding fibers. *Appl. Opt.*, 1971, 10: 2252
- 2 S. E. Miller, A. G. Chynoweth. Optical fiber telecommunications. New York: Academic Press, Inc., 1979
- 3 李景镇. 光学手册. 西安: 陕西科学技术出版社, 1986
- 4 P. R. Morkel, M. C. Farries, D. N. Payne. Losses in fiber laser cavities. *Electron. Lett.*, 1988, 2: 92
- 5 T. Komukai, Y. Fukasaku, T. Sugawa *et al.*. Highly efficient and tunable Nd^{3+} doped fluoride fiber laser operating in 1.3 μm band. *Electron. Lett.*, 1993, 29: 755

The Analysis of Butted Loss in a Single-mode Fiber Laser

Wang Jie Cheng Rihua Gan Fuxi

(Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Academia Sinica, Shanghai 201800)

Abstract The electric field component of LP_{01} mode at the end of a monomode fiber is expanded into a superposition of Gauss-Laguerre series in terms of the function approximation method. The butted loss has been calculated when the distance between the fiber end and the mirror is L . The butted loss measured in the experiments has thus been explained.

Key words monomode fiber laser, butted loss