

2012试卷

2017年5月3日 19:23

华中科技大学

光电子科学与工程学院二〇〇九级

《光纤光学》考试试卷 A（闭卷）

专业：_____ 班级：_____ 姓名：_____ 学号：_____

题 号	一	二	三	四	总分
得 分					
阅卷人					

一、 选择题（下列各题四个备选答案中有一个正确答案，请将其代号写在题干前面的括号内。每小题 2 分，共 30 分）

- (C) 1 光纤中关于模式论述**正确**的是：
A、 光纤中存在 TEM、TE、TM 以及混杂模； 光纤中不存在TEM
B、 SIOF 中基模截止时对应的归一化频率为 2.405；
C、 不同的模式可有相同的本征值；
D、 光纤中不同的模式对应不同的频率。
- (A) 2 光纤可按下列何种不同而分为单模和多模光纤：
A、 光纤传输特性；
B、 光纤材料；
C、 光纤折射率分布；
D、 光纤特殊用途。
- (A) 3 隔离器正向输入光功率为 0dBm 时，输出光功率为-0.1dBm；反向输入光功率为 2mW 时，反向输出功率为 1nW。那么该隔离器的隔离度约为：
A、 63dB；
B、 0.1dB； $\alpha = -10\lg(P_{out}/P_{in})$, (正向输入)
C、 1.9dB；
D、 60dB。
- (A) 4 以下论述**正确**的是：
A、 倾斜光线行进中始终不会与纤轴相交；
B、 辐射模对应的是受约束的模式；
C、 阶跃折射率光纤可用于传输图像；
D、 任意光纤端面任一点的数值孔径是相同的。
- (D) 5 随着技术的发展，光纤的损耗被不断降低，但是它的降低却存在着极限，产生这个极限的主要原因是：

隔离度 $I = -10\lg(P'_{out}/P'_{in})$, (反向输入)

- A、过渡金属离子吸收；
- B、OH 根吸收；
- C、弯曲损耗；
- D、瑞利散射。

- (C) 6 色散位移光纤的实现是通过改变哪种色散，从而达到移动零色散点的目的：
- A、模式色散；
 - B、材料色散；
 - C、波导色散；
 - D、偏振模色散。

- (A) 7 已知 $V=10$ ，则平方律光纤中支持传输的模式总数近似为：
- A、25；
 - B、10；
 - C、11；
 - D、50。
- $$M = \frac{g}{2(2+g)} V^2 = \frac{V^2}{4}$$

- (A) 8 现有一个 2×2 定向耦合器，耦合分光比为 10:90，从它的 1、2 端口同时输入同波长功率均为 P_0 的光波，则在 1 端口的直通端的光功率为：
- A、 P_0 ；
 - B、 $0.1P_0$ ；
 - C、 $0.9P_0$ ；
 - D、 $2P_0$ 。

- (B) 9 G.655 光纤同 G.652 最大的区别是：
- A、工作在 C 波段支持的模式数目不同；
 - B、1550nm 处色散量不同；
 - C、G.655 的零色散波长移动到了 1310nm 处；
 - D、最低损耗处波长不同。
- 都是单模光纤，652 零色散点在 1310nm，655 在 1550nm 有少量正色散或者负色散，损耗最小都在 1550nm

- (A) 10 下面论述**正确**的是：
- A、光在光纤包层的损耗比纤芯高；
 - B、对于相同工作波长的多模光纤，芯径越细，模式数目越多；
 - C、分析光纤的传输特性只能采用波动光学理论；
 - D、光纤的数值孔径越大，其传输带宽越大。
- NA 越大，则带来更多的模间色散，这个色散大小：单模 $S <$ 多模 GIOF $<$ 多模 SIOF

- (B) 11 半导体激光二极管与光纤耦合时，一般不会影响耦合效率的因素有：
- A、场型失配；
 - B、激光二极管功率；
 - C、场分布非圆对称；
 - D、模场失配。
- 场型失配（光纤高斯，LD 偏离高斯）
 - 非圆对称
 - 模场失配

- (D) 12 光脉冲的展宽与下列那种因素**无关**：
 A、 光纤的芯径；
 B、 光纤传输波长； 材料色散、波导色散、模间色散
 C、 光纤的波导结构；
 D、 光纤的传输损耗。
- (A) 13 关于 OTDR 的描述，**不正确**的是：
 A、 可以用来测量光纤的折射率；
 B、 可以用来检测光纤的断点；
 C、 可以用来测量光纤的长度；
 D、 可以用来测量光纤的损耗系数。
- (C) 14 光纤连接时需要考虑的内部损耗因子是哪一项：
 A、 两根光纤端面质量；
 B、 两根光纤端面的间隔；
 C、 两根光纤的相对折射率差；
 D、 光纤端面间的角度。
- (B) 15 下列哪种光纤能够设计成无截止单模传输？
 A、 阶跃折射率分布光纤；
 B、 光子晶体光纤； IG-PCF特性：
 C、 掺铒光纤；
 D、 渐变折射率分布光纤。
 • 无截止单模特性，在任何波长下都是单模
 • 大模场尺寸，可以极大提高入射功率
 • 色散可调

二、简答题（每小题 5 分，共 25 分）

1. 简述光纤耦合器中不同波长合波与分波的基本原理。

不同的波长在光纤耦合器中的耦合R（z）的周期不同，所以在一定的距离时，可以出现不同波长耦合进同一个输出端口，即实现分波；或在在一定距离出现有的波长处于最大耦合，另一波长处于耦合最小，即实现合波。

2. 简述光纤损耗测量的三种方法，并进行对比分析。

- 切断法：探测待测光纤的输出光功率 P_{out} ，再在距离输入口2m处切断光纤，然后探测截断处的功率，做为注入功率 P_{in} ，将这些测量数据带入公式 $\alpha = -lg \frac{P_{out}/P_{in}}{L}$ ，则得到光纤损耗系数。
这种方法精度高，但是是破坏性测试。
- 插入损耗法：将一根与待测光纤完全相同的2m光纤与光源注入系统进行耦合，校准其输出光功率做为注入功率 P_{in} ，然后将待测光纤用活动连接器接入，测量输出光功率做为输出功率 P_{out} ，带入公式计算光纤损耗系数。
这种方法是非破坏性测量，但是测量精度受到连接器的精度和重复性的影响。
- 背向散射法：OTDR在注入端探测光纤中的背向散射光脉冲功率，接受到回波的时间越长代表是越远处的背向散射光，绘制探测功率对数--距离的曲线，则斜率就是光纤损耗系数。

3. 谈谈光无源器件与光有源器件的区别，每种类型列举三种具体器件名称。
光无源器件发挥作用不需要供给能量驱动，而有源器件需要供给能量。

无源：自聚焦透镜、光纤光栅、光纤耦合器

有源：光纤放大器、光纤激光器、光开关

4. 弱导光纤的条件是什么？弱导光纤中构造线偏振模式的依据是什么？

n_1 约等于 n_2 称为弱导光纤

弱导光纤中光纤纤芯对导模的束缚能力很弱，所以导模的横向分量比纵向分量大一个数量级以上，传播的场几乎是横电磁的。同时 $HE(l+1, m)$ 和 $EH(l-1, m)$ 具有相近的色散曲线，两者几乎简并，并且偏振旋向相反，于是可以线性叠加使某一分量抵消，称为线偏振模 $LP(l, m)$

5. 什么是光纤的截止波长？并简述光纤截止波长测量的基本原理。

单模光纤的截止波长是指使最临近基模的高阶模 LP_{11} 模截至的波长，若波长高于截止波长则光纤中只存在基模。

截止波长的测量是探测模场半径 $W(\lambda)$ 随波长减小的时候发生突变变宽的波长。在波长大于截止波长时，只存在基模，随着波长减小，模场半径减小；当波长约等于截止波长时，产生了高阶模 LP_{11} 模，模场半径急剧增大；当波长远小于截止波长时，双模稳定存在，模场半径随着波长的减小而减小。

在转折点前后两个不太长的区间用直线拟合 $W(\lambda)$ 曲线，两个曲线交点对于的波长就是截止波长。

三. 设计题：每题 5 分，共 15 分

1. 设计一种光环行器并画出器件结构光路图，简要阐述其工作原理；并利用光环行器设计一个单纤双向传输系统，画出系统原理框图。



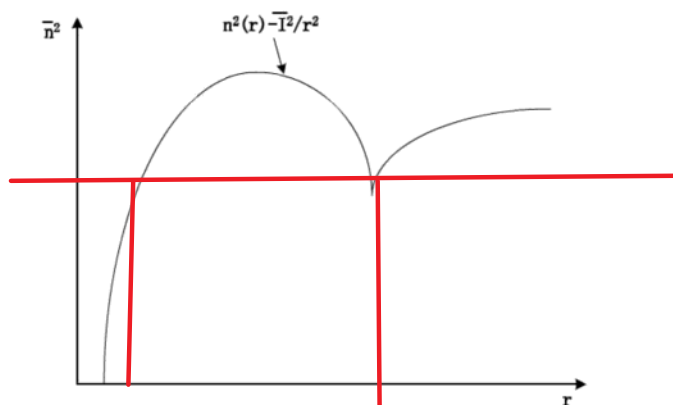
2. a、b 两段均为 20km 长度的不同类型光纤连接构成待测光纤。OTDR 测得最大功率为-5dBm，最小功率为-25dBm。a 段光纤末端返回功率为-13dBm。试画出 OTDR 测得的背向散射功率随光纤长度变化关系（需要体现盲区、连接点、菲涅尔反射位置），并注明每段光纤损耗大小。



0.2dB/km

0.3dB/km

3. 在下图中标注渐变折射率分布光纤纤芯半径大小，折射光线存在时散焦面半径最大值。



四. 计算题：每题 10 分，共 30 分

1. 已知某阶跃单模折射率光纤的纤芯有效折射率为 $n_1=1.5$ 。（1）如果需要反射中心波长位于 1551nm，带宽在 18nm 范围内的光，那么制作布拉格光栅周期应该取多少？（2）如果需要将此光栅用做色散补偿，试画出简单结构示意图，并注明最远端光栅周期大小。

(1) 514-520nm

2. 已知一阶跃折射率分布光纤的纤芯直径为 6 微米，数值孔径 NA=0.2405，问：
 (1) 求该光纤单模工作条件下的截止波长；(2) 对于 1.55 微米的光波传输哪些精确模式？

(1) 1884nm

(2) HE₁₁, HE₂₁, TE₀₁, TM₀₁

a是半径

$$V = kaNA = \frac{2\pi}{\lambda} aNA = 2.405$$

1885nm

V=2.925

传输HE₁₁、TM₀₁、TE₀₁、HE₂₁

3. 有一 P/4 节距自聚焦透镜，其折射率分布遵从平方律分布。其芯径 2a=4mm，相对折射率差为 0.005，纤芯折射率为 1.5。(1) 求透镜的聚焦参数，单位用/mm 表示；(2) 求自聚焦透镜的长度；(3) 作为准直透镜时，分别说明输出光束的束宽以及发散角与光纤的哪些参数成正比。若光纤半径为 4 微米，请计算输出光束发散角。

(1) 0.05 /mm

(2) 31.4 mm

(3) 0.3e-3rad

$$(1) \sqrt{A} = \frac{\sqrt{2\Delta}}{a} = \frac{0.05}{mm}$$

(2)

$$P = \frac{2\pi}{\sqrt{A}} = 2\pi a_1 / \sqrt{2\Delta}$$

$$L = P/4 = 31.41mm$$

(3)

$$a_b = NA_f / [n_0 \sqrt{A} \sin(\sqrt{A}L)] + a_f \cos(\sqrt{A}L)$$

$$\theta_b = \sin^{-1}[-a_f \sin(\sqrt{A}L) n_0 \sqrt{A}]$$

光束束宽与数值孔径成正比，发散角正比于纤芯半径
 3*10⁻⁴rad

可能用到的公式和数据:

Π (PI) 取 3.14

零阶贝塞尔函数前三个根: 2.405, 5.520, 8.654;

一阶贝塞尔函数前三个根: 0, 3.823, 7.016;

二阶贝塞尔函数前三个根: 5.136, 8.417, 11.620;

$$\tau_g = \frac{1}{V_g} = \frac{d\beta}{d\omega} = \frac{d\beta}{cdk_0}$$

$$\chi^2 = \omega^2 \varepsilon \mu - \beta^2 = n^2 k_0^2 - \beta^2$$

$$U = a\chi_1 = \sqrt{n_1^2 k_0^2 - \beta^2} \cdot a$$

$$\beta = nk_0 \cos \theta_z \quad \lambda_m = (n_{eff}^{co} - n_{eff}^{cl,m}) \Lambda$$

$$W = -ia\chi_2 = \sqrt{\beta^2 - n_2^2 k_0^2} \cdot a$$

$$NA = n_i \sin \theta_{im} = \sqrt{n_1^2 - n_2^2} = n_i \sqrt{2\Delta}$$

$$\Delta = \frac{n_1^2 - n_2^2}{2n_1^2} \approx \frac{n_1 - n_2}{n_1}$$

$$M = \frac{g}{2(g+2)} V^2$$

$$\sqrt{A} = \sqrt{2\Delta}/a_i$$

$$V = k_0 a \sqrt{n_1^2 - n_2^2} = \frac{2\pi a}{\lambda_0} n_1 \sqrt{2\Delta}$$

$$\bar{n}^2 (dr/dz)^2 = n^2(r) - \bar{I}^2/r^2 - \bar{n}^2 = g(r)$$

$$\sin \theta_p = \sqrt{2\Delta} (p/P)^{g/(g+2)}$$

$$P_{out}(r) = P_{out}(0) [1 - (r/a)^g]$$

$$B = \Delta n_{eff} = \Delta \beta / k_0$$

$$\Delta \tau_m = \frac{L \Delta n_1^2}{cn_2}$$

$$k = \omega \sqrt{\varepsilon \mu} = \omega / V_p = 2\pi / \lambda = nk_0$$

$$\begin{bmatrix} r \\ t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & t' \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos(\sqrt{A}L) & \sin(\sqrt{A}L)/(n_0\sqrt{A}) \\ -n_0\sqrt{A}\sin(\sqrt{A}L) & \cos(\sqrt{A}L) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & -t \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_0 \\ t_0 \end{bmatrix}$$

$$a_b = NA_f / [n_0 \sqrt{A} \sin(\sqrt{A}L)] + a_f \cos(\sqrt{A}L)$$

$$\theta_b = \sin^{-1} [-a_f \sin(\sqrt{A}L) n_0 \sqrt{A}]$$

$$\Delta\beta = \beta_1 - \beta_2 - \frac{2\pi}{\Lambda} = 2\beta - \frac{2\pi}{\Lambda}$$

$$\eta_s = \sin^2(KL)$$

$$\delta = (1/2)(\beta_2 - \beta_1) = (1/2)k_0 [n_2(\lambda) - n_1(\lambda)]$$

$$T_{ij} = P_j / P_i \quad \alpha = -10 \log \left[\left(\sum_{j=1}^N P_j \right) / P_i \right]$$

$$\alpha = -10 \log(P_j / P_i) = -10 \log(T_{ij})$$

$$\alpha = -10 \log_{10} \left(\frac{P_{out}}{P_{in}} \right) \quad (\text{dB})$$

$$I = -10 \log_{10} \left(\frac{P'_{out}}{P'_{in}} \right) \quad (\text{dB})$$

$$I_b = -10 \log_{10} \left(\frac{P'_{back}}{P'_{in}} \right) \quad (\text{dB})$$

$$\Delta \tau_n = -\frac{\lambda_0}{c} \cdot \frac{d^2 n}{d\lambda^2} \cdot \delta \lambda$$