## 《激光原理》 第二章 开放腔高斯光习题

## 2019112019 物理学(基地班) 童旭东 2021 年 10 月 14 日

## 一、基本概念问题

1、回答激光器的基本知识:

传统激光器的主要构成部件;

光学谐振腔的主要分类;

按照腔内傍轴光线几何偏折损耗的大小, 开放式光学谐振腔的分类。

答:

传统激光器的主要构成部件: 光学谐振腔、泵浦源、增益物质。 光学谐振腔的主要分类:

> 根据是否含有增益的工作物质将光学谐振腔分为有源腔和无源腔腔; 根据是否封闭可以分为封闭腔和开放腔。

开放式光学谐振腔的分类: 开放式光腔分为稳定腔、临界腔和非稳腔。

- 2、简述光学谐振腔的模式概念及其基本特征,并分析其与光子态的关系。 光腔的模式:光学谐振腔内可能存在的电磁场的本征态 从光子的角度看:激光模式就是腔内可能区分的光子的状态 模的基本特征:
  - (1) 每一个模的电磁场分布
  - (2) 模的谐振频率
  - (3) 每一个模在腔内往返一次的损耗
  - (4) 与每一个模式相对应的激光束的发散角
- 3、开放式谐振腔的振荡模式符号表现形式及其各个符号字母的含义? 开放式谐振腔的振荡模式符号表现形式(相长干涉):

$$\Delta \Phi = \frac{2\pi}{\lambda_q} \cdot 2L' = q \cdot 2\pi$$
$$\frac{2\pi\nu_q}{c} \cdot 2L' = q \cdot 2\pi$$

4、驻波腔的纵模规律及驻波腔额纵模间隔?

$$L' = q \frac{\lambda_q}{2}$$

$$\nu_q = \frac{qc}{2L'}$$

$$\Delta\nu_q = \frac{c}{2L'}$$

5、考虑到腔镜的不完全反射损耗及腔内损耗,光学谐振腔的总损耗的表达式?

不论损耗的起源如何,都可以引进"平均单程损耗因子" $\delta$ 来定量地加以描述。该因子的定义如下:如果初始光强为  $I_0$ ,在无源腔内往返一次后,光强衰减  $I_1$ ,则:

$$I_1 = I_0 e^{-2\delta}$$
 
$$\delta = \frac{1}{2} \ln \frac{I_0}{I_1}$$
 其中:  $\delta = \sum_i \delta_i$ 

6、无源腔的品质因数普遍定义及其含义,并推导其与腔内损耗的关系。

设 t 时刻腔内光子数密度为 N, N 与光腔 I(t) 的关系为:  $I(t)=Nh\nu v$ , 相应的, 初始时刻有:  $I_0=N_0h\nu v$ 

光子在腔内的平均寿命关系: 
$$I(t) = I_0(e^{-2\delta})^{\frac{t}{2L'}} = I_0e^{-\frac{t}{\tau_c}}$$
 (1)

进而可得: 
$$N = N_0 e^{-\frac{t}{\tau_R}}$$
 (2)

无源腔品质因数: 
$$Q = \frac{\omega}{\Delta \omega_{\frac{1}{2}}} = \frac{\nu}{\Delta \nu_{\frac{1}{2}}} = \omega \frac{E}{P}$$
 (3)

式中,  $E = Nh\nu V$  是存在腔内的总能量; P 为单位时间内损耗的能量;  $\nu$  为腔内电磁场的振荡频率;  $\omega = 2\pi\nu$  为场的角频率。

单位时间中光能的减少 (能量损耗): 
$$P = -\frac{\mathrm{d}E}{\mathrm{d}t} = -h\nu V \frac{\mathrm{d}N}{\mathrm{d}t}$$
 (4)

品质因数: 
$$Q = \omega \frac{E}{P} = \omega \left| \frac{Nh\nu V}{-h\nu V \frac{dN}{dt}} \right| = \left| \omega \frac{N}{\frac{dN}{dt}} \right| = \omega \tau_c$$
 (5)

7、复杂开腔的稳定性条件及共轴球面腔的稳定性条件?绘制共轴球面腔稳定性曲线,标出平行平面腔、共心腔、对称共焦腔、临界腔、稳定腔和非稳定腔的位置,并给出其满足的条件。

复杂开腔的稳定性条件:

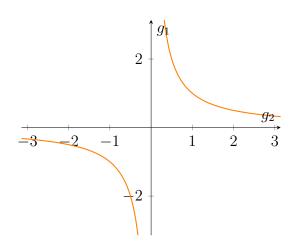


图 1.1

稳定腔:  $0 < g_1g_2 < 1$ , 在双曲线之间;

临界腔:  $g_1g_2 = 1$  或  $g_1g_2 = 0$ , 在双曲线上; 非稳腔:  $g_1g_2 < 0$  或  $g_1g_2 > 1$ , 在双曲线外

8、开腔中自再现模满足的本征方程及其各物理量的含义。

$$v(x,y) = \frac{i\gamma}{L\lambda} \iint_{S'} v(x',y') e^{-ikr} dS'$$

v(x,y) 式在镜面 S 和 S' 的场分布, $r=\sqrt{(x-x')^2+(y-y')^2+(z-z')^2}$ , $\gamma$  为渡跃系数,为一个常数

9、方形/圆形球面镜对称共焦腔腔镜面上的自再现模遵从的精确解,近似解的表达形式 及各物理量含义,腔内、腔外行波场的表达形式。

方形镜自在现模:

$$v_{mn}(x,y) = S_{om}\left(c, \frac{x}{a}\right) S_{on}\left(c, \frac{y}{a}\right) = C_{mn} H_m\left(\sqrt{\frac{2\pi}{L\lambda}}x\right) H_n\left(\sqrt{\frac{2\pi}{L\lambda}}y\right) e^{-\frac{x^2 + y^2}{L\lambda/\pi}}$$

式中, H(x) 是 Hermit 多项式

方形行波场:

$$E_{mn}(x,y,z) = A_{mn} E_0 \frac{\omega_0}{\omega(z)} H_m \left[ \frac{\sqrt{2}}{\omega(z)} x \right] H_n \left[ \frac{\sqrt{2}}{\omega(z)} y \right] e^{-\frac{r^2}{\omega^2(z)}} e^{-i\Phi(x,y,z)}$$

圆形镜自在现模:

$$v_{mn}(r,\varphi) = C_{mn} \left(\sqrt{2} \frac{r}{\omega_{0_s}}\right) L_n^m \left(2 \frac{r^2}{\omega_{0_s}^2}\right) e^{-\frac{r^2}{\omega_{0s}^2}} \begin{cases} \cos m\phi \\ \sin m\phi \end{cases}$$

圆形行波场:

$$E_{mn}(r,\varphi,z) = A_{mn}E_0 \frac{\omega_0}{\omega(z)} \left[ \sqrt{2} \frac{r}{\omega(z)} \right]^m L_n^m \left[ 2 \frac{r^2}{\omega^2(z)} \right] e^{-\frac{r^2}{\omega^2(z)}} e^{-im\varphi} e^{-i\Phi(x,y,z)}$$

10、方形/圆形球面镜对称共焦腔腔镜面上中任何位置 z 处的基模光斑半径表达式。

$$\omega(z) = \sqrt{\frac{L\lambda}{2\pi} \left(1 + \frac{z^2}{f^2}\right)} = \omega_{0_s} \sqrt{1 + \frac{z^2}{f^2}}$$

- 11、方形/圆形球面镜对称共焦腔行波场的等相位面分布是如何随着位置 z 发生变化的, 试绘图进行说明。
  - 12、共焦腔模式理论可以推广到一般两镜稳定球面腔, 试证明之。
- 13、基膜高斯光束的场分布函数,光斑半径、等相位面曲率、共焦参数、远场发散角、q 参数及其变化规律,聚焦、准直和放大。

基膜高斯光束分布函数:

$$\psi_{00}\left(x,y,z\right) = \frac{c}{\omega(z)} e^{-\frac{r^2}{\omega^2(z)}} e^{-i\left[k\left(z + \frac{r^2}{2R}\right) - \arctan\frac{z}{f}\right]}$$

光斑半径:

$$\omega(z) = \omega_0 \sqrt{1 + \left(1 + \frac{z}{f}\right)^2} = \omega_0 \sqrt{1 + \left(\frac{\lambda z}{\pi \omega_0^2}\right)^2}$$

等相位面曲率半径:

$$R(z) = z \left[ 1 + \left( \frac{f}{z} \right)^2 \right] = f \left( \frac{z}{f} + \frac{f}{z} \right)$$

共焦参数:

$$f = \frac{\pi\omega_0^2}{\lambda}$$

在基模高斯光束强度的 - 处远场发散角为:

$$\theta_0 = \lim_{z \to \infty} \frac{2\omega(z)}{z} = 2\frac{\lambda}{\pi\omega_0} = 2\sqrt{\frac{\lambda}{\pi f}}$$

q 参数:

$$\frac{1}{q(z)} = \frac{1}{R(z)} - i\frac{\lambda}{\pi\omega^2(z)}$$

q 参数 ABCD 公式:

$$q_2 = \frac{Aq_1 + B}{Cq_1 + D}$$

聚焦:

$$\begin{cases} \omega_0' \approx \frac{\lambda}{\pi \omega_0} F, l' = F & \text{F} - \text{定}, \ \omega_0' \ \text{随 l 变化的情况} \\ \omega_0' = \frac{\lambda}{\pi \omega_0} F & l > F \\ \omega_0' = \frac{\lambda}{\pi \omega_0} F & l' = F \end{cases}$$

准直:

$$M' = \frac{\theta_0"}{\theta_0}$$

14、高斯光束的自再现变换规律(证明)

## 二、计算题

1. Consider a F-P interferometer made of a piece of glass with two plane-parallel surfaces coated for high reflectivity. If we assume L=1cm and  $n_r$ =1.54, the free-spectral range for near normal incidence will be? If we take R1=R2=0.98, the interferometer finesse and the resolution (linewidth of the transmission peak) will be?

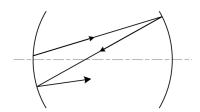
解:

$$\Delta\nu_{FSR} = \frac{c}{2n_r L} = \frac{3 \times 10^8}{2 \times 1.54 \times 0.01} = 9.7 \times 10^9 \text{Hz}$$

$$\Delta\nu_{\frac{1}{2}} = \frac{c}{2\pi n_r L} \frac{1 - (r_1 r_2)^{\frac{1}{2}}}{(r_1 r_2)^{\frac{1}{4}}} = 6.3 \times 10^7 \text{Hz}$$

$$F = \frac{\Delta_{FSR}}{\Delta\nu_{\frac{1}{2}}} = 154$$

2. 试利用往返矩阵证明共焦腔为稳定腔,即任意傍轴光线在其中可以往返无限多次,而 且两次往返即自行闭合。



解:

稳定腔条件:

$$\left| \frac{A+D}{2} \right| < 1$$

对于共焦腔,有: $R_1 = R_2 = L$ 对于一次往返,有:

$$T = \begin{bmatrix} 1 - \frac{2L}{R_2} & 2L\left(1 - \frac{L}{R_2}\right) \\ -\left[\frac{2}{R_1} + \frac{2}{R_2}\left(1 - \frac{2L}{R_1}\right)\right] - \left[\frac{2L}{R_1} - \left(1 - \frac{2L}{R_1}\right)\left(1 - \frac{2L}{R_2}\right)\right] \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 1 - \frac{2L}{L} & 2L\left(1 - \frac{L}{L}\right) \\ -\left[\frac{2}{L} + \frac{2}{L}\left(1 - \frac{2L}{L}\right)\right] - \left[\frac{2L}{L} - \left(1 - \frac{2L}{L}\right)\left(1 - \frac{2L}{L}\right)\right] \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

显然,共焦腔符合稳定腔条件 
$$\left(\left|\frac{A+D}{2}\right|=0<1\right)$$
 两次往返:

$$\begin{bmatrix} r_1 \\ \theta_1 \end{bmatrix} T^2 = \begin{bmatrix} r_0 \\ \theta_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} r_0 \\ \theta_0 \end{bmatrix}$$

3. 激光器的谐振腔由一面曲率半径为 1m 的凸面镜和曲率半径为 2m 的凹面镜组成,工作物质长 0.5m, 其折射率为 1.52, 求腔长 L 在什么范围内是稳定腔。

设腔的光学长度为  $L' = L + 0.5 \times 0.52$  据题意,  $R_1 = -1, R_2 = 2$ 

$$\frac{A+D}{2} = 1 - \frac{2L'}{R_1} - \frac{2L'}{R_2} + \frac{2L'^2}{R_1R_2} = 1 + L' - L'^2 = -(L' - \frac{1}{4})^2 + \frac{5}{4} = -(L - 0.1)^2 + \frac{5}{4}$$

解得:

$$L > 0.1 + \frac{\sqrt{7}}{2} \quad or \quad L < -0.1 - \frac{\sqrt{7}}{2}$$

4. 图 2.1 所示三镜环形腔,已知 l,试画出其等效透镜序列图,并求球面镜的曲率半径 R 在什么范围内该腔是稳定腔。图示环形腔为非共轴球面镜腔。在这种情况下,对于在由光轴组成的平面内传输的子午光线,式 (2.2.7) 中的  $f = (R\cos\theta)/2$ ,对于在与此垂直的平面内传输的弧矢光线, $f = R/(2\cos\theta),\theta$ 为光轴与球面镜法线的夹角。

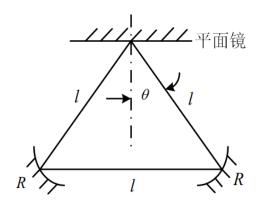


图 2.1

解:

由平面镜右侧光束起,先后经过平面镜反射、自由传播、左侧球面镜反射、自由传播、右侧球面镜反射、自由传播几个过程,即:

$$T = T_{\infty} T_F T_R T_F T_R T_F$$

其中,  $T_{\infty} = E$ , 则, 传输矩阵为:

$$\begin{split} T = & E \begin{bmatrix} 1 & L \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{1}{f} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L \\ -\frac{1}{f} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & L \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \\ = & \begin{bmatrix} \left(1 - \frac{L}{f}\right)^2 - \frac{L}{f} & L \left[ \left(1 - \frac{L}{f}\right)^2 - \frac{L}{f} \right] + \left[ (1 - f) L - \frac{1}{f} \right] \right] \\ \left(1 - \frac{L}{f}\right) \left(-\frac{1}{f}\right) + L & L \left[ \left(1 - \frac{L}{f}\right) \left(-\frac{1}{f}\right) \right] - \frac{L}{f} + 1 \end{bmatrix} \\ & \frac{A + D}{2} = \left(1 - \frac{L}{f}\right)^2 - \frac{L}{f} \\ & 1 > \left(\frac{L}{f}\right)^2 - 3\frac{L}{f} + 1 > -1 \\ & \frac{L}{f} \in \{x | x < 0, x > 3 \cdot \text{L} \cdot 2 > x > 1\} \\ & f \in \left(\frac{L}{3}, \frac{L}{2}\right) \cup (L, +\infty) \end{split}$$

5. 有一方形孔径的共焦腔氦氖激光器, $L=30\,\mathrm{cm}$ , $d=2a=0.12\,\mathrm{cm}$ , $\lambda=632.8\,\mathrm{nm}$ ,镜的反射率为  $r_1=1, r_2=0.96$ ,其他的损耗以每程 0.003 估计。此激光器能否作单模运转?如果想在共焦镜面附近加一个方形小孔阑来选择  $\mathrm{TEM}_{00}$  模,小孔的边长应为多大?试根据图 2.5.5 作一个大略的估计。

氦氖增益由公式计算。 $e^{g^{0l}} = 1 + 3 \times 10^{-4} \frac{l}{d}$ 解:

$$\omega_{0s} = \sqrt{\frac{L\lambda}{\pi}} = 2.46 \times 10^{-2} \text{cm}$$

6. 试分别用解析解法和数值迭代方法计算方形球面镜/圆形镜对称共焦腔镜面上基模、TEM<sub>10</sub>、TEM<sub>20</sub>、TEM<sub>21</sub> 模式的场分布情况,并分别比较其误差。

方形球面镜:

解得:

$$TEM_{00} = C_{00}e^{-\frac{X^2+Y^2}{\omega_{0s}^2}}$$

$$TEM_{10} = C_{10}2Xe^{-\frac{X^2+Y^2}{\omega_{0s}^2}}$$

$$TEM_{20} = C_{20} (4X^2 - 2) e^{-\frac{X^2+Y^2}{\omega_{0s}^2}}$$

$$TEM_{21} = C_{20} (4X^2 - 2) 2Ye^{-\frac{X^2+Y^2}{\omega_{0s}^2}}$$

圆形球面镜:

$$TEM_{00} = C_{00}e^{-\frac{r^2}{\omega_{0s}^2}}$$

$$TEM_{10} = C'_{10}re^{-\frac{r^2}{\omega_{0s}^2}} \begin{cases} \cos \varphi \\ \sin \varphi \end{cases}$$

$$TEM_{20} = C'_{20}r^2e^{-\frac{r^2}{\omega_{0s}^2}} \begin{cases} \cos 2\varphi \\ \sin 2\varphi \end{cases}$$

$$TEM_{21} = C'_{21}r^2\left(3 - \frac{2r^2}{\omega_{0s}^2}\right)e^{-\frac{r^2}{\omega_{0s}^2}} \begin{cases} \cos 2\varphi \\ \sin 2\varphi \end{cases}$$

7. 试求出方形镜共焦腔面上 TEM<sub>30</sub> 模的节线位置, 这些节线是等距分布的吗? 解:

方形球面镜, 傍轴条件, 可用 Hermit-Gauss 函数表示镜面上场的函数

$$\nu_{30} = C_{30}H_3\left(\sqrt{\frac{2\pi}{L\lambda}}x\right)H_0\left(\sqrt{\frac{2\pi}{L\lambda}}y\right)e^{-\frac{x^2+y^2}{L\lambda/\pi}} = 0$$

$$8X^3 - 12X = 0$$

$$X_1 = 0, X_2 = -\sqrt{\frac{3}{2}}, X_3 = \sqrt{\frac{3}{2}}$$

是等距的

8. 试通过公式 (2.8.6) 积分计算腔长为 L 的激光器的模体积,并与公式 (2.8.8) 对比体积误差。

由 
$$\omega(z) = \omega_{0s} \sqrt{1 + \frac{z^2}{f^2}}$$
 
$$V = \int_{z_1}^{z_2} \pi \omega^2(z) \, \mathrm{d}z = \int_{z_1}^{z_2} \pi \omega_{0s}^2 \left(1 + \frac{z^2}{f^2}\right) \, \mathrm{d}z = \pi \omega_{0s}^2 \left[(z_2 - z_1) + \frac{z_2^3 - z_1^3}{3f^2}\right]$$
 直接计算: 
$$V' = \frac{1}{2} \pi L \left(\frac{\omega_{s_1} + \omega_{s_2}}{2}\right)^2$$

9. 今有一球面腔,  $R_1 = 1.5$ m,  $R_2 = -1$ m, L = 80cm。试证明该腔为稳定腔; 求出它的等价共焦腔的参数; 在图上画出等价共焦腔的具体位置。 证明:

$$g_1 g_2 = \left(1 - \frac{L}{R_1}\right) \left(1 - \frac{L}{R_2}\right) = \left(1 - \frac{8}{15}\right) \left(1 + \frac{8}{10}\right) = \frac{21}{25} < 1$$

稳定腔得证

$$z_{1} = \frac{L(R_{2} - L)}{(L - R_{1}) + (L - R_{2})} = \frac{0.8(-1 - 0.8)}{2 \times 0.8 + 1.5 - 1} = -0.6857142857142857$$

$$z_{2} = \frac{-L(R_{1} - L)}{(L - R_{1}) + (L - R_{2})} = \frac{0.8(1.5 - 0.8)}{2 \times 0.8 + 0.5} = 0.266666666666667$$

$$f^{2} = \frac{L(R_{1} - L)(R_{2} - L)(R_{1} + R_{2} - R)}{[(L - R_{1}) + (L - R_{2})]^{2}} = 0.06857142857142857$$

10. 方形镜对称共焦腔焦参数 f = 0.4 m, 光波长  $\lambda = 0.314 \mu \text{m}$ , 求腰斑半径、镜面处光斑半径与等相位面曲率半径。解:

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{L\lambda}{2\pi}} = \sqrt{\frac{f\lambda}{\pi}} = 0.04$$
µm 
$$\omega_{0s} = \sqrt{2}\omega_0 = 0.0565685424949238$$
µm 
$$R = z + \frac{f^2}{z} = 2f = 0.8$$
m

11. 某高斯光束腰斑半径大小为  $ω_0 = 1.14 mm$ , λ = 10.6 μm。求与束腰相距 30 cm、10 m、1000 m 远处的光斑半径 ω 及波前曲率半径 R。

远处光斑半径: 
$$\omega = \omega_0 \sqrt{1 + \frac{z^2}{f^2}}$$
, 波前曲率半径:  $R = z + \frac{f^2}{z}$  由腰斑半径关系  $\omega_0 = \sqrt{\frac{L\lambda}{2\pi}} = \sqrt{\frac{f\lambda}{\pi}}$ ,  $f = \frac{\pi\omega_0^2}{\lambda} = 0.3849758490566038$ m 30cm: 
$$\omega = 1.14 \times \sqrt{1 + \frac{0.3 \times 0.3}{0.385 \times 0.385}}$$

12.(a) 计算腔长为 1m 的共焦腔基横模的远场发散角,设  $\lambda = 6328$  Å, 10km 处的光斑面积多大。(b) 有一普通探照灯,设发散角为  $2^{\circ}$ ,则 1km 远处的光斑面积多大?

(a) 
$$\theta = \frac{\omega(z)}{z} = \frac{\sqrt{\frac{l\lambda}{2\pi}}\sqrt{1 + \frac{z^2}{f^2}}}{z} = 2\sqrt{\frac{\lambda}{\pi f}}$$

$$\omega = \omega_0\sqrt{1 + \frac{z^2}{f^2}}$$
(b)  $(l\theta)^2\pi$ 

14. 已知波长  $\lambda = 0.6328 \mu m$  的两高斯光束的束腰半径  $\omega_{10}$ 、 $\omega_{20}$  分别为 0.2 m m、 $50 \mu m$ ,试问此二光束的远场发散角分别为多少?后者是前者的几倍?

$$\theta = 2\sqrt{\frac{\lambda}{\pi f}} = \frac{2\lambda}{\pi\omega_0}$$

15. 激光的远场发散角  $\theta$  (半角) 还受到衍射效应的限制。它不能小于激光通过输出孔时的衍射极限角  $\theta_{\text{ff}}$  (半角) =  $1.22\lambda/d$ 。在实际应用中远场发散角常用爱里斑衍射极限角来近似。试计算腔长为 30cm 的氦氖激光器,所发波长  $\lambda = 6328\text{Å}$  的远场发散角和以放电管直径 d = 2mm 为输出孔的衍射极限角。

$$\theta = 2\sqrt{\frac{\lambda}{\pi f}}$$

16. 一共焦腔 (对称) L=0.40m,  $\lambda=0.6328$ μm, 束腰半径  $\omega_0=0.2$ mm, 求离腰 56cm 处的光束有效截面半径。

$$\omega = \omega_0 \sqrt{1 + \frac{z^2}{f^2}}$$

- 17. 试讨论非共焦腔谐振频率的简并性、纵模间隔及横模间隔,并与共焦腔进行比较。mn 简并
- 18. 考虑一用于氫离子激光器的稳定球面腔,波长  $\lambda$  0.5145 $\mu$ m, 腔长 L = 1m, 腔镜曲率半径  $R_1 = 1.5$ m,  $R_2 = 4$ m。试计算光腰尺寸和位置,两镜面上的光斑尺寸,并画出等效共焦腔的位置。

$$z_1 = \frac{L(R_2 - L)}{(L - R_1) + (L - R_2)}$$

$$z_2 = \frac{-L(R_1 - L)}{(L - R_1) + (L - R_2)}$$

$$f^2 = \frac{L(R_1 - L)(R_2 - L)(R_1 + R_2 - R)}{[(L - R_1) + (L - R_2)]^2}$$

19. 欲设计一对称光学谐振腔,波长  $\lambda = 10.6 \mu m$ ,两反射镜间距 L = 2 m,如选择凹面镜曲率半径 R = L,试求镜面上光斑尺寸。若保持 L 不变,选择  $R \gg L$ ,并使镜面上的光斑尺寸  $w_s = 0.3 cm$ ,问此时镜的曲率半径和腔中心光斑尺寸多大?

$$(1)R = L$$
, 对称共焦腔

(2) 
$$\omega_{s} = \sqrt{\frac{L\lambda}{\pi}} = 2.6 \text{mm}$$

$$\omega_{s} = \omega_{0_{s}} \left[ \frac{g_{1}}{g_{1}(1 - g_{1}g_{2})} \right]^{\frac{1}{4}}$$

$$f^{2} = \frac{L(R_{1} - L)(R_{2} - L)(R_{1} + R_{2} - R)}{[(L - R_{1}) + (L - R_{2})]^{2}}$$

$$\omega = \sqrt{\frac{f\lambda}{\pi}}$$

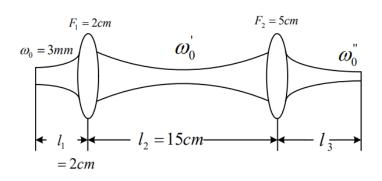
20. 若已知某高斯光束之  $\omega_0 = 0.3$ mm,  $\lambda = 632.8$ nm。求束腰处的 q 参数值,与束腰相距 30cm 处的 q 参数值,以及在与束腰相距无限远处的 q 值。

$$q_2 = q_1 + (z_2 - z_1) = q_1 + L$$

21. 某高斯光束  $ω_0 = 1.2$ mm, λ = 10.6μm。今用 F=2cm 的锗透镜来聚焦,当束腰与透镜的距离为 10m、1m、10cm、0 时,求焦斑的大小和位置,并分析所得的结果。

$$\Rightarrow \omega_0'^2 = \frac{F^2 \omega_0^2}{(F - l)^2 + \left(\frac{\pi \omega_0^2}{\lambda}\right)^2}$$

- 22. 一高斯光束束腰半径  $\omega_0 = 0.2 \text{mm}$ ,  $\lambda = 0.6328 \mu \text{m}$ , 今用一焦距 f 为 3cm 的短焦距透镜聚焦,已知腰粗  $\omega_0$  离透镜的距离为 60cm,在几何光学近似下求聚焦后光束腰粗。
- 23. CO<sub>2</sub> 激光器输出光  $\lambda=10.6\mu m$ ,  $\omega_0=3mm$ , 用一 F=2cm 的凸透镜距角, 求欲得到  $\omega=20\mu m$  及 2.5μm 时透镜应放在什么位置。
  - 24. 入射光  $\lambda = 10.6 \mu \text{m}$ ,求  $\omega_0'' \mathcal{Z} l_3$ 。



25. 某高斯光東  $\omega_0 = 1.2 \text{mm}$ ,  $\lambda = 10.6 \mu \text{m}$ 。今用一望远镜将其准直。主镜用镀金反射镜 R=1m, 口径为 20cm; 副镜为一锗透镜,  $F_1$ =2.5cm, 口径为 1.5cm; 高斯束腰与透镜相距 l=1m, 如图 2.3 所示。求该望远系统对高斯光束的准直倍率。

图 2.2

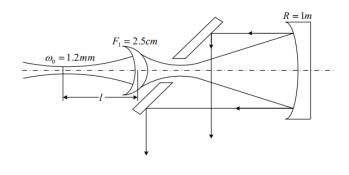
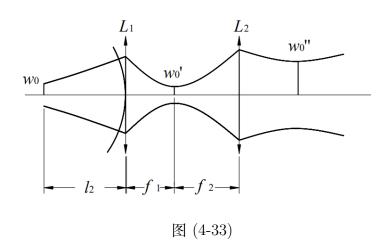


图 2.3

26. 用如图 (4-33) 所示的倒置望远镜系统改善由对称共焦腔输出的光束方向性。已知二透镜的焦距分别为  $f_1=2.5$ cm,  $f_2=20$ cm,  $\omega_0=0.28$ mm,  $l_1\gg f_1(L_1$  紧靠腔的输出镜面), 求该望远镜系统光束发散角的压缩比。



27. 激光器的谐振腔有两个相同的凹面镜组成,它出射波长为  $\lambda$  的基模高斯光束,今给定功率计,卷尺以及半径为 a 的小孔光阑,试叙述测量该高斯光束公焦参数 f 的实验原理及步骤。