多程喇曼增益室及其腔镜反射率的测定

蔡邦维 匡一中 (四川大学物理系)

提 要

本文介绍了多程喇曼增益室原理、测定腔镜红外高反射率的简便方法及实验结果、确定了增益室有效 反射程数为 20。

用 TEA CO₂ 激光泵浦仲氢气体产生受激喇曼散射从而得到 16 μm 激光,由于它可用 作分离铀同位素而受到重视。多程喇曼增益室是这类输出 16 μm 激光器的核心、它的设计 第一步根据阈值条件和腔镜反射率来确定泵浦光的有效反射次数。

我们的腔镜直径达140mm,曲率半径2m,表面用离子法镀金,由于如此之大的样品没 有现成的仪器能够直接测量在10.6μm 波段的反射率。本文报道利用腔镜自身测出镀金 腔镜反射率高达 98.1%,并根据受激喇曼散射阈值条件确定泵浦光在充有仲氢气体 (T= 77 K)的增益室中有效反射程数为20。

一、多程喇曼增益室原理

两个曲率半径 *R* 相同的反射镜,保持一定的间距 *D*,并满足 0<g²<1 [g 为腔参数 1-(*D*/*R*)]条件,就构成了一个稳定的增益室。当泵浦光离轴入射到增益室中,光束在二反射 镜间来回反射,并周期性地多次密集会聚,每反射一次,光束旋转一固定的θ,角,从而使所有 的反射光线约束在二反射镜间的空间范围内。

设光束以一定的斜率入射、并精确调节二镜共轴,则镜面光点分布应该是一个圆。其光 点的位置坐标为^{CD}

$$x_n = A\cos(n\theta_i + \beta), \quad y_m = A\sin(n\theta_i + \beta),$$
 (1)

式中 $\theta_i = \cos^{-1}[1 - (D/R)], \beta = tg^{-1}[\sin\theta/(1 - \cos\theta_i)], n$ 为反射次数, A 为光点图形圆的 半径。将二反射镜密封在充氢气的不锈钢管内, 泵浦光通过窗口射入增益室中, 来回反射, 增长了泵浦光与介质作用的长度。由受激喇曼散射理论, 如果没有损耗则喇曼光强为^[2]

$$P_{s} = P_{0} \exp g_{s} L = P_{0} \exp \alpha,$$

$$\alpha = [4P_{p}G/(\lambda_{s} + \lambda_{p})] \operatorname{tg}^{-1}(L/b),$$

$$(2)$$

式中 P_0 为喇曼室入口处的自发噪声,可近似作为常量, g_s 为增益系数, L 为泵浦光与介质 相互作用长度, α 为单程净增益, $G = (g_s/I)$, P_g 为泵浦功率, 腔的共焦参数 $b = R \sin \theta$ 。由 此可见, 选用增益室可提高受激喇曼散射增益, 从而降低喇曼阈值, 多程喇曼增益室就是由

收稿日期: 1985年1月29日; 收到修改稿日期: 1985年3月26日

856

此而得名的。

如果泵浦光在增益室中无损耗, 经 n 次反射后, 净增益 α_n = nα。实际上, 二反射镜的反 射率总是 α<1, 泵浦光经 n 次反射后, 净增益由下式确定:

$$(P_s/P_0) = \gamma^n \exp[\alpha(1+\gamma+\gamma^2+\dots+\gamma^n)] = \exp\alpha^n,$$

$$\alpha_n = \alpha \lceil (1-\gamma^n)/(1-\gamma)\rceil + n \ln \gamma_n$$

$$(3)$$

由于腔镜反射损耗,并非反射程数 n 越多 L 越长越好,每反射一次净增益就要减少,所 以泵浦光的最佳反射次数受腔镜反射率γ的约束。γ的测定对于确定受激喇曼散射阈值泵 浦功率、设计增益室程数是非常必要的。

二、腔镜反射率的测定

参考文献[3],我们的实验装置布局如图1所示,利用腔镜自身对其反射率进行直接测

定。





增益室腔镜镀金膜,在红外有很高的反射率,一次反射的损耗很小,而连续 波 CO₂ 激光输出功率起伏约为 1~4%, 一次反射损失的能量被光源的功率起伏 湮没。用所设计制作的增益室腔镜自 身让光束在表面多次反射提高信噪比, 使反射损失的总和大于激光源的起伏, 从而提高测量精度。对于被测高反射 面,设反射镜反射率 $\gamma(\lambda)=98\%$ 、光源 的功率起伏 $\Delta P=4\%$,测定所需的反射 次数由 $1-\gamma^* \geq \Delta P$,确定为 $n \geq 2$ 。

为了进一步消除 CO。激光功率起

伏造成的测量误差,以测量光束强度进行规一化。即从主光路中分出一束参考光束(1),同 时测量参考光束(1)与经增益室多次反射后的出射光束(2)的光强,由于参考光强 I_{D_1} 和出 射光强 I_{D_1} 都是同时测定记录,消除了光强随时间起伏的影响。 设二反射镜具有相同的反 射率即 $\gamma_1 = \gamma_2 = \gamma$,当反射次数为 N_1 时, $K_1 = (I_{D_1}/I_{D_1})$;反射次数为 N_2 时, $K_2 = (I'_{D_1}/I'_{D_1})$,反射率由下式计算:

$$\gamma = (K_2/K_1)^{\frac{1}{N_2 - N_1}}$$
(4)

变化二反射镜的间距 D 使反射次数 n 改变。图 2(a)、(b)分别是镜距 D 为 505 mm 和 540 mm 时,由计算机绘出的光路和反射光点图,图 2(b)、(d)是实验结果照片,两者是完全一致的。

选取反射次数 N=3、22、38,用两只数字电压表同时取样显示 I_{D1}, I_{D3}; I'_{D1}, I'_{D3}; I'_{D1}, I'_{D3}; I'_{D1}, I'_{D3}; I'_{D1}, I'_{D3}; I'_{D1}, I'_{D3}; I'_{D3}, I'_{D3},

$$\frac{\Delta\gamma}{\gamma} = \frac{1}{N_{\star} - 3} \frac{\Delta K}{K}, \tag{5}$$

857



(c) D₂=540 mm, N₂=38
 (d) D₂=540 mm, N₂=38
 图 2 计算机绘出的光路和反射光点图及实验拍摄到的光点照片
 (腔镜间距 D₁=505 mm, 反射次数 N₁=24; D₂=540 mm, N₂=38)

Fig. 2 Optical path and reflected light spot patterns plotted on computer and photos of light spot CO_2 激光功率起伏引起的相对误差 ($\Delta K/K$)~4%, 若 N=38, 反射 率 γ 的 测量 精度 为 0.1%。经多次测量取平均值腔镜的 $\gamma=98.1\%$ ($\lambda=10.6 \mu m$)。

要达到受激喇曼散射应要求 $g_{s} \sim 41$ 。我们的 TEA OO₂ 激光输出能量 2.4J、脉冲宽度 70 ns,输出功率 $P_{p}=34.3$ MW 泵浦充有 77K、1 atm 的仲氢气体的增益室,使其产生受激 喇曼散射,需要 $G=4\times10^{-5}\sim8\times10^{-5}$ cm/MW^[2],根据我们设计的喇曼室结构,由(2),(3) 式可求得要达到受激喇曼散射,泵浦光在增益室中的有效反射次数不能低于 20。

最后,感谢吕百达同志对本文所提的宝贵意见和有益的讨论。

参考文献

- [1] D. Herriott et al.; Appl. Opt., 1964, 3, No. 4 (Apr), 523.
- [2] W. R. Trutna, R. L. Byer; Appl. Opt., 1980, 19, No. 2 (15 Jan), 301.
- [3] 黄永楷等;《计量学报》,1981, 2, No. 1 (Jan), 18.

9期

.

Multiple-pass Raman gain cell and reflectivity measurement of resonator mirrors

CAI BANGWEI AND KUANG YIZHONG (Department of Physics, Szechuan University) (Reveiced 29 January 1985; revised 26 March 1985)

Abstract

A brief account of the principle of multiple-pass Raman gain cells (MPC) is presented. A simplified method has been adopted to measure reflectivities of mirrors of the resonator. The optimum transit number was determined to be 20.

. .