文章编号: 1001-3806(2006)04-0409 03

直角内圆锥面全反镜折叠腔激光器的输出特性

李宏棋,程祖海

(华中科技大学 激光技术 与工程研究院, 武汉 430074)

摘要:为简化高功率激光器谐振腔结构,提高激光谐振腔的稳定性特别是热稳定性,增加基模体积,改善光束质量, 采用直角内圆锥面反射镜作为全反镜,平行平面镜作为输出镜组成新型激光谐振腔。实验结果表明,在圆锥全反镜失调 角小于 37.3[′]时,圆锥折叠腔激光器的单脉冲输出能量下降小于 5%,且近场输出光斑没有明显变化;经模式仪分析表 明,圆锥折叠腔激光近场光强分布均匀。圆锥反射镜折叠具有非常强的抗失调能力,结构简单,便于安装调整,特别适合 于恶劣环境下的强激光系统应用。

关键词: 激光器; 直角内圆锥面全反镜; 折叠腔; 抗失调稳定性 中图分类号: TN 248 4 文献标识码: A

Output characteristics of right-angle-cone mirror folded cavity laser

LIH ong-qi CHENG Zu-hai

(Institute of Laser Technology and Engineering HUST, Wuhan 430074, China)

Abstract For the purpose of simplifying the cavity structure, enhancing the stability especially on the hot stability, enlarging the basic mode volume, in proving the beam quality of the high power laters a right angle cone mirror laser cavity with a right angle cone mirror as the totally reflecting mirror and a parallel flat partially reflecting mirror as the output mirror is introduced. The results of the experiments show that when the misalignment angle of the cone mirror turns to 37. 2', the decrease of the single pulse output energy of the plane cone folded cavity laser is less than 5% and the near field beam patterns have little change, the analytical results of the mode instrument show that the near field beam intensity distribution of the plane cone mirror folded cavity has the great advantage in the antim salignment stability. With the sinple structure, it is easy to install and adjust especially apply to the high power laser system in a bad condition

Key words lasers, right angle cone mirror folded cavity, antimisalignment stability

引 言

常用的激光谐振腔主要有平行平面腔、稳定腔、非 稳腔和棱镜腔。稳定腔基模体积小,工作物质利用系 数低。平-平腔和非稳腔容易失调,非稳腔近场输出圆 环光束,远场光能不够集中^[1]。棱镜腔^[2~5]热稳定性 低,难以用于高能激光。为简化高功率激光器谐振腔 结构,提高激光谐振腔的稳定性特别是热稳定性,增加 基模体积,提高激光器工作物质利用系数,改善光束质 量,作者采用直角内圆锥面反射镜作为全反镜,平行平 面镜作为输出镜组成新型激光谐振腔^[6]。由于圆锥 反射镜是镜面反射且可以水冷,避免了棱镜光学材料 对强激光的吸收热变形,因此,水冷圆锥全反镜腔可以 用于高能激光器中。本文中研究了直角内圆锥面全反

作者简介:李宏棋(1963-),男,博士研究生,讲师,主要从 事光学和激光技术的研究。

* 通讯联系人。 E-mail chengzuha@ hust edu cn 收稿日期: 2005-07-22,收到修改稿日期: 2005-09-06 镜折叠谐振腔脉冲气体流动二氧化碳激光器的输出特 性,并与平-凹腔脉冲气体激光器进行了对比。

1 实验装置

直角内圆锥面全反镜反射面为内圆锥面,锥顶角 为直角,通光口径 Ø 50mm,谐振腔腔长 4 8m,窗口是 GaAs平面镜,透过率为 70%,放电区长 3 4m,放电极 板间距 45mm,放电电压 28kV。过圆锥反射镜顶点的 平面输出镜的法线为谐振腔光轴。光强分布测量仪器 使用北京光电技术研究所生产的阵列式脉冲激光光束 光强分布测试仪,测量光路如图 1所示,激光器输出光 束照射在漫反射屏上形成近场光强分布图,红外 CCD 摄像机将图像输入计算机,显示器显示光斑的活动图 像和计算机采集的光斑图像,计算机进行光斑图像处 理,得到数字化光强分布图。漫反射屏距离输出镜 3000mm。失调性质实验时调节输出镜或圆锥镜的偏 转角度,并用 H eN e激光检测失调偏转角,由于激光 器失调,其单脉冲输出能量和输出光斑的形状会发生



Fig 1 Right angle conem irror folded cavity gas laser and beam-distribution measurement

改变,用能量计检测单脉冲输出能量,用热敏纸检测激 光器近场光斑形状,能量计和热敏纸分别距输出镜 800mm和 520mm,能量计使用 Gentec-EO 公司生产的 SOLO PE型能量计。激光器使用平 凹腔时实验条件 相同,测量中使用同一台激光系统,仅在谐振腔中改变 全反镜分别构成直角内圆锥面全反镜 平面镜腔和凹 面镜-平面镜腔。

2 实验结果和分析

2 1 输出镜抗失调稳定性实验

当放电电压为 28kV 时, 不失调圆锥折叠腔和平 凹折叠腔激光器的单脉冲输出能量分别为 58J 和 56 3J 从实验数据(见图 2)可以看出, 在失调角为 4 8′ 时, 圆锥折叠腔单脉冲输出能量是 52 3J 能量下降 9 8%; 在失调角为 4 2′时, 平凹折叠腔单脉冲输出能量 是 43 6J 能量急速下降 22%, 当失调角较小时, 圆锥折 叠腔激光器的抗失调能力超过平凹折叠腔很多。



Fig 2 The relation between the output m inorm isalignment angle and the single-pulse energy of the plane-concave folded cavity and the plane-cone folded cavity laser

2.2 激光器输出镜失调时的近场热敏纸光斑比较

实验中,在距离输出镜 520mm 处用热敏纸采集了标准和失调情况下激光器分别使用圆锥折叠腔和平凹折叠腔时的输出光斑 (见图 3),图 3a和图 3c分别为标准状态时圆锥腔和平凹腔激光器的输出光斑,它们的水平方向最大外径分别为 5 13cm和 5 27cm,图 3b是圆锥折叠腔平面输出镜失调角为 4 8[']时的输出光斑,最大水平外直径为 5.42cm,图 3d是平凹折叠腔平面输出镜失调角为 4 2[']时的输出光斑,最大水平外直径为 5.91cm。由于输出镜在水平方向失调,输出光斑



Fig 3 Beam patterns of the plane cone folded cavity and the plane concave folded cavity laser

在水平方向出现变形,或者说输出光斑在水平方向扩展,圆锥腔和平凹腔光斑水平直径分别增加 5 6% 和 12.1%。圆锥折叠腔激光器输出镜失调角较大,但相对 光斑变形较小,具有较强的抗输出镜失调能力。

2 3 全反镜抗失调稳定性实验

从实验数据 (见图 4)可以看出,在圆锥全反镜失



Fig 4 The relation between the totally reflecting m inform is alignment angle and the single-pulse energy of the plane-concave folded cavity and the plane cone folded cavity laser

调角为 37. 2′时,圆锥腔激光器单脉冲能量输出55. 5.] 相对没有失调时的58. 2J下降46%;当平凹腔激光器 凹面镜失调角是1. 2′时,激光器单脉冲输出能量是 48. 7J相对没有失调时的541J下降10%;当凹面镜 偏转15′时,平凹折叠腔激光器单脉冲输出能量为 27. 4J下降50%。当全反镜失调时,平凹腔激光器输 出能量迅速下降,圆锥全反镜腔激光器输出能量下降 缓慢,并且在失调角不超过37. 2′的范围内基本稳定。 圆锥全反镜折叠腔的抗失调能力远远超过平凹折叠腔 激光器。

2 4 全反镜失调时的近场热敏纸光斑图比较

圆锥全反镜在图 4所示失调范围内时圆锥折叠腔 激光器输出光斑形状如图 5所示,其中,图 5a是标准



Fig 5 Changes of the beam pattern of the plane cone cavity hser 光斑, 其水平直径和垂直直径分别为 5 16 cm 和 5 05 cm, 图 5b 是失调角为 55 8[']时的光斑, 其水平直 径为5 03 cm, 减小 2 5%, 垂直直径为 5 29 cm, 增加 4 7%; 图 5c 是失调角为 111. 6[']时的光斑, 其水平直径 为 4 83 cm, 减小 6 3%, 垂直直径为 5 45 cm, 增加 7. 9%, 圆锥全反镜失调角在一个相当大的范围内变化 时, 激光器输出近场光斑形状变化很小。当凹面镜失

11

- 调时,激光器输出能量迅速下降,光束发散。
- 2 5 圆锥折叠腔和平凹折叠腔激光器近场光斑光强 分布对比
- 在不失调情况下的圆锥腔和平凹腔数字光强分布 如图 6所示。通过对比可以发现.没有失调时圆锥折



Fig 6 The beam distribution of the plane cone cavity and the plane concave cavity laser

叠腔 (见图 6a)和平凹折叠腔 (见图 6b)近场光斑光强 分布均匀,图中垂直轴为图像灰度值,两水平轴为长度 值,单位是 mm。图 7为两种激光器输出光束在 520mm处 (见图 7a和图 7b)和 3m处 (见图 7c和图)



Fig 7 Beam patterns of the plane cone folded cavity and the plane concave cavity laser

7d)的热敏纸光斑,其中图 7a和图 7c是圆锥腔束斑, 图 7b和图 7d是平凹腔束斑。受腔内反射镜影响,两 种激光器输出光束在水平方向均有不规则发散,其中 平凹折叠腔激光器的发散较大(见图 7d),或者说平凹 折叠腔对腔镜的调整要求高于圆锥折叠腔。

3 讨论与结论

实验表明: (1) 直角内圆锥面全反镜折叠谐振腔

具有较高的抗失调稳定性,在全反镜失调使得平凹折 叠腔激光器几乎没有能量输出时,圆锥折叠腔激光器 依然可以正常输出,单脉冲输出能量没有明显下降,近 场光斑没有明显变化;(2)圆锥全反镜折叠腔激光器 输出平顶光束,近场光斑光强分布均匀;(3)圆锥折叠 腔激光器单脉冲输出能量和平凹折叠腔接近,但圆锥 折叠腔的基模体积要大得多。

圆锥全反镜折叠谐振腔和直角内圆锥面反射镜的 光学特性决定了圆锥全反镜折叠谐振腔激光器的以上 输出特性。圆锥反射镜具有空间定向反射特性,入射 光束经直角内圆锥表面两次反射后,出射光束将以与 入射光束平行的方向反向射出圆锥反射镜,不论入射 光线方向如何改变,出射光线的的方向始终与入射光 线方向保持一致,或者说,圆锥反射镜在空间的任意晃 动均不改变输出光束的方向。根据这一性质,圆锥全 反镜折叠谐振腔具有高度抗失调稳定性。圆锥折叠腔 内部震荡光线相互平行,属于平面波光场。圆锥折叠腔 控具有大的基模体积,近场光斑光强分布均匀和近似 平面波输出。当圆锥全反镜底面与激光器光轴垂直时 谐振腔具有最大模体积,此时,圆锥腔激光器具有最大

参考文献

LÜ B D. Laser optics [M]. 3 rd ed, Beijing Higher Education Press, 2003 322 ~ 327 (in Chinese).

- [2] HODGSON N, WEBER H. O ptical resonators [M]. London: Springer-Verlag Press, 1997. 485~494
- [3] WANG JH, CHENG JWANG JY. Laserswith a peg top cone prism resonator [P]. China Patent ZL99816848 3, 2004-08-11 (in Chin nese).
- [4] CHENGY, MAO ShQ, WANG ZhH et al. Avoidance adjust solid state laser [J]. Laser Technology, 1999, 23 (2): 68 ~ 70 (in Chinnese).
- [5] WANG X B, SUN B, CHENG Y et al. Properties of flattened G aussian beam in directional prism cavity [J]. Laser Technology, 2002, 26 (2): 117~118(in Chinese).
- [6] LIH Q, CHENG Z H. R ight angle cone m irror laser resonators [P]. China Patent ZL200420017131 2 2005-02-23(in Chinese).