中國滿完

第15卷 第1期

光学薄膜的损伤及其累积效应

施正荣 范正修 邓 和

(中国科学院上海光机所)

提要 TiO2和 ZrO2薄膜的激光损伤实验表明:随着薄膜吸收的减小,薄膜的单次和多次脉冲损伤阈值都单调提高,导致损伤的主要因素是由于薄膜的吸收(包括本征和杂质吸收)、多次脉冲破坏具有一定的微破坏累积效应。

### Damage and its accumulation of optical coatings

Shi Zengrong, Fan Zengxiu, Deng He (Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Academia Sinica, Shanghai)

Abstract; Damage experiments on  $TiO_2$  and  $ZrO_2$  coatings show that the thresholds of coatings induced by single or multiple shots increase monotonically as absorption of the coatings decreased. The main factor for inducing damage of coatings is the absorption of the coatings, including inherent absorption and that created by the coating inhomegeneities. Damage of coatings induced by multiple shots shows some accumulative effect of micro-damages.

在激光系统中,尤其是在高能量和高功 率的激光系统中,光学薄膜作为一种元件,通 常是一重要而又薄弱的环节。它的抗激光损 伤能力限制了激光器的输出水平。关于这一 问题,人们已进行了很多探讨和研究<sup>[1~5]</sup>,研 究结果表明:薄膜的损伤既与薄膜本身的吸 收<sup>[3]</sup>、散射、热扩散、折射率、比热、应力、附着 力、结构以及薄膜内的杂质和缺陷等有关,也 随激光的波长、脉冲宽度、焦斑大小的不同而 变化。

薄膜中的吸收是不可避免的, 于是在激

光作用下,薄膜内就有能量淀积并产生热能。 若激光的能量很高,则薄膜内热的作用可导 致薄膜的初始损伤。这里主要报道 TiO<sub>2</sub> 和 ZrO<sub>2</sub> 薄膜的单次和多次脉冲损伤实验,从薄 膜吸收的角度出发,分析薄膜的激光破坏过 程。

二、实验样品

我们镀制了光学厚度为λ/2 (λ=1.06 μm)的单层膜,以忽略薄膜内部电场分布的 不均匀性。样品基底均为 K<sub>9</sub> 玻璃,它们的 特性参数如表 1。

收稿日期: 1986年10月6日。

sheet a line			
样品序号	材料	<b>膜厚1.19(μm)</b>	吸收
$S_1$	ZrO <sub>2</sub>	445	1.7×10-4
$S_2$	TiO <sub>2</sub>	412	1.43×10-3
$S_3$	${ m TiO}_2$	430	3.2×10-3
$S_4$	TiO <sub>2</sub>	350	$2.6 \times 10^{-2}$

表 1

的温度分布明显地比如0.4 很多。

# 三、实验过程

图1是光学薄膜的激光损伤实验装置。 Nd:YAG固体重复频率振荡器,工作于单模 状态,工作波长1.06 µm,脉冲宽度为12 ns, 重复频率2 pps。入射激光束由焦距180 mm 的会聚透镜会聚于样品表面,光斑大小为 20 µm,薄膜的损伤情况由置于其前的高倍 显微镜观察判断。薄膜损伤阈值定义为两个 极值的平均值,即让薄膜破坏的最低能量和 不能使薄膜破坏的最高能量两者的平均值。



四、单次脉冲损伤

单次脉冲损伤就是在单次激光脉冲的作用下,薄膜的破坏情况。表2列出了TiO2和 ZrO2薄膜的损伤阈值。结果表明,同样的TiO2 薄膜材料,在不同的条件下镀制的薄膜,损伤

样品	损伤阈值 (J/cm2)	吸收系数
S1	40	1.7134×10-4
$S_2$	20	1.4304×10-3
$S_3$	19	$3.224 \times 10^{-3}$
$S_4$	3.5	2.613×10-3

阈值有很大差异。随着它们的吸收由大到小, 损伤阈值单调增加, ZrO2薄膜的吸收最小, 其损伤阈值也最高,其损伤阈值为40J/cm<sup>2</sup>。

五、多次脉冲损伤



. 23 .

阈值低得多的多脉冲激光作用下,薄膜的损 伤情况,它反映了薄膜抗重复频率的能力。实 验发现,有些区域在连续几个激光脉冲的作 用下就发生破坏;而另一些区域则在连续上 千个激光脉冲作用也不发生破坏。我们把在 连续一千个脉冲作用不发生破坏。我们把在 连续一千个脉冲作用不发生破坏的点称不损 伤点。图2给出了在不同能量时薄膜多次损 伤的损伤几率。随着激光能量的减小,薄膜 的损伤几率也减小;随着薄膜吸收的减小,薄 膜的损伤几率也减小;随着薄膜吸收的减小,薄 膜的损伤几率亦减小。图3为导致薄膜损伤 所需的脉冲数目与激光能量 *D* 的关系曲线。 由图中可以看出,随着激光能量的降低,导致 薄膜损伤所需的脉冲数目也增加,表现出很 明显的累积效应。

# 六、激光损伤过程的分析

如上所述, 吸收与薄膜的激光损伤之间 存在一定的关系。薄膜内的吸收要产生热。那 么最终导致其损伤的是热的直接溶化还是热 的作用呢? 我们研究了在激光作用下光学薄 膜内的温度分布及其累积效应。在激光作用 下光学薄膜内的温度分布与薄膜内的电场分 布,吸收系数,热传导系数以及热容有关;也 随激光功率,工作波长、脉宽、焦斑尺寸以及 重复频率的大小而有较大的差异。在脉冲激 光作用下,薄膜内温度分布的累积效应与薄 膜的热传导系数以及激光的重复频率的关系 甚大。薄膜的热传导系数越大,温度变化越 快,累积效应越不明显。随着温度的上升, TiO<sub>2</sub>的热传导系数减小,比室温时的热传导 系数降低了近一个数量级; 而 ZrO2 的热传 导系数随着温度的上升而增大。由此我们不 难得出这样的推断:即在激光的作用过程中. TiO,薄膜随着激光作用时间的延续,温度升 高越来越快; ZrO2 薄膜的温度升高得越来越 慢。图4示出了TiO2和ZrO2薄膜在相同能 量的单次脉冲作用下的温度分布情况(理论 计算值)。在相同的能量和作用时间内. ZrO。



的温度分布明显地比TiO2低得多。由于 ZrO2的温升速率比TiO2慢,且其溶点比 TiO2的高,于是由溶融导致的ZrO2薄膜损 伤的阈值能量比TiO2的高。

同样,我们也研究了在多次脉冲作用下, 薄膜内的温度分布情况,设在整个焦斑区域 里均匀吸收和加热,局部区域内的温度可达 2×10°K。但是由于热扩散和热损耗的影响, 温度能在小于1µs的时间内降下。所以,在 两个脉冲的间隙内(不小于100ms), 受热区 域具有足够的时间冷却。即薄膜的多脉冲不 冲由于热的累积而造成的溶融破坏。那么为 什么薄膜在一个激光脉冲(能量低于其阈值) 作用下,不产生损伤,而在几个脉冲的作用下 则产生损伤呢?我们知道,薄膜在每一脉冲的 作用下,都有一瞬间的温度分布,它有时能达 到很高。虽然不能使薄膜溶融破坏,但在这样 的温度下,薄膜原有的特性发生了变化,其中 有些变化是带有破坏性质的。这些变化中, 有些是可逆的,即在激光停止作用时,能够 还原,而有些是不可逆的。于是这些不可逆的 变化在后来脉冲的作用下,破坏程度不断加 剧。当这样的微损伤区域达到一定浓度时, 摧毁性的、可见的损伤就发生了。

### 七、形貌分析

图 5 为 ZrO<sub>2</sub> 薄膜的 TEM 照片,其颗粒 度大小为 200 nm 左右, 在成膜过程中掺有 杂质颗粒。图 6 为 TiO<sub>2</sub> 薄膜的 TEM 照片, 其表面颗粒度比 ZrO<sub>2</sub> 薄膜的小得多,几乎 看不出来,它的表面也存在着杂质颗粒和气

- 24 .



图 5 ZrO2 薄膜表面的 TEM照片(25000×)

泡,且分布不均匀。很多工作表明<sup>[4]</sup>:随着膜 层颗粒度的减小,薄膜的损伤阈值提高。但 在我们的实验里,颗粒度大的 ZrO<sub>2</sub> 薄膜的 损伤阈值反而比颗粒度小的 TiO<sub>2</sub> 薄膜的 损 伤阈值高,这是因为 ZrO<sub>2</sub> 薄膜的吸收 远比 TiO<sub>2</sub> 薄膜的吸收小。进一步说明了 吸收 在 薄伤过程中所起的主导作用。 图7示出了在单次和多次脉冲作用下薄 膜的损伤形貌。由图中可以看出,单次损伤 形貌呈现出明显的热喷溅状。这可能是在损 伤的最后阶段,等离子体的强烈吸收导致对 薄膜的加热,以致薄膜的温度上升很高足以 使其溶化和重新结晶。多脉冲的损伤程度较 单次脉冲的损伤程度轻,且表现出一定的累 积效应,导致其最后损伤的也不尽是等离子 体的加热破坏,而表现出其他性质的破坏,如 图7(a)表现出明显的应力破坏。这一事实也 说明了我们上述的推断;即在多脉冲作用下, 导致薄膜损伤的不一定是直接的溶融破坏 而是在热的作用下,薄膜的特性发生了不可 逆的破坏变化,于是在后来脉冲的作用下,破 坏因素不断增加,直接导致它的最后损伤。



图 6 TiO2 薄膜表面的 TEM 照片(25000×)



. 25

#### 表1 疏通效果与激光能量的关系

激 光 能 量 (J) 疏通 效果 7 14 1 1.5 8.4 10 总计(%) 2 2.5 3 6 全通 1 1 2 2 4 12 1 1 (85%) 5 1 1 1 部分通 1 1 1 1 . 未诵  $1_{(5 \text{ cm})}$ 3 机化 1紫) 1 8(40%) 损伤 1(断帽) 4 1 损伤数/ 1/3 1/24/51/1 疏通数

图 5 为血管被激光经裸露光 纤 疏 通 后 的 横 切 面。管腔内血栓大部分气化,管腔周边留有残余炭 化物和碎片,血管损伤累及中膜浅层,可见空泡样改 变。图 6 为用激光经热帽光纤疏通的管腔,管壁无 损,覆有薄层炭化物。由于受热刺激而收缩,管腔不 规则。利用激光 疏 通 20 条 血管,总计 疏 通 率为 85%。其中完全疏通率为 60%,部分疏通率为 25%。 血管损伤率为 40%

激光能量不同,效果也各异,详见表1。

四、讨论分析

1. 激光功率和时间选择问题。根据本组实验, 激光能量要控制在一定安全范围。从表1可以看出: 能量大于 6J,开始损伤血管,而能量在 2J 以下,难 以疏通血管。比较合适的能量为 2.5 至 6J。

照射时必须注意光束与管壁平行。如果光束向 着管壁照射,即使能量在2J以下也会损伤管壁。

2. 光纤选择问题:光纤要求柔韧光滑,可以随 小血管弯曲而不易折断。外径小于0.9 mm,石英心

(上接第25页)

在此,向七室李成富、张美珍、郭聚平同 志在实验工作中给予的协助表示谢意,向十 室镀膜组的陆月妹、何绍玲同志在实验样品 的制备和测试过程中给予的协助表示感谢。

### 参考文献

[1] Glass A J, Guenther A H. Appl. Opt., 1972; 11

径为400~500 μm 比较合适。我组开始采用裸露光 纤,光纤端易被血液污染, 管壁也易损伤, 气化后残 余物明显, 不光滑的管腔壁容易引起再闭合。后改 用热帽光纤, 光纤端封于金属帽内, 不易被血液污 染, 气化后残余物少, 管壁也较光滑, 金属帽也可按 血管径酌换, 在 X 光透视下可显示金属帽的方位, 无 激光散射和偏离影响, 但偶有断帽和粘连的问题尚 待解决。

\* 3. 激光加热与电阻加热的热帽选择问题。热帽光纤的优点是:(1)通过激光作用的金属帽,光能迅速转变为热能,气化较为完全。(2)与电阻加热相比,激光加热和冷却非常迅速,热端与组织粘连较少。(3)电阻加热灼化面较激光气化面粗糙。(4)靠近心脏采用电阻加热,容易引起心律失常。

本实验得到赵华月教授的指导,并在戴植本教 授指导下进行手术,在石秀眉技师协助下进行血管 造影,在此深表感谢。

(收稿日期: 1986年7月22日)

(4):832

- Bennett H, Guenthr AH. Appl. Opt., 1986; 25(2):
   258
- 3 "激光对介质薄膜的破坏",中国科学院上海光机所研究报告集,第三集,1976:120
- 4 Guenther H. Laser induced damage in optica: materials, NBS, Spec-Publ. 1981; 3~50
- 5 Bennett H E, Guenther A H. et al. Laser-induced damage in optical materials, 15 ASTM Symposl ium. Appl. Opt., 1986; 25 (2): 258-275

. 62 .