激光写光电子学进展

离子束辅助电子束蒸镀H4膜工艺及其抗激光 损伤特性研究

李晓雪1,黄玲程2,郝永芹1*

¹长春理工大学高功率半导体激光国家重点实验室,吉林 长春 130022; ²北京雷生强式科技有限责任公司,北京 100015

摘要 采用等离子体辅助电子束镀膜法制备了钛酸镧(H4)薄膜,研究了基底温度和离子束流密度等工艺条件及高温退 火和等离子体后处理技术对H4薄膜的光学特性和表面形貌的影响。实验发现,适当地提高基底温度和离子束流密度可 以提高薄膜折射率和薄膜质量。在基底温度为175℃,离子束流密度为120μA/cm²时,薄膜折射率最高为2.70,且退火 和等离子体后处理技术可进一步使薄膜质量得到改善。将优化的工艺参数用于980 nm 高反射膜的镀制,并与采用 Ta₂O₅、TiO₂作为高反射率材料的高反膜进行了比较,在600 MW/cm²的激光作用下,H4高反膜系的抗激光损伤特性 最优。

关键词 薄膜;离子束辅助电子束镀膜;钛酸镧(H4);腔面膜;折射率 中图分类号 TN205;O484 **文献标志码** A

DOI: 10.3788/LOP202259.1931001

Preparing H4 Films and Their Laser Damage Resistance Deposited Using Ion-Beam-Assisted Electron Beam Evaporation

Li Xiaoxue¹, Huang Lingcheng², Hao Yongqin^{1*}

¹State Key Laboratory of High Power Semiconductor Laser, Changchun University of Science and Technology, Changchun 130022, Jilin, China;

²Beijing Opto-Electronics Technology Co., Ltd., Beijing 100015, China

Abstract LaTiO₃ (H4) films were prepared using ion-beam-assisted electron beam evaporation. The effect of substrate temperature, ion-beam density, high-temperature annealing, and plasma post-treatment on the optical properties and surface topography of the H4 films were tested. Results show that increasing the substrate temperature and ion-beam density appropriately can improve the refractive index and film quality. Under 175 °C substrate temperature and 120 μ A/cm² ion-beam density, the refractive index of the H4 films can reach 2. 70. Moreover, annealing and plasma post-treatment can further improve the film quality. The optimized process parameters were used to prepare high reflection (HR) films with H4 for a 980-nm laser diode. The HR films with H4 exhibit the best laser damage resistance under 600 MW/cm² laser power density when compared with the HR films made with Ta₂O₅ or TiO₂ as high-index materials.

Key words films; ion-beam-assisted electron beam evaporation; LaTiO₃ (H4); facet coating; refractive index

1引言

半导体激光器由于其体积小、质量轻、波长覆盖范 围广、阈值电流低、电光转换效率高、寿命长等优点被 广泛应用于光电子、材料加工、航空、医疗卫生等领域 中^[1]。腔面膜技术是半导体激光器制备中最核心的技 术之一。灾变性光学腔面损伤是限制激光器最大输出 功率的重要因素,它是一个不可逆转的光学破坏现 象^[2-3],但通过对激光器腔面的镀膜工艺和后工艺处理 技术的研究^[4-6],可以提高器件的抗光学灾变损伤 (COD)能力,进而提高激光器的输出功率和电光转换 效率,同时腔面膜还能起到保护激光器腔面的作用,隔 绝环境中的灰尘和水气等,使腔面成分不易随外界条 件发生变化,提高器件的稳定性^[4]。腔面膜对器件的

收稿日期: 2021-08-02; 修回日期: 2021-09-11; 录用日期: 2021-09-24

基金项目:国家自然科学基金(11474038)、吉林省科技发展计划项目(20200401073GX)

通信作者: *hyq72081220@aliyun.com

研究论文

COD水平以及可靠性都有重要影响,进而大大提高激 光器的使用寿命。

半导体激光器常见的高反膜系有 Ta₂O₅/SiO₂、 TiO₂/SiO₂、HfO₂/SiO₂等,研究人员不断地对这些膜系 及其制备技术进行优化,以获得更好的腔面抗损伤特 性。钛酸镧(H4)是德国 Merck 公司开发的一种高折 射率低吸收镀膜靶材,是把两种激光损伤阈值较高的 材料氧化钛(TiO₂)和氧化镧(La₂O₃)按照物质的量的 比例为2:1进行混合、造粒、烧结,得到最终LaTiO₃ (H4) 镀膜材料,其透明区为400~7000 nm,折射率为 2.05~2.15,熔点为1800℃,蒸发速率控制在0.2~ 0.4 nm/s^[7]。该膜料光学性能稳定,不易与其他物质 发生反应,容易蒸镀而且吸收很小。但目前对H4薄 膜的研究尚处于实验探索阶段。近年来,学者们研究 了H4薄膜的制备工艺对薄膜的光学性能和激光损伤 特性的影响,发现制备薄膜时的基底温度对薄膜的性 能影响最大,随着温度的升高,光学薄膜的折射率逐渐 增大[8-10]。蒸发束流和真空度也会影响薄膜的光学性 能,通氧量对薄膜性能的影响最小。制备工艺影响薄 膜的光学性能,进而直接影响薄膜的抗激光损伤特 性[11-13],所以对H4薄膜的稳定制备工艺研究尤为重 要。本文在研究H4单层膜的光学特性和表面形貌的 基础上,采用H4作为高折射率材料与SiO₂组合成高 反膜系,并将其与Ta₂O₅/SiO₂、TiO₂/SiO₂膜系的抗激 光损伤能力进行了比较。

2 H4薄膜的制备及结果分析

2.1 实验过程

实验中的镀膜设备为德国Leybold公司生产的 ARES710型电子束真空镀膜机,实验基底全部选用厚度1mm、直径2.5 cm的同一批次的K9玻璃,镀膜材料为德国Merck公司的H4。镀膜前用丙酮清洁基片, 氮气烘干后装入真空室,真空度为2×10⁻³ Pa,氧气流 量为4.97×10⁻⁷ m³/s,镀制膜厚200 nm,沉积速率为 0.2 nm/s。实验中通过改变基底温度、离子束流密度、 退火温度及等离子体后处理时间等研究各工艺参量对 薄膜的光学特性及薄膜质量的影响。

2.2 结果与讨论

图 1 为采用美国 J. A. Woollam 公司的椭偏仪测量的不同基底温度下制备的 H4 薄膜折射率曲线。薄膜的色散关系用柯西模型来表示:

$$n(\lambda) = A + \frac{B}{\lambda^2} + \frac{C}{\lambda^4}, \qquad (1)$$

$$k(\lambda) = \partial \exp\left\{\beta \left[12400\left(\frac{1}{\lambda} - \frac{1}{\gamma}\right)\right]\right\}, \qquad (2)$$

式中:A、B、C为柯西色散系数;λ为波长;∂为消光系数 幅值;β为指数系数;γ为带隙边。以上参数均为拟合 参数。依照柯西模型对膜片的光学常数进行拟合,从 第 59 卷 第 19 期/2022 年 10 月/激光与光电子学进展





图中可以看出,H4薄膜的折射率表现为长波低短波高 的正常色散关系。在125℃时,薄膜的折射率较低,且 向长波方向明显下降,说明此时的薄膜缺陷较多,而基 底温度较低,膜层原子未能获得足够的能量对膜层结 构进行重新排列,薄膜致密性较差,以使薄膜对光的折 射率变化较大,在980 nm处,n=2.014。薄膜的折射 率随着基底温度的升高而增大,且当温度高于150℃ 时,折射率随温度的增长缓慢,折射率随波长的变化不 明显。此结果表明,较高的基底温度有利于获得更致 密稳定的H4薄膜。基底温度是影响光学薄膜质量的 重要因素,基片表面粒子的迁移率会随基底温度的变 化而变化,进而导致薄膜密度变大或变小,引起折射率 和消光系数的变化。随着基底温度的升高,膜料原子 得到额外的能量补充,在玻璃片上的迁移率就会变大, 薄膜的凝聚系数和聚集密度也会受到影响而变大,致 密度的增加使薄膜的折射率变大。当基底温度继续升 高时,材料原子在一定温度后己经基本完成膜层结构 重构,温度再增加,己经不能再明显提高薄膜的致密 性,所以在175℃后,折射率增长缓慢。在其他工艺条 件不变的条件下,超过一定临界温度后,基底温度对薄 膜的折射率影响不大,而这个临界温度由具体的设备 工艺条件决定。图2为不同基底温度下原子力显微镜 (AFM)测得的H4薄膜样品表面形貌图,表1所列为 图2样品的表面粗糙度值,其中R_a为薄膜样品表面粗 糙度,R。为均方根粗糙度。在光学薄膜制备过程中, 薄膜表面发生的光散射大小与薄膜表面粗糙度有关, 散射 T_{IS}与均方根粗糙度σ的关系表示为

$$T_{\rm IS} = 1 - \frac{R}{R_0} = 1 - \exp\left[-\left(\frac{4\pi\sigma}{\lambda}\right)^2\right] \cong \left(\frac{4\pi\sigma}{\lambda}\right)^2, (3)$$

式中:R₀是理想光滑表面反射率;R是实际表面反射 率。表面粗糙度越低,散射就越少,由此产生的热损耗 也会降低,进而有益于提高薄膜的抗激光损伤能力。 从图2和表1可以看出,适当增加基底温度有利于获得 结构致密光滑的高质量薄膜,但过度增加基底温度会 研究论文

第 59 卷 第 19 期/2022 年 10 月/激光与光电子学进展



- 图 2 不同基底温度条件下的 H4薄膜样品表面形貌的 AFM 图。 (a) 125 ℃;(b) 150 ℃;(c) 175 ℃;(d) 200 ℃
- Fig. 2 Atomic force microscope (AFM) images of surface morphology of H4 films at different substrate temperatures.
 (a) 125 °C; (b) 150 °C; (c) 175 °C; (d) 200 °C

表1 不同基底温度下的H4薄膜样品表面的粗糙度

Table 1 Surface roughnesses of H4 films at different substrate temperatures

<i>T</i> /℃	$R_{ m a}/{ m nm}$	$R_{ m q}$ /nm
125	0.505	0.649
150	0.450	0.574
175	0.421	0.522
200	0.431	0.565

导致薄膜表面的粗糙度升高。随着温度的持续增加, 薄膜原子的晶粒尺寸会随之变大,导致薄膜表面粗糙 度增加^[14-15],进而增加表面散射,增大热损耗。所以综 合考虑,基底温度不宜过高。

通常电子束蒸发镀膜法所得到的薄膜结构松散, 表面表现为柱状结构,为了弥补电子束蒸发的缺陷,采 用离子辅助蒸镀电子束镀膜,此方法可以增加膜基结 合力,使膜层更加致密。图3为不同离子束流密度下的





H4薄膜的折射率曲线。实验过程中离子源的电压始终 为150 V,通过改变离子源电流来改变离子束流密度, 基底温度为175 ℃。当离子束流密度为105 μA·cm⁻² 时,H4薄膜在980 nm处的折射率*n*=2.032。当离子束 流密度增加到120 μA·cm⁻²时,薄膜折射率明显提高, 不过,随着离子束流密度的继续增大,薄膜折射率呈缓 慢下降趋势。这是因为在成膜过程中,离子束带有很 高的能量轰击薄膜,会将薄膜表面的原子撞入内部,使 得薄膜更致密,折射率升高。同时离子束还可以去除 薄膜表面的杂质和结瘤,填补表面的空缺,所以薄膜表 面的粗糙度较低,其表面形貌如图4所示,表2为相对应



- 图 4 不同离子束流密度下的 H4薄膜样品表面形貌的 AFM 图。
 (a) 105 μA·cm⁻²; (b) 120 μA·cm⁻²; (c) 135 μA·cm⁻²;
 (d) 150 μA·cm⁻²
- Fig. 4 AFM images of surface morphology of H4 films at different ion-beam densities. (a) 105 μA·cm⁻²; (b) 120 μA·cm⁻²; (c) 135 μA·cm⁻²; (d) 150 μA·cm⁻²

表2 不同离子束流密度下的H4薄膜样品表面的粗糙度

Table 2 Surface roughnesses of H4 films at different ionbeam densities

$J/(\mu \mathbf{A} \cdot \mathbf{cm}^{-2})$	$R_{ m a}/{ m nm}$	$R_{ m q}$ /nm
105	0.455	0.577
120	0.421	0.522
135	0.474	0.602
150	0.618	0.782

的表面粗糙度值。但离子源功率过大,根据Hoffman和 Thornton等提出来的原子、离子钉轧效应模型,会使薄 膜产生孔洞和棱柱状的缺陷,表面粗糙度增加,薄膜体 积增大,使薄膜内部产生高的压应力,薄膜折射率降低。

用椭偏仪测量了175℃,120 μA·cm⁻²时H4薄膜的 消光系数,如图5所示,H4薄膜具有极小的消光系数。

图 6 为利用美国 PerkinElmer 公司的 Lambda1050+ 分光光度计测量的后处理的 H4 薄膜的透射率曲线, 测试波段范围为 300~1300 nm。从图中可以看出,在

第 59 卷 第 19 期/2022 年 10 月/激光与光电子学进展

材料,根据薄膜光学的基本理论,当薄膜的光学厚度为

 $m(\lambda/2)(m$ 为正整数)时,薄膜在波长 λ 处为虚设层。



图 5 基底温度为175℃、离子束流密度为120 μA·cm⁻²条件下 H4薄膜的消光系数



380~1300 nm 范围内,H4 薄膜的透过率都大于70%, 曲线在850 nm 处的震荡是设备换灯引起的,若实验中 850 nm 为主要测试点,可以调整换灯位置。在波长 440 nm 和850 nm 左右,H4 薄膜透射率达到90% 左 右,与玻璃基底的透射率一致。H4 薄膜作为高折射率

由图6可见,薄膜在980 nm波长附近达到了理想的虚 设效果,说明H4薄膜的吸收完全可以忽略不计。在 波长310 nm之前,由于LaTiO₃材料的本征吸收,导致 样品透射率急剧下降。由此可见,LaTiO3是可见和近 红外区的理想镀膜材料。在实验数据范围内随着退火 温度的升高、等离子体处理时间的增长,薄膜透射谱线 向短波方向移动。透射率曲线向短波方向飘移表明薄 膜的致密性得到提升。薄膜原子获得了高温退火提 供的能量,发生了再运动,薄膜原子在膜层中扩散,填 充了镀膜过程中引入的缺陷,蒸发了膜层空隙中的水 汽,使薄膜的松散柱状结构变得致密。根据 $nd = \lambda/4$, 薄膜致密性提高,则变现为膜层物理厚度d降低,从 而λ变小,透射谱线左移。而等离子体后处理主要是 利用一定能量的离子束对薄膜进行持续性的轰击,填 补薄膜内部缺陷,去除薄膜表面的杂质,从而提高了 薄膜的质量。所以薄膜的后处理技术可以进一步提 升薄膜质量,成为研究提升薄膜抗损伤能力的一大



热点。

图 6 H4薄膜后处理的透过率谱线。(a)高温退火;(b)等离子体后处理 Fig. 6 Transmittance spectra of H4 films after post-treatment. (a) High temperature annealing; (b) plasma post-treatment

3 高反射膜系设计及实验

3.1 实验过程

Transmittance /%

经过H4薄膜工艺参数的优化后,选取基底温度为 175℃,离子束流密度为120μA·cm⁻²,对应的折射率 n₉₈₀=2.07。将优化的工艺参数用980 nm高反射(HR) 膜的制备实验中,并与采用TiO₂、Ta₂O₅作为高折射率 材料的HR膜进行比较,考虑到实际应用的情况,在K9 玻璃上做了相同结构的HR膜,低折射率材料选择工艺 成熟的SiO₂。

HR 膜系利用 TFC 仿真模拟软件进行了优化设计。仿真模拟得到的不同材料的反射率曲线如图 7 所示的理论值曲线:在波长 700~1300 nm 范围内,反射率在中心波长 980 nm 处达到 95% 以上,满足 HR 膜的







研究论文

设计需求。最终确定采用5对低、高折射率的膜层, HR膜膜系结构为:G/(LH)^5/A,实验参数如表3所 示(表中n_L和n_B分别为低折射率材料和高折射率材料 第 59 卷 第 19 期/2022 年 10 月/激光与光电子学进展

的折射率, $V_{\rm L}$ 和 $V_{\rm H}$ 分别为低折射率材料和高折射率 材料的镀膜速率, $d_{\rm L}$ 和 $d_{\rm H}$ 分别为低折射率材料和高折 射率材料的镀制厚度)。

表 3	3种高反膜系的工艺参数	

Table 3 Process parameters of	f three kinds of HR films
-------------------------------	---------------------------

G/(LH)^5/A	$n_{ m L}$	$n_{ m H}$	$V_{\rm L} /({\rm nm}\cdot{\rm s}^{-1})$	$V_{\rm H}/({\rm nm}{f \cdot}{ m s}^{-1})$	$d_{\rm L}$ /nm	$d_{\rm H}/{ m nm}$
$(SiO_2/TiO_2)^5$	1.46	2.30	0.6	0.3	182.62	122.70
$(SiO_2/Ta_2O_5)^5$	1.46	2.08	0.6	0.3	193.30	135.86
(SiO ₂ /H4)^5	1.46	2.07	0.6	0.2	182.24	127.47

3.2 结果与分析

HR 膜的反射率曲线采用分光光度计来测试,如 图 7 所示。从测量结果看出,在中心波长 980 nm 处, H4 膜系的反射率为 95.08%, Ta₂O₅膜系的反射率为 94.25%, TiO₂膜系的反射率最高,达到 97.01%, 与仿 真模拟数据的误差在合理范围内。

图 8 为在 600 MW/cm²的激光能量作用下的 HR 膜的损伤形貌。从图中可以看出,在设定能量均为 600 MW/cm²激光作用下,3 组膜系全部发生损伤, TiO₂膜系的损伤斑最大。在 500×的显微镜下观察, TiO₂膜系损伤直径约为 523.53 μm,其次是 Ta₂O₅膜 系,损伤直径约为 271.73 μm,H4 膜系的激光损伤斑 最小,损伤直径约为 28.40 μm。TiO₂膜系和 Ta₂O₅膜 系的损伤情况比H4 膜系严重很多,TiO₂膜系和 Ta₂O₅膜 系的膜层损伤形貌表现为发散式的断层损伤,中心 热量以圆形向外扩散,损伤边界有明显的烧蚀痕迹,损 伤区域与未损伤区域界线不规则,损伤区域膜层脱落 且表面粗糙度明显增大。TiO,薄膜和Ta,O,薄膜由于 其吸收较大,薄膜在激光的照射下吸收大量激光能量 产生高能载流子,其与原子发生碰撞产生自由电子。 在激光的持续照射下自由电子雪崩式增长,其吸收能 量使激光照射区域的热量持续大量的增加,最后喷溅 而出,导致膜层结构在短时间内被破坏。而H4膜系 的损伤区域呈规则的圆形,在损伤位置未出现薄膜脱 落的现象,为明显的烧蚀损伤。H4薄膜发生的损伤是 由缺陷引起的,缺陷部位在激光的作用下温度急剧升 高,使缺陷周围的薄膜材料吸收热能量产生高能等离 子体,在损伤区域与未损伤区域产生温差,温差引起的 热膨胀最终会在薄膜中产生热应力。当热应力达到临 界值时,薄膜结构就会被破坏,从而发生损伤。实验结 果说明H4膜作为HR膜的抗激光损伤能力优于Ta₂O₅ 膜和TiO。膜。



图 8 HR 膜在 600 MW/cm²的激光能量作用后的损伤形貌。(a) TiO₂ HR 膜;(b) Ta₂O₅ HR 膜;(c) H4 HR 膜 Fig. 8 Damage morphology of HR films under laser power density of 600 MW/cm². (a) HR films of TiO₂; (b) HR films of Ta₂O₅; (c) HR films of H4

4 结 论

采用离子束辅助电子束镀膜技术制备了 H4 薄膜 材料,实验研究了基底温度、离子束流密度、后处理等 工艺参数对其光学特性和薄膜质量的影响。结果表 明,适当地增加基底温度和离子束流密度可以提高基 片上的薄膜原子的动能,薄膜致密性得到提升,进而提 高薄膜的折射率。同时利用高温退火和等离子体后处 理工艺可以弥补薄膜的缺陷,使薄膜的致密度增加,薄 膜质量提高。在基底温度为 175 °C,离子束流密度为 120 μ A·cm⁻²,沉积速率为 0.2 nm/s时,200 nm 薄膜的 折射率 n_{980} =2.07,均方根粗糙度 R_q 为 0.522。在此基 础上,利用这种高折射低吸收以及光学性能稳定的 H4 薄膜材料与SiO₂组成HR膜系,结构为G/(LH)⁵/A, 在980 nm处测得反射率为95.08%,与理论结果吻合 较好。对比研究了膜系结构相同的3组HR膜 SiO₂/Ta₂O₅、SiO₂/TiO₂和SiO₂/H4的抗损伤特性,在 600 MW/cm²激光能量作用后,SiO₂/Ta₂O₅和SiO₂/ TiO₂HR膜均出现了严重的雪崩电离击穿式的激光诱 导损伤,而SiO₂/H4HR膜的损伤主要由缺陷引起的, 损伤程度和范围远小于前两者,说明所制备的SiO₂/ H4HR膜具有更好的抗激光损伤能力。

参考文献

[1] 陈良惠,杨国文,刘育衔.半导体激光器研究进展[J]. 中国激光,2020,47(5):0500001.

第 59 卷 第 19 期/2022 年 10 月/激光与光电子学进展

研究论文

Chen L H, Yang G W, Liu Y X. Development of semiconductor lasers[J]. Chinese Journal of Lasers, 2020, 47(5): 0500001.

- [2] 杨爱粉,张佳,李刚,等.用于定向红外对抗的中波红 外激光器技术[J].应用光学,2015,36(1):119-125.
 Yang A F, Zhang J, Li G, et al. Technology of MWIR laser in directed infrared countermeasure systems[J]. Journal of Applied Optics, 2015, 36(1):119-125.
- [3] Marcu T, Todea M, Gligor I, et al. Effect of surface conditioning on the flowability of Ti₆Al₇Nb powder for selective laser melting applications[J]. Applied Surface Science, 2012, 258(7): 3276-3282.
- [4] 董家宁.面发射分布反馈半导体激光器腔面膜与出光口 工艺研究[D].长春:长春理工大学,2019.
 Dong J N. Research on cavity films and light emitting window technology of surface-emitting distributed feedback semiconductor laser[D]. Changchun: Changchun University of Science and Technology, 2019.
- [5] 王金艳,张锦龙,焦宏飞,等.121.6 nm 远紫外高反射 薄膜研究[J].光学学报, 2020, 40(9): 0931001.
 Wang J Y, Zhang J L, Jiao H F, et al. Study on high reflective film in 121.6 nm far ultraviolet[J]. Acta Optica Sinica, 2020, 40(9): 0931001.
- [6] 刘冬梅,罗云峰,付秀华,等.低损耗1064 nm带通滤光 片多层膜的散射特性研究[J].中国激光,2021,48(9): 0903004.

Liu D M, Luo Y F, Fu X H, et al. Scattering properties of low-loss 1064 nm bandpass filter multilayer films[J]. Chinese Journal of Lasers, 2021, 48(9): 0903004.

 [7] 毛思达, 邹永刚, 范杰, 等. 离子后处理对 TiO₂光学薄 膜及损伤特性的影响[J]. 光学 精密工程, 2019, 27(7): 1451-1457.

Mao S D, Zou Y G, Fan J, et al. Influence of plasma treatment on optical and damage properties of TiO_2 thin films[J]. Optics and Precision Engineering, 2019, 27(7): 1451-1457.

[8] 段华英,王星明,张碧田,等.高折射率镀膜材料 LaTiO₃[J].稀有金属,2008,32(3):392-394.
Duan H Y, Wang X M, Zhang B T, et al. Coating material of LaTiO₃ with high refractive index[J]. Chinese Journal of Rare Metals, 2008, 32(3): 392-394.

- [9] 刘春玲, 王春武, 王广德, 等. 电子束蒸镀 H4 膜工艺及 其在 808 nm 激光器腔面膜上的应用[J]. 中国激光, 2010, 37(12): 3140-3144.
 Liu C L, Wang C W, Wang G D, et al. Process investigation of H4 thin film prepared by electron beam evaporation and application on laser diodes cavity coatings
- [J]. Chinese Journal of Lasers, 2010, 37(12): 3140-3144.
 [10] 杭良毅,徐均琪,程耀进,等. 钛酸镧薄膜的制备及工 艺优化[J].应用光学, 2015, 36(6): 948-954.
 Hang L Y, Xu J Q, Cheng Y J, et al. Preparation of LaTiO₃ films and process optimization[J]. Journal of Applied Optics, 2015, 36(6): 948-954.
- [11] 徐均琪, 杭良毅, 苏俊宏, 等. LaTiO₃薄膜的光学及激光损伤特性[J]. 真空科学与技术学报, 2015, 35(9): 1124-1129.
 Xu J Q, Hang L Y, Su J H, et al. Optical properties and laser damages of LaTiO₃ coatings[J]. Chinese Journal of Vacuum Science and Technology, 2015, 35(9): 1124-1129.
- [12] Herrera G, Jiménez-Mier J, Chavira E. Layeredstructural monoclinic-orthorhombic perovskite La₂Ti₂O₇ to orthorhombic LaTiO₃ phase transition and their microstructure characterization[J]. Materials Characterization, 2014, 89: 13-22.
- [13] 李文涛,梁艳,王炜华,等.LaTiO₃(110)薄膜分子束外 延生长的精确控制和表面截止层的研究[J].物理学报, 2015,64(7):078103.
 Li W T, Liang Y, Wang W H, et al. Precise control of LaTiO₃(110) film growth by molecular beam epitaxy and surface termination of the polar film[J]. Acta Physica Sinica, 2015, 64(7):078103.
 [14] 天征,复化硼陶瓷具粒尺式和具型对力学及拉跳射机能
- [14] 王征. 氮化硼陶瓷晶粒尺寸和晶型对力学及抗溅射性能的影响[D]. 哈尔滨:哈尔滨工业大学, 2015.
 Wang Z. Influence of grain size and crystal type on the mechanical properties and sputtering resistance of BN ceramics[D]. Harbin: Harbin Institute of Technology, 2015.
- [15] 赵广宇,徐莉,范杰,等.衬底温度对电子束沉积ZnSe 薄膜性能影响研究[J].光子学报,2021,50(6):0631001.
 Zhao G Y, Xu L, Fan J, et al. Influence of substrate temperature on properties of ZnSe thin films deposited by electron-beam evaporation[J]. Acta Photonica Sinica, 2021, 50(6):0631001.