聚合物交替多层聚碳酸酯/聚甲基丙烯酸甲酯 近红外高反膜的设计

黄亮1*,杨卫民1**,林承友2,焦志伟1,石美浓1

¹北京化工大学机电工程学院,北京 100029; ²北京化工大学理学院,北京 100029

摘要 提出了一种能够实现近红外区域(780~1100 nm)高反射的聚合物交替多层聚碳酸酯(PC)/聚甲基丙烯酸 甲酯(PMMA)周期性光学薄膜的设计方案,验证了利用微纳层叠共挤设备制备特殊多层光学膜结构的可行性。 利用遗传算法搜索出4个周期的最优布拉格中心波长,得出了最优膜的总厚度。仿真了4个周期叠加多层膜的光 谱特性,讨论了入射角及厚度误差对多层膜近红外区域总反射率的影响。研究结果表明,所提方案满足对太阳光 的隔热及内部智能采光的需求。

关键词 薄膜;近红外区域;高反射;聚碳酸酯/聚甲基丙烯酸甲酯;微层共挤;遗传算法
 中图分类号 O484.8 文献标识码 A doi: 10.3788/LOP56.041601

Design of Polycarbonate/Polymethyl Methacrylate Polymer Multilayer Alternating Films with High Reflectivity in Near-Infrared Region

Huang Liang^{1*}, Yang Weimin^{1**}, Lin Chengyou², Jiao Zhiwei¹, Shi Meinong¹

¹ College of Mechanical and Electrical Engineering, Beijing University of Chemical Technology, Beijing 100029, China; ² College of Science, Beijing University of Chemical Technology, Beijing 100029, China

Abstract A scheme for designing polycarbonate (PC)/polymethyl methacrylate (PMMA) polymer alternating multilayer optical films with high reflectivity in near-infrared region $(780 \sim 1100 \text{ nm})$ is proposed. The feasibility for the fabrication of the special multilayer optical films by the micro-nano laminated co-extrusion device is demonstrated. The optimal four-periodic Bragg center wavelength is retrieved by the genetic algorithm, and the optimum film thickness is obtained. The spectral characteristics of four-periodic superimposed multilayer films are simulated and the effects of thickness error and incident angle on the total reflectivity of the multilayer film in the near-infrared region are discussed. The results show that the proposed scheme can meet the requirements of solar heat insulation and intelligent interior lighting.

Key words thin films; near-infrared region; high reflectivity; polycarbonate/polymethyl methacrylate; micro-nano multilayer co-extrusion; genetic algorithm

OCIS codes 160.5470; 310.4165; 310.6845; 310.6860

1 引 言

据统计,建筑能耗约占当前社会终端能耗的 28%^[1],并且将在未来几年内增长到40%^[2]。建筑 能耗主要由建筑环境及设备造成^[3],其中,门窗的能 量损耗约占建筑总能耗的2/3^[4],太阳光红外光谱 区域的能量约占到太阳光总能量的 40%以上,通过 玻璃散失的能量占门窗能量损耗的 80%^[5]。建筑 节能膜是门窗节能的主要技术手段,因此,设计与改 进薄膜的技术方案以达到节能目的显得尤为重要。 建筑节能膜通过特定的方法及原理可以实现太阳光 谱的红外反射和可见光的大幅度透射^[6]。Jonza

收稿日期: 2018-08-21; 修回日期: 2018-08-28; 录用日期: 2018-09-04

基金项目:国家重点研发计划(2016YFB0302000)、北京市自然科学基金(2162033)

^{*} E-mail: 1285280712@qq.com; ** E-mail: yangwm@mail.buct.edu.cn

等[7]发现了光在两种不同材料界面中的反射规律, 通过控制微层厚度控制特定波长的光,达到近红外 区域的高反射,其直接研究成果在美国 3M 公司^[8] 完成了产业化,但其垄断技术使得薄膜产品价格异 常高昂。国外的专家使用如选择性涂层玻璃^[9]、纳 米粉末[10]、透明导体[11]等低折射率特殊材料制备 薄膜达到了隔热节能的目的。陈培专等[12]采用射 频离子体增强化学气相沉积的方法制备了基于硅基 薄膜的高反射一维光子晶体,在 650~1100 nm 光 谱范围内平均反射率达到 99.1%。李康文等[13]选 取硅(Si)和氧化钇(Y_2O_3)两种材料设计了 24 层光 子晶体的双异质结构高反射镜,仿真结果表明其表 面在 3~5 μm 红外区域内反射率为 97.418%~ 99.999%。Meng 等^[14] 通过激光脉冲沉积法制备氧 化锌(ZnO)透明导电薄膜,在可见光区域透过率高 达87%,在近红外区域表现为高反射率和低透过 率。但是,这些研究中材料成本及制备技术的限制 使得其无法实现产业化。

本文基于遗传算法选取聚碳酸酯(PC)/聚甲 基丙烯酸甲酯(PMMA)具有高低折射率的聚合物 材料,通过多层交替、周期性叠加,设计出一种在 近红外区域高反射、可见光高透射的的光学薄膜。 该设计满足对太阳光的隔热及内部智能采光的需 要,降低了能耗,可用于建筑、汽车等玻璃的表面 贴膜。利用微层共挤技术可实现对这种薄膜结构 的制备,材料成本廉价,制备技术的简单,有利于 实现薄膜的大规模生产与应用。设计的基本思路 为:将4个周期性交替的多层膜叠加,利用遗传算 法搜索,找到对红外光谱能量反射率最大的4个 周期性多层膜中PC及PMMA的微层厚度(分别为 1/4 波长的光学厚度),最终确定最优红外高反膜 的结构参数。

2 理论与设计

2.1 薄膜结构

聚合物基材相较于光学领域的特殊材料成本 较低,为了提高聚合物光学薄膜在近红外区域的 反射,在设计时需尽可能增加反射带宽,缩小周期 数量,同时还需兼顾层叠制备装置的层数叠加特 性。经过前期调研,设计了一种交替多层 PC/ PMMA 近红外高反膜的膜层结构如图 1 所示,多 层膜结构由 S 个周期性叠加的 PC/PMMA 多层膜 对组成,S 为叠加多层膜中包含 PMMA/PC 多层 膜对的周期个数,每个周期均由 64 个 PC/PMMA 交替叠加的膜对组成,每个周期多层膜共 128 层。 每个 PC/PMMA 膜层厚度均满足 1/4 布拉格波长 公式,即 $n_{PC}d_{PC} = \lambda_i/4 = n_{PMMA} d_{PMMA}$,其中 n 为折 射率,d 为薄膜微层厚度,下标表示 PC/PMMA 材 料, λ_i 为每个 PC/PMMA 周期性多层膜的中心波 长,i 为膜层索引。

2.2 遗传算法

遗传算法作为一种全局随机搜索和优化的方法,在薄膜膜系结构设计的方面得到了广泛的应用。 利用遗传算法搜索 $S = 1 \sim 10$ 时 PC/PMMA 周期 性多层膜的中心波长,求出对应的最优厚度,其中每 个 PC/PMMA 周期性多层膜的中心波长用 λ_i 表 示,多层膜的各个膜层厚度均满足 $nd = \lambda_i/4$ 。PC/ PMMA 交替多层薄膜总反射率随 S 的变化曲线如 图 2 所示,由图可见,交替多层叠加后的 PC/ PMMA 周期性高反射膜的总反射率随 PC/PMMA 叠加多层膜的周期个数 S 的增加,先快速增加后趋 于平缓,理论上当 S 足够大,微层层数足够多时,总 反射率 R_{total} 会趋于 100%。



图 1 交替多层 PC/PMMA 近红外高反膜的膜层结构

Fig. 1 Structural diagram of PC/PMMA multilayer alternating film with high reflectivity in near-infrared region





在设计中,近红外区域的总反射率 R_{total}满足

$$R_{\text{total}} = \frac{I_{o}}{I_{i}} = \frac{\sum_{j=1}^{k} I(\lambda_{j}) \cdot R(\lambda_{j})}{\sum_{j=1}^{k} I(\lambda_{j})}, \qquad (1)$$

式中: I_{o} 、 I_{i} 分别为输出光和输入光的总能量; $I(\lambda_{j})$ 、 $R(\lambda_{j})$ 分别为 λ_{j} 波长下的入射光能量及反射 率。这里,主要考虑红外第一能量峰波段(760~ 940 nm)和红外第二能量峰波段(940~1130 nm),在 波长 780~1100 nm 区域对应的反射带的布拉格中心 波长 λ_{j} 可以达到近红外光谱范围内的最大反射。

2.3 膜层厚度

图 3 为不同波长下 PC/PMM 薄膜的折射率色 散曲线。考虑到光在不同折射率材料中的色散现 象,需要对薄膜微层的厚度进行修正,简单计算可得 PMMA 与 PC 的几何厚度比例为 1.055(即 $d_{PMMA}/d_{PC} = n_{PC}/n_{PMMA} = 1.055)。基于不同布拉格中心波$ 长下的 PC、PMMA 材料的折射率,利用 1/4 布拉格波长公式计算得到了 4 个周期性叠加后的 PC/PMMA 交替多层膜的微层厚度。S = 4 时,4 个周期 PC/PMMA 交替多层膜的微层厚度如表 1 所示,给出了薄膜厚度修正后的各个周期的交替多层 PC/PMMA 的微层及膜对厚度表。通过微层层数的叠 $加,可以得到最优薄膜的总厚度约为 78 <math>\mu$ m。

表 1 4个周期 PC/PMMA 交替多层膜的微层厚度 Table 1 Microlayer thickness of four-periodic PC/PMMA

multilayer alternating film				nm
Stacks	Wavelength	PC	PMMA	PC/
				PMMA
PM1	999.4076	159.6536	168.4345	328.0881
PM2	796.8313	126.8187	133.7937	260.6124
PM3	863.5218	137.6429	145.2132	282.8561
PM4	1064.7700	170.2254	179.5878	349.8132





3 仿真及讨论

3.1 交替多层 PC/PMMA 高反膜的光谱特性

图 4 和图 5 分别为交替多层 PC/PMMA 光学 膜(总厚度 78 μm,正入射)在近红外区域(780~ 1100 nm)的反射谱及可见光区域(400~760 nm)的 透过谱。由图可见,经过 4 个周期叠加后的交替多 层 PC/PMMA 光学 膜 在 近 红 外 区 域 (780~ 1100 nm)实现4个波峰的高反射,最大反射率达到





Fig. 4 Reflectance spectrum of PC/PMMA multilayer alternating film in near-infrared region



图 5 交替多层 PC/PMMA 光学膜可见光区域透过谱

Fig. 5 Transmission spectrum of PC/PMMA multilayer alternating film in visible region





100%,总的反射率在60%以上,并且在可见光谱区 域内(400~760 nm)透过率达到80%以上。这在 满足反射隔热的同时,可以达到可见光的大幅度透 射的要求。

交替多层 PC/PMMA 光学膜的光谱分布图如 图 6 所示,图中蓝线表示原太阳光谱中红外区域 (780~1100 nm)的辐射功率密度,红线表示太阳光 谱经所设计的交替多层周期性光学膜反射后输出的 功率密度。可以看出,近红外光谱(780~1100 nm) 的能量经薄膜反射后被极大地减小。仿真可以得到 定量的近红外区域(780~1100 nm)的反射及透过 的能量:原太阳光谱近红外区域(780~1100 nm)的 总入射功率密度为 $I_i = 238.6818$ W·m⁻²,被交替 多层周期性光学膜反射的近红外区域(780~ 1100 nm)的总反射功率密度为 $I_{\circ} =$ 152.3096 W·m⁻²。则透过交替多层周期性光学膜 的近红外区域(780~1100 nm)的总透过功率密度 为 $I_2 = I_i - I_o = 86.3722$ W·m⁻²,因此得到交替多 层 PC/PMMA 周期性光学膜对近红外区域(780~ 1100 nm)的总的反射率 $R_{total} = I_0 / I_i = 63.81\%$ 。

3.2 交替多层 PC/PMMA 高反膜的制备方法

两种不同折射率材料通过微纳层叠共挤设备,通过材料配方和微层流道结构的特殊设计,得到具有特定功能的薄膜材料。当太阳光照射薄膜时,可以将太阳光中的红外线光谱选择性反射,而可见光大幅度透射。针对所设计的4个周期叠加的交替多层 PC/PMMA 光学薄膜结构,每个周期由 64 个 PC/PMMA 膜对构成,总层数为 2×4× 64 = 512 层。本实验室基于中国专利 (200910237622.5)扭转层叠原理研发的微纳层叠 共挤装置,制备出这种特殊的聚合物交替多层膜, 实验装置原理图如图 7 所示。与美国 3M 公司基 于立交层叠原理制备的微纳多层膜相比,这种新型制备技术采用了更加规整且过渡平滑的流道结构,熔体的流动阻力较小,可以更好地实现交替多层膜均匀的复合,同时该制备装置设计简单,生产成本较低,精度容易保证,可有效地提高分层效率,具有广泛的应用价值。

图 7(a)为微层共挤实验装置结构示意图,该 套实验装置由两台挤出机、汇流器、层叠装置、挤 出口模、拉伸装置、冷却收卷装置等组成。图 7(b) 为微层共挤层叠装置流道原理图,基于扭转层叠 原理,流道入口长度由大变小,而入口宽度由小变 大,出口长度和宽度与此相反,但入口与出口的面 积相同。层叠装置采用"一分四"结构的特殊设 计,两股 PC/PMMA 熔体在流道的入口处平整叠 加,沿宽度方向等分为4等分,每一等分熔体在层 叠装置中向前延伸扭转 90°并展宽,在出口端汇合 经过m节层叠装置,获得的层数为 $2 \times 4m$,微层层 数变化如图 7(c)所示。PC 和 PMMA 物料分别经 过两台挤出机加料熔融塑化,变为两股熔体向前 流动,经过汇流器的特殊设计叠加成两层平整的 熔体流,再流入到层叠装置中,经过前3节等分的 层叠装置后,获得2×(4×4×4)=128 层的 PC/ PMMA 交替叠加复合熔体,最后1节层叠装置采 用了入口和出口的非等分结构的特殊设计,将熔 体按比例分割,非等分层叠装置的入口与出口的 长度一定,层叠尺寸变化如图 7(d)所示,控制宽度 比例 l₁:l₂:l₃:l₄为1.0953:1:1.2279:1.3255,便可 以满足膜系设计中的不同周期下的不同厚度设计 的比例要求。128 层熔体经过第4节非等分层叠 装置,均匀熔体被不均匀流道分割成4组,每组包 含了 64 对 PC/PMMA 交替叠加的层状结构熔体, 最终获得了具有 4 个周期的共 2×(4×4×4× 4)=512 层结构熔体,初步达到了4个周期叠加的 交替多层 PC/PMMA 光学薄膜结构的设计要求。 512 层 PC/PMMA 熔体再经挤出口挤出一定厚度 的薄膜片材,最后被拉伸成理想厚度后冷却收卷 为薄膜成品。该套层叠装置结构,能够保持 PC/ PMMA 的厚度比例,只要后续的拉伸比例保持不 变,所得的光学薄膜产品厚度即可达到 78 µm。利 用微层共挤技术制备这种聚合物多层异质结构 时,只要控制好薄膜的厚度比例,调节好工艺生产 参数,就可以实现对这类薄膜的大规模制备 与生产。



图 7 实验装置原理图。(a)微层共挤装置;(b)层叠流道原理;(c)微层层数变化;(d)层叠尺寸变化 Fig. 7 Schematic of experimental device. (a) Micro-nano coextrusion device; (b) laminated flow channel principle; (c) change of microlayer number; (d) change of size in lamination process

3.3 交替多层 PC/PMMA 高反膜总反射率的影响 因素

入射角度和厚度误差是影响光学膜总反射率 *R*_{total}的重要因素,因此仿真中固定薄膜最优总厚度, 即设为 78 μm,探究入射角的变化对交替多层 PC/ PMMA 光学膜在近红外区域(780~1100 nm)总反 射率 *R*_{total}的影响。图 8 为不同入射角度下的光谱 分布图,图 9 为 PC/PMMA 膜总反射率随入射角的 变化曲线。由图可以看出,随着入射角度的增加,薄 膜在近红外区域的反射波峰数减少,但所测范围的 红外光谱能量仍被大量反射,总反射率 R_{total}在入射 角从 0°~90°的范围内随入射角的增大呈现先减小 后增大的趋势,在 45°附近为反射低谷,最低总反射 率接近 45%,但平均的总反射率均在 50% 以上。



Fig. 8 Spectral distributions under different incident angles. (a) 15°; (b) 30°; (c) 45°; (d) 60°; (e) 75°





除此之外,当入射角为 0°(正入射)时,探究了 最优薄膜膜材厚度(78±2) μ m 对交替多层 PC/ PMMA 周期性光学膜在近红外区域(780~ 1100 nm)总反射率 R_{total} 的影响, PC/PMMA 膜总 反射率随膜厚的变化曲线如图 10 所示。由图可以 看出,薄膜总反射率 R_{total} 在 77~79 μ m 厚度区间内 先增大后减小,在膜厚 78 μ m 附近出现明显的反射 峰值。为了细化反射最高峰附近的反射情况,在 77~79 μ m 范围内取多点比较薄膜总反射率,结果 表明薄膜总反射率 R_{total} 在 77~79 μ m 范围内波动 幅度极小,均保持了 60% 以上的总反射率。



图 10 PC/PMMA 膜总反射率随膜厚的变化曲线 Fig. 10 Total reflectivity of PC/PMMA film versus thickness

4 结 论

提出了一种在近红外区域(780~1100 nm)实现高反射的聚合物交替多层 PC/PMMA 周期性光 学薄膜的设计,通过 4 个周期多层膜的叠加,得到最 优薄膜总厚度为 78 μm。仿真了 4 个周期叠加的交 替多层 PC/PMMA 光学膜光谱特性,多层膜在近红 外区域(780~1100 nm)实现 4 个波峰的高反射,最 大反射率将近 100%,总反射率在 60% 以上,在可 见光区域内(400~760 nm)透过率达到 80% 以上。 薄膜总反射率 R_{total} 随入射角的增大呈现出先减小 后增大的趋势,平均总反射率均在 50% 以上;在厚 度 77~79 μm 误差范围内波动幅度较小,均保持了 60%以上的总反射率。实验证实了基于扭转层叠原 理的微层共挤装置制备这种聚合物多层异质结构光 学薄膜的可行性。

参考文献

- Jiang Y. The trend and important energy efficiency points in our country[J]. Construction Science and Technology, 2006(7): 10-13.
 江亿.我国建筑能耗趋势与节能重点[J].建设科技, 2006(7): 10-13.
- [2] Yan L, Huang S G. Trend of building energy consumption in China and key points of energy saving
 [J]. Intelligence, 2009(10): 34.
 []莉,黄述国.我国建筑能耗趋势与节能重点[J].
 才智, 2009(10): 34.
- Lamnatou C, Chemisana D. Solar radiation manipulations and their role in greenhouse claddings: Fresnel lenses, NIR- and UV-blocking materials[J]. Renewable and Sustainable Energy Reviews, 2013, 18(2): 271-287.
- [4] Liu J, Zhu J J, Zhu Y H. The new technology for building glass film [J]. China Building Materials Science & Technology, 2013, 22(5): 47-50.
 刘鲸,朱加尖,朱熠弘.建筑玻璃贴膜新技术 [J]. 中国建材科技, 2013, 22(5): 47-50.
- [5] Xu Q Q, Wang S Y, Liu Z, et al. Discussion on energy saving ways and measures of power plant thermal system. [J]. Technology Innovation and Application, 2012(26): 204.
 徐倩倩, 王术园, 刘鐘, 等. 关于电厂热力系统节能 途径及措施探讨[J]. 科技创新与应用, 2012(26): 204.
- [6] Li L, Zhang Y C, Jiao Z W, et al. Progress of the building energy-saving membrane preparation technology [J]. Plastics, 2018, 47 (3): 118-121, 125.

李莉,张有忱,焦志伟,等.建筑节能膜制备技术进展[J].塑料,2018,47(3):118-121,125.

- [7] Jonza J M, Ouderkirk A J, Stover C A, et al.
 Optical film: US5882774 [P]. 1999-03-16 [2018-07-29].
- [8] Stover C A, Hebrink T J, Liu Y Q, et al. Method for making PEN/PMMA multilayer optical films: US0218707[P]. 2009-09-03[2018-07-30].

- [9] Kim S C, Yoon J H, Lee H M. Comparative experimental study on heating and cooling energy performance of spectrally selective glazing [J]. Solar Energy, 2017, 145: 78-89.
- [10] Yang R, Han A J, Ye M Q, et al. Synthesis, characterization and thermal performance of Fe/N codoped MgTiO₃ as a novel high near-infrared reflective pigment[J]. Solar Energy Materials and Solar Cells, 2017, 160: 307-318.
- [11] Granqvist C G. Transparent conductors as solar energy materials: a panoramic review [J]. Solar Energy Materials and Solar Cells, 2007, 91 (17): 1529-1598.
- [12] Chen P Z, Yu L Y, Niu P J, et al. Investigation and preparation of highly reflective one dimensional photonic crystal based on silicon thin films [J]. Chinese Journal of Luminescence, 2017, 38 (10):

1403-1408.

陈培专,于莉媛,牛萍娟,等.高反射率硅基薄膜一 维光子晶体的研究制备[J].发光学报,2017,38 (10):1403-1408.

- [13] Li K W, Li X C, Chen P A, et al. High reflector designed with one-dimensional photonic crystal in 3-5 μm infrared region based on hetero-structure [J]. Acta Optica Sinica, 2018, 38(9): 0922001.
 李康文,李享成,陈平安,等.基于异质结构的一维 光子晶体红外 3~5 μm 高反射镜设计[J].光学学报, 2018, 38(9): 0922001.
- [14] Meng L J, Teixeira V, dos Santos M P. Effect of the deposition rate on ITO thin film properties prepared by ion beam assisted deposition (IBAD) technique
 [J]. Physica Status Solidi (A), 2010, 207(7): 1538-1542.