第38卷第5期 2022年5月

http://pmse.scu.edu.cn

口模拉伸制备高性能聚乳酸/聚己内酯复合材料

唐洪1,范冰2,蓝滨1,罗勰怀1,杨其1

(1.四川大学 高分子科学与工程学院 高分子材料工程国家重点实验室,四川 成都 610065; 2.四川大学青岛研究院,山东 青岛 266220)

摘要:选用可降解的聚已內酯(PCL)改善聚乳酸(PLA)材料的韧性,并通过口模拉伸制备了同时增强增韧的高取向 PLA/PCL复合材料;研究了不同PCL含量及口模拉伸引入的苛刻外场对共混物结构与性能的影响。扫描电镜分析结 果表明,分散相PCL在强烈拉伸场的作用下,呈纤维状分布在PLA基体之中;两相界面接触面积增加,界面作用增 强。力学性能测试结果表明,在提高PLA 韧性的同时极大地增强了PLA 复合材料的强度;拉伸后的样品强度远高于 未拉伸的样品;当PCL质量分数为10%时,复合材料经口模拉伸之后其拉伸强度和模量达到了168.3 MPa和5488.4 MPa,相比纯PLA分别提升了280%和249.4%;断裂伸长率达到了34%,提升了500%。

关键词:口模拉伸;聚乳酸;聚己内酯;增强增初 中图分类号: 文献标识码:A 文章编号:1000-7555(2022)05-000

在生物基可解聚合物中,聚乳酸(PLA)由于其可 降解性,有希望作为常规石油基聚合物的替代品^{III}。 然而,其分子链刚性结构导致的材料脆性、高温加 工出现的热分解等问题极大地限制了PLA材料大 规模的商业应用^{III}。与具有良好延展性的可降解聚 合物如聚己内酯(PCL)^{III}、聚丁二酸丁二酯(PBS)^{IAI}等 共混可以有效改善PLA材料的固有脆性。其中,聚 己内酯(PCL)具有较高的断裂伸长率,将PLA与 PCL 共混,可以使复合材料的韧性指标得到大幅度 的提升;但由于 PCL 拉伸强度较低,简单共混制的 PLA/PCL 材料的拉伸模量降低。如Ostafinska等^{III}将 PCL 引入 PLA 中, PCL 质量分数为 20%时,复合材料 的断裂伸长率增加到 160 %,但拉伸模量降低到 1100 MPa。

为了有效解决简单共混导致的复合材料强度 降低的问题,笔者自制了具有强烈拉伸力场的口模 拉伸装置^[6]。口模拉伸是一种有效的制备原纤化自 增强材料的加工方式,在拉伸过程中分子链沿拉伸 方向有序排列,能够极大地增强材料的力学性能; 同时,口模拉伸的加工温度区间(*T_g-T_m*)能有效避免 聚合物在高温下的分子链松弛和热分解。吴萍萍 等¹⁶用口模拉伸制备了增强增韧的 PP 材料,其强度、模量最大值分别达到 241.93 MPa 和 3.57 GPa。

本工作的主要目的是通过实验室自制的口模 拉伸装置制备刚-韧平衡的PLA/PCL复合材料。通 过将PCL增韧与口模拉伸工艺引入的强烈外场相 耦合,获得同时增强和增韧的PLA复合材料;为 PLA的改性提供新的途径,进而拓展PLA材料的应 用范围。

1 实验部分

1.1 材料与仪器

PLLA:4032D,注塑级,美国Nature Works公司; PCL:CAPA 6800,商品级,美国Solvay公司。

转矩流变仪:XSS-300型,上海科创橡塑机械 厂;真空压膜机:FM 450,北京富友马科技公司;场 发射扫描电子显微镜:Phenom Pro,荷兰Phenom-World.B.V公司;差示扫描量热仪:TA-Q20型,美国 TA公司;傅里叶变换红外光谱仪:NICOLET 6700 MAGNA;万能拉伸试验机:Instron 4302,美国 Instron 公司。

1.2 试样制备

收稿日期:2022-03-02

doi:10.16865/j.cnki.1000-7555.2022.0111

基金项目:高等学校学科创新引智计划(B13040);国家自然科学基金创新研究群体基金(51721091) 通讯联系人:杨其,主要从事聚合物合金化及功能化研究,E-mail:vangqi@scu.edu.cn

先将 PLA 和 PCL 分别置于 80 ℃和 40 ℃真空烘 箱中干燥 12 h 去除水分;然后将不同质量比(100/0, 90/10,80/20,70/30)的 PLA/PCL 熔融共混,通过真空 压膜机压制成口模拉伸样条型坯。未拉伸样条按 照力学性能制样标准 GB/T1040-92 制样;口模拉伸 样条的制备条件为,在 70 ℃,预热 3 min,拉伸比 (DR)固定为4,拉伸速率为 150 mm/min。

1.3 测试与表征

1.3.1 扫描电子显微镜(SEM)分析:将共混物样品 在液氮中沿拉伸方向淬断,表面喷金,在10kV的加 速电压下成像。

1.3.2 差示扫描量热分析(DSC):在氮气氛围中,将 样品以10℃/min的升温速度从40℃升到200℃,得 到一次DSC升温曲线;等温5min后;以5℃/min降 温到20℃;再以10℃/min升温到200℃得到二次 DSC升温曲线。样品的结晶度通过式(1)进行计算

$$X_{\rm c} = \frac{\Delta H_{\rm m} - \Delta H_{\rm cc}}{\varphi \times \Delta H_{\rm m}^{0}} \tag{1}$$

式中: ΔH_m 和 ΔH_{ee} ——PLA加热过程中的熔融焓和 冷结晶焓; φ ——共混物中PLA的质量分数; ΔH_m^0 ——100%结晶的PLA的熔融焓,为93.7 J/g⁷⁷。

1.3.3 偏振红外分析:选择平行拉伸方向(0°)和垂直 拉伸方向(90°)作为测试条件,扫描次数32次,扫描 范围为650~4000 cm⁻¹。可通过式(2)和式(3)计算 的取向函数(f)来定量表征聚合物的取向^[8,9]。

$$D = \frac{A}{A} \tag{2}$$

$$f = \frac{D-1}{D+1} \times \frac{2}{3COS^2\theta - 1} \tag{3}$$

式中:D----红外二向色比;A 和A---分别代表

平行(0°)和垂直(90°)于纤维轴的特征吸收带强度; θ ——过渡力矩矢量与链轴之间的夹角,根据文献 报道^[10,11], α 晶对应 921 cm⁻¹的特征吸收带 θ =90°, 非 晶区对应的 955 cm⁻¹处特征吸收带 θ =4.27°。 **1.3.4** 力学性能测试:参照测试标准 GB/T 1040-2018, 设定拉伸速度为10 mm/min,实验载荷 500 N,每组 样品测试5次计算平均值。

2 结果与讨论

2.1 PLA/PCL 共混物的形态特征

采用 SEM 直接观察 PLA/PCL 共混物断面的微观结构,结果如 Fig. 1 所示。可以看到,拉伸前,纯 PLA 的拉伸断裂表面光滑,无明显的丝状结构;加入 PCL 后分散相以球状分散在 PLA 相中,呈现明显的海岛结构;随着 PCL 质量分数从 10%增加到 30%,分散相尺寸逐渐从 1µm增加到 3.4 μm。先前对 PLA/PCL 混合物的混溶性研究表明,PLA/PCL 混合物在一定温度范围内是不相容的,这是由于 PCL 与 PLA 之间缺乏特定的相互作用,导致共混物相容性较差^[12]。

在强烈外力场的作用下,拉伸后的样品两相界 面变得模糊,PCL分散相由球状转变为纤维状分散 在PLA基体中。与未拉伸聚合物共混物中的球形分 散相相比,原纤化PCL相的长径比更大,两相接触面 积增加,极大地增强了PLA基体与PCL分散相之间 的应力传递,有利于提高PLA共混物的力学性能。

2.2 PLA/PCL 共混物的结晶性能

为了突出拉伸外场和PCL对结晶行为的影响, 对第1次(拉伸后:反映口模拉伸作用)和第2次(拉



Fig. 1 SEM images of different PCL contents before and after die drawing



Fig. 2 DSC diagrams of different PCL contents (a): the second heating process; (b): the first heating process

伸前:反映PCL的作用)DSC升温曲线进行了测量和 比较。从DSC的二次升温曲线图(Fig.2(a))可以看 出,共混物相容性较差,由于组分之间的相互排斥 作用,该体系表现出完全的相分离,每种组分都有 其自己的熔融温度。第2次升温曲线中PLA的冷结 晶温度随着 PCL的添加量先减小后增加;这是因为 当PLA 中加入少量 PCL 时,口模拉伸苛刻的外力场 可以使 PLA 分子链沿拉伸方向排列取向,促进分子 链结构的有序化,进而促进 PLA 材料的结晶;而过 量的 PCL 会限制 PLA 链的分子运动,终止 PLA 球晶 的生长^[13]。





另外,从DSC第2次升温曲线可以看出,拉伸过 后PLA材料的结晶度明显增大,而且拉伸之后几乎 看不到PLA冷结晶峰;表明在口模拉伸拉应力的作 用下,分子链有序排列,应力诱导PLA结晶现象明 显,大大增加了PLA的结晶度和结晶完善程度。 Kelnar等^[14]在熔融拉伸PCL/PLA时,也观察到类似 现象,拉伸作用极大提高了PLA和PCL的结晶度。 由Fig.3可知,在PCL的质量分数达到10%时,拉伸 之后的样品结晶度达到50.05%,相较于未拉伸样品 (7.53%)提升了近7倍。

2.3 PLA/PCL 共混物的取向结构

拉伸作用会让高聚物的分子链沿拉伸方向取 向排列,为了准确表征口模拉伸PLA复合材料的取 向状态,在偏振红外测试中选择合适的特征吸收带 非常重要。据相关文献报道,与C-C主链伸缩振动 相关的956 cm⁻¹吸收带是对应于PLA 非晶相的特征 吸收带^[15,16]。另一方面,921 cm⁻¹处的吸收带是具有 10,螺旋构象的α晶体特征吸收带,归因于C-C主链 伸缩振动模式和具有垂直二向色性的-CH₃摇摆振 动的耦合,显示垂直于链轴的过渡力矩^[10]。因此, 选用这2个特征谱带用于定量表征口模拉伸PLA复 合材料的取向状态。



Fig. 4 Orientation factor coefficient of material after die drawing

从 Fig. 4 可以看出,所制备的口模拉伸复合材料晶相中的 PLA 链已经表现出非常高的取向程度,取向因子为 0.608~0.846。非晶相中的 PLA 链也表现出一定程度的取向,反映出各向异性特征。但与晶区相比,非晶区 PLA 链的取向函数仅为 0.18~0.26 左右,远小于晶相 PLA 链的取向。同时注意到,



Fig. 5 Effect of different PCL contents on mechanical properties of before and after die drawing (a):tensile strength;(b):tensile modulus;(c):elongation at break

PLA链的取向程度随着PCL含量的增加不断降低。当PCL质量分数小于20%时,口模拉伸的PLA/PCL复合材料的取向因子较高;当PCL质量分数为20%时,其取向因子下降至0.6。这是由于拉伸前PLA基质中PCL分散相的大量聚集阻碍了PLA链的运动,在口模拉伸时难以形成取向结构,并且高含量的PCL也不利于取向结构的保持^[7]。

2.4 PLA/PCL 共混物的力学性能

从拉伸前后的力学性能(Fig.5)可以看出,PCL 的增韧效果十分明显,随着PCL含量增加,复合材 料断裂伸长率逐渐增加。这是由于PCL较低的T_g(-34℃),在室温状态下的分子运动热能足以允许分 子链运动,使材料的韧性指标提高。但由于两者相 容性较差,两相间出现明显的相分离,结合力较弱, 共混物中PCL含量越高,其拉伸模量和拉伸强度降 低越多。纯PLA的拉伸强度接近 60 MPa,仅添加 5%的PCL拉伸强度为46.9 MPa(降低了21.8%);随 着PCL含量的增加,含有 30% PCL的PLA/PCL共混 物的拉伸强度降低至 32.3 MPa,降低了约46.2%。 拉伸模量表现出相同的变化规律。

拉伸后的样品则展现出截然不同的力学变化 规律。随着PCL含量的增加,PLA共混物的强度和 模量均呈现先增加后减小的趋势,明显高于未拉伸 的样品。其中,当PCL质量分数为10%时,PLA/PCL 共混物的强度及模量分别可达到 168.3 MPa 和 5488.4 MPa,相较于未拉伸的PLA样品分别提升了 280%和249.4%, PLA 复合材料在增强的同时共混物 也保持着很好的韧性,其断裂伸长率高达34%,提 升近5倍。在第二相添加量较低时, PCL的分散较 好,在拉伸场的作用下,以较小尺寸的纤维状分布 在PLA相之中,大大提高了两相间的接触面积,界 面结合能增加,进而提高了力学强度;同时,结晶度 的增加以及高取向结构的成型,也都极大地提高复 合材料的力学强度。然而, PCL添加量较高时,分 散相尺寸变大,界面结合力变弱,结晶度和取向程 度减小,从而导致材料的强度模量减小。

3 结论

本文通过在苛刻外场下拉伸PLA/PCL共混体系,在拉伸方向上原位构筑了PCL微纤,制备了同

时增强增韧的PLA复合材料,解决了传统加工成型中PCL增初PLA强度降低的问题。研究结果表明,经口模拉伸后,PLA分子链沿拉伸方向高度取向,在应力诱导作用下结晶度大大提高;同时,拉伸之后PCL以纤维状分散在PLA基体中,增大了两者之间的接触面积,大幅度提高了PLA复合材料的力学性能。本文通过在口模拉伸外场中引入增初组分,为制备刚-韧平衡的高性能PLA复合材料提供了一种新的思路。

参考文献:

- [1] Farah S, Anderson D G, Langer R. Physical and mechanical properties of PLA, and their functions in widespread applications - a comprehensive review [J]. Advanced Drug Delivery Reviews, 2016, 107:367-392.
- [2] Nofar M, Sacligil D, Carreau P J, et al. Poly (lactic acid) blends: processing, properties and applications [J]. International Journal of Biological Macromolecules, 2019, 125: 307-360.
- [3] Li T T, Zhang H, Huang S Y, et al. Preparation and property evaluations of PCL/PLA composite films [J]. Journal of Polymer Research, 2021, 28:336-345.
- [4] Yokohara T, Yamaguchi M. Structure and properties for biomassbased polyester blends of PLA and PBS [J]. European Polymer Journal, 2008, 44: 677-685.
- [5] Ostafinska A, Fortelny I, Nevoralova M, et al. Synergistic effects in mechanical properties of PLA/PCL blends with optimized composition, processing, and morphology [J]. RSC Advances, 2015, 5: 98971-98982.
- [6] Wu P, Yang Q, Zhao Z, et al. Structure evolution and orientation mechanism of isotactic polypropylene during the two-stage solid die drawing process [J]. Journal of Applied Polymer Science, 2018, 135: 46581.
- [7] Zhang T, Wu P, Yang Q, et al. Fabrication of reinforced and toughened poly(lactic acid)/poly(butylene adipate- co-

terephthalate) composites through solid die drawing process [J]. Journal of Applied Polymer Science, 2020, 137:10.

- [8] Yang H, Jiang S, Fang H, et al. Molecular orientation in aligned electrospun polyimide nanofibers by polarized FT- IR spectroscopy [J]. Spectrochimica Acta Part A: Molecular and Biomolecular Spectroscopy, 2018, 200: 339-344.
- [9] Li Y, Guo Z, Xue M, et al. Epitaxial Recrystallization of IPBu in form II on an oriented IPS film initially induced by oriented form IIPBu [J]. Macromolecules, 2019, 52: 4232-4239.
- [10] Sawai D, Takahashi K, Sasashige A, *et al.* Preparation of oriented β-form poly(l-lactic acid) by solid-state coextrusion: effect of extrusion variables [J]. Macromolecules, 2003, 36: 3601-3605.
- [11] Li Y, Xin R, Wang S, *et al.* Structure and mechanical property of melt- drawn oriented PLA ultrathin films [J]. Macromolecules, 2021, 54: 9124-9134.
- [12] Coleman M M, Serman C J, Bhagwagar D E, et al. A practical guide to polymer miscibility[J]. Polymer, 1990, 31: 1187-1203.
- [13] Urquijo J, Guerrica-Echevarría G, Eguiazábal J I. Melt processed PLA/PCL blends: effect of processing method on phase structure, morphology, and mechanical properties[J]. Journal of Applied Polymer Science, 2015, 132:754-760.
- [14] Kelnar I, Kratochvíl J, Kaprálková L. Crystallization and thermal properties of melt-drawn PCL/PLA microfibrillar composites [J]. Journal of Thermal Analysis and Calorimetry, 2015, 124: 799-805.
- [15] Zhang J, Tsuji H, Noda I, *et al.* Weak intermolecular interactions during the melt crystallization of poly(l-lactide) investigated by two- dimensional infrared correlation spectroscopy [J]. The Journal of Physical Chemistry B, 2004, 108: 11514-11520.
- [16] Zhang J, Li C, Duan Y, *et al.* Glass transition and disorder-toorder phase transition behavior of poly(l-lactic acid) revealed by infrared spectroscopy [J]. Vibrational Spectroscopy, 2010, 53: 307-310.

Preparation of High Performance Poly(lactic acid)/Polycaprolactone

Composites by Die Drawing

Hong Tang¹, Bing Fan², Bin Lan¹, Xiehuai Luo¹, Qi Yang¹

(1. State Key Laboratory of Polymer Materials Engineering, School of Polymer Science and Engineering, Sichuan University, Chengdu 610065, China; 2. Qingdao Research Institute, Sichuan University, Qingdao 266220, China)

ABSTRACT: The degradable polycaprolactone (PCL) was selected as toughening phase to improve the toughness of polylactic acid (PLA), and a reinforced and toughened highly oriented PLA/PCL composite material was prepared by die drawing. The effects of different PCL contents and the tensile field introduced by die drawing on the material structure and properties were studied. The results of SEM show that PCL is distributed in the PLA matrix in the form of fibers under the drawing action, and the interface contact increases and the interface interaction increases. The results of mechanical properties show that the strength of PLA composites is greatly enhanced while improving the toughness of PLA, and the strength of the sample after drawing is much higher than that of the undrawn sample. When the mass fraction of PCL is 10%, the tensile strength and modulus of the composites after die drawing reach 168.3 MPa and 5488.4 MPa, which are increased by 280% and 249.4% respectively compared with those of pure PLA; the elongation at break reaches 34% and is increased by 500%. **Keywords:** die drawing; polylactic acid; polycaprolactone; strengthening and toughening