文章编号:1000-324X(2021)01-0036-07

原位聚合法制备 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料及其表征

高纪明¹,杨阳^{1,2},雷霆²,王进¹,刘杰¹,张丽敏¹

(1. 株洲时代新材料科技股份有限公司, 株洲 412007; 2. 中南大学 粉末冶金研究院, 长沙 410083)

摘要:聚酰亚胺复合材料以其优异的性能以及在航空航天、轨道交通、微电子等领域广泛的应用前景引起越来越 多的关注。在750℃条件下对SiC晶须进行表面氧化处理,形成SiC@SiO2包覆结构晶须,与BN颗粒构成复合填 料,分别采用硅烷偶联剂和钛酸酯偶联剂进行表面改性,用原位聚合法制备了SiC@SiO2/BN/PI(PI:聚酰亚胺)复合 材料。采用傅里叶变换红外光谱仪(FT-IR)、扫描电子显微镜(SEM)、透射电子显微镜(TEM)和X射线衍射仪(XRD) 等进行结构和性能表征。结果表明:晶须与颗粒质量比为4:1时,复合填料在PI基体内形成了有效的导热网络,且 当填料含量为45wt%时,SiC@SiO2/BN/PI复合材料导热系数达到0.95 W/(m·K)。SiC@SiO2/BN/PI复合材料的力学 性能随着复合填料的种类和数量的变化呈现规律性变化。SiO2氧化层阻断复合填料间自由电子的移动, SiC@SiO2/BN/PI复合材料的电气绝缘性能下降幅度减小。

关 键 词:聚酰亚胺;复合填料;导热性能;电气绝缘性能 中图分类号:TQ170;TB34 文献标识码:A

> Synthesis and Characterization of SiC@SiO₂/BN/PI Composites by *in-situ* Polymerization

GAO Jiming¹, YANG Yang^{1,2}, LEI Ting², WANG Jin¹, LIU Jie¹, ZHANG Limin¹

(1. Zhuzhou Times New Material Technology Co., Ltd, Zhuzhou 412007, China; 2. Powder Metallurgy Institute, Central South University, Changsha 410083, China)

Abstract: Polyimide composites have attracted more and more attention due to their excellent properties and wide application prospects in aerospace, rail transit, microelectronics and other fields. SiC@SiO₂ whisker was prepared by oxidation of SiC whisker at 750 °C, which formed mixed fillers with BN particles. The SiC@SiO₂ whisker and BN were modified by a silane coupling agent and a titanate coupling agent, respectively. SiC@SiO₂/BN/PI composites were prepared by *in-situ* polymerization. The structure and property of the fillers and composites were characterized. Whiskers and particles formed an effective pathway in the polyimide matrix, which promoted continuous improvement of the thermal conductivity of SiC@SiO₂/BN/PI composites. When the total filler content was 45wt% and the mass ratio of whiskers to particles was 4 : 1, the thermal conductivity was increased to 0.95 W/(m·K). Mechanical properties of SiC@SiO₂/BN/PI composites changed regularly with the type and amount of mixed fillers. The SiO₂ layer blocks the communication of free electrons between the mixed fillers, and the decreasing range of electrical insulation performance of the SiC@SiO₂/BN/PI composites declined.

Key words: polyimide; mixed filler; thermal conductivity; electric insulation property

作者简介: 高纪明(1965-), 男, 博士. E-mail: jiminggao@hotmail.com

收稿日期: 2020-06-30; 收到修改稿日期: 2020-08-01; 网络出版日期: 2020-08-28

基金项目: 湖南省自然科学基金(2020JJ4951) Hunan Provincial Natural Science Foundation (2020JJ4951)

GAO Jiming(1965-), male, PhD. E-mail: jiminggao@hotmail.com

聚酰亚胺(PI)因具有优异的物理与化学性能、电 性能和热稳定性,已在航空航天、轨道交通和微电 子等高新技术领域得到广泛应用[1-3]。通过将无机 填料引入聚酰亚胺基体可以实现聚酰亚胺的多功 能化^[1,4],例如,用于微电子领域的导热聚酰亚胺薄 膜,推动了微电子技术的发展^[5-6];用于轨道交通牵 引电机的耐电晕聚酰亚胺薄膜,提高了牵引电机的 功率系数和使用寿命[7-9];用于检测农业生产对生 态环境和人类健康影响的聚酰亚胺复合材料, 推动 了智能农业的发展^[10];用于屏蔽电磁干扰的聚酰亚 胺复合材料,改善了 5G 通信技术领域的信息传输 速率和频率^[11];用于分离 CO₂等气体的分离膜在抑 制全球气候变暖、空气污染和资源浪费等方面发挥 了重要作用。但是,对于掺杂型的功能聚酰亚胺复 合材料,由于无机填料与聚酰亚胺基体间存在界面 不相容性,导致其力学性能和聚酰亚胺分子链结构 及结晶性下降,并且影响聚酰亚胺材料电气绝缘性 能。研究表明、填料的表面改性和晶须增强是改善 无机--有机复合材料性能的有效方法^[6,12-13]。

SiC 晶须具有较高的导热系数^[14]、较高的比表 面积^[15]和优异的力学性能等特点,在金属基和无机 非金属基复合材料领域获得广泛应用^[16]。但是 SiC 材料是一种半导体^[17],SiC 填料加入聚酰亚胺基体 中将会降低材料电气绝缘性能^[16-18],因此,聚酰亚 胺基体中引入 SiC 导热填料的报道较少。

本研究将 SiC 晶须作为一种导热填料, 通过表 面氧化, 形成 SiC@SiO2 结构。采用不同偶联剂对 BN 颗粒和 SiC@SiO2 晶须进行表面改性, 并混合形 成复合填料。采用原位聚合法制备 SiC@SiO2/BN/PI 复合材料, 探讨导热填料在提高无机-有机复合材 料导热性能的同时, 减少其力学性能下降幅度的方 法, 以及掺杂 SiC@SiO2 晶须对聚酰亚胺复合材料 电气绝缘性能的影响。

1 实验方法

1.1 原材料与仪器

均苯四甲酸二酐(PMDA)和 4,4-二氨基二苯醚 (ODA),购于日本株式会社;对苯二甲酸二辛酯 (DOTP)、*N,N*-二甲基甲酰胺(DMF)、γ-氨丙基三乙 氧基硅烷(APTS/KH550)和圆片状氮化硼(BN)(六方 晶型,直径为 200~500 nm)购于上海阿拉丁生化科 技股份有限公司;碳化硅晶须(直径为 100~700 nm, 长度为 20~50 μm)购于上海凯射丰实业有限公司; 焦磷酸型单烷氧基类钛酸酯(IDPT)购于仪征天扬化 工有限公司。

磁力搅拌器(HDG-2000),杭州浩达超声设备有限公司;高速分散机(01-HD),青岛联瑞精密机械有限公司;马弗炉(SX2-4-10N1000),喆图仪器设备有限公司;高温干燥箱(DHG504),日本 Yamato 株式会社;绝缘测试仪(LDS-121),北京中航鼎立仪器设备有限公司。

1.2 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料的制备

1.2.1 SiC@SiO2晶须

将一定量的 SiC 晶须置于马弗炉中,在 700、 750 和 800 ℃分别煅烧 30、60 和 90 min 获得 SiC@SiO₂包覆晶须。

1.2.2 复合填料改性

取 10 g SiC@SiO₂和 100 g DMF 混合,用磁力 搅拌器连续搅拌 24 h。取 0.5 g APTS 加入上述溶液 中,并在高速分散机中(转速大于 2500 r/min)机械捏 合改性 1 h,得到 SiC@SiO₂ 改性浆料。

取 10 g BN 和 100 g DMF 混合,用磁力搅拌器 连续搅拌 24 h。取 0.5 g IDPT 加入上述溶液中,并 将其置于高速分散机中,以大于 2500 r/min 的转速 进行机械捏合改性 1 h,得到 BN 改性浆料。

1.2.3 原位合成 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料

分别取一定量的 SiC@SiO₂ 改性浆料、BN 改性 浆料、40 g DMF, 5 g DOTP 和 12.0138 g ODA 置于 三口烧瓶中,温度控制在 5℃以下。待溶液中固体 溶解后,多次少量向反应体系中加入 PMDA,当 PMDA与ODA摩尔比达到(1.1~1.2):1时终止反应。 将所得的 SiC@SiO₂/BN/PAA 混合浆料经过真空消 泡后均匀涂敷于洁净玻璃板上,经过梯度亚胺化程 序(100 ℃/10 min, 150 ℃/10 min, 200 ℃/10 min, 250 ℃/10 min, 320 ℃/3 min)得到 SiC@SiO₂/BN/PI 薄膜。

1.3 性能表征

采用 SEM(Quanta 250 FEG 型)观察薄膜的断 口 形 貌 (在 液 氮 中 脆 性 断 裂); 采 用 TEM(JEM-2100F 型)分析 SiC@SiO₂表面 SiO₂层 的形貌与厚度;采用 FT-IR(JYH-74 NICOLET IS/10)对浆料进行红外光谱分析(测试范围为 4000~400 cm⁻¹);采用 XRD (Bruker, Advance D8) 分析样品的结构;按照标准 GB/T 1040.3-2006,采 用拉伸试验机测试复合材料的力学性能。采用 Hot Disk(TPS2500S)试验仪,在常温条件下测试复合材 料的导热系数;采用电阻率测试仪(北京中航鼎立 仪器,LST-121)测试薄膜的体积和表面电阻率,样 品尺寸为 15 cm×15 cm。

2 结果与讨论

2.1 微观形貌与结构分析

2.1.1 SiC@SiO₂形貌结构

SiC 会影响复合材料的电气绝缘性能,对 SiC 表面进行前处理使表面完全包覆 SiO₂绝缘层,这样可以阻断 SiC 晶须间自由电子的移动。

将 SiC 置于马弗炉中,在空气气氛中直接煅烧 制备 SiC@SiO₂ 晶须。基于相关文献和前期的研究 工作^[14,17,19], SiC 的氧化温度为 750~800 ℃。氧化层 过厚,会影响 SiC@SiO₂ 的导热性能;氧化层过薄, 会很难完全包覆。样品的 XRD 分析结果如图 1 所 示,煅烧温度在 700 ℃时,并未出现明显的 SiO₂ 衍 射峰。当煅烧温度升高至 750~800 ℃时,在 2*θ*=22° 处出现了 SiO₂的衍射峰, SiO₂结晶峰的面积明显小 于 SiC 结晶峰的面积。

图 2(a)为 750 ℃煅烧 30 min 的晶须形貌, 其表面的氧化层厚度为 11.54 nm, 但包覆不完整; 煅烧时间延长至 60 min 后, 氧化层厚度增加至 18.78 nm,



图 1 不同温度和时间氧化处理 SiC 晶须的 XRD 图谱 Fig. 1 XRD patterns of the SiC whiskers oxidized at different temperatures for different time



图 2 SiC 晶须的 TEM 照片

Fig. 2 TEM images of SiC whiskers oxidized at 750 $^{\circ}$ C for (a) 30, (b) 60 and (c) 90 min, and (d) 800 $^{\circ}$ C for 60 min

厚度均匀,包覆结构完整,如图 3(b)所示;继续延长 煅烧时间至 90 min 时,氧化层厚度增加至 41.92 nm, 如图 3(c)所示;当氧化温度为 800 ℃,氧化时间为 60 min 时,氧化层厚度为 22.79 nm,如图 3(d)所示。结果表明,随着氧化时间的延长和氧化温度的升高,SiC 晶须表面的 SiO₂氧化层厚度逐渐增加。氧化层 厚度影响晶须导热性能,实验选择形成 SiO₂完全包 覆 SiC 晶须的 750 ℃、60 min 为制备 SiC@SiO₂ 晶须的最佳工艺条件。

2.1.2 FT-IR 红外光谱分析

图 3 为样品的 FT-IR 光谱图。由图 3(a)BN 和改 性后 BN(m-BN)的结果可知, m-BN 在波数 2800~ 2900 cm⁻²范围内新增了亚甲基-CH₂CH₂--的峰,在 1300~1500 cm⁻²范围内新增了--NH₂的峰,在1200 cm⁻² 附近新增了-C-N-峰,表明钛酸酯偶联剂分子通式 RO-Ti(OX-R-Y)₃中的-Ti(OX-R-Y)₃与填料 BN 表 面进行了接触,其表面少量的-OH 中的-O-与 -Ti(OX-R-Y)₃以配位键的形式结合,剩余的H原子 与 RO-结合形成 ROH,实现了 IDPT 对 BN 表面进 行氨基(-NH₂)功能化。SiC@SiO₂ 晶须和改性后 m-SiC@SiO₂ 晶须也得到了同样的结果(图 3(b)),证 明 APTS(KH550)改性的 SiC@SiO₂ 晶须可以实现表 面氨基(-NH₂)功能化。无机填料表面功能化有助于 解决填料与聚酰亚胺基体界面的相容性问题。



图 3 表面改性的 BN(a)和 SiC@SiO₂(b)的 FT-IR 光谱图 Fig. 3 FT-IR spectra of (a) BN and modified-BN; (b) SiC@SiO₂ and modified-SiC@SiO₂

2.1.3 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料断口形貌分析

图 4 为总掺杂量均为 20wt%时, 掺杂不同比例 的 SiC@SiO₂和 BN 的聚酰亚胺复合材料断口形貌, 图中的绿色箭头所指为 SiC@SiO₂ 晶须, 白色箭头 所指为 BN 颗粒。由 SEM 的分析结果可知, BN 颗粒和 SiC@SiO₂ 晶须随机分布在基体中, 两者相互 构建形成互通网络。SiC@SiO₂ 晶须与 BN 颗粒表面 的有效改性, 改善了填料与基体间的结合界面, 但 部分颗粒或晶须与聚酰亚胺基体间仍存在微小的间 隙和裂纹。

2.2 复合填料 SiC@SiO₂/BN/PI 的导热性能

由图 5 可知,复合材料的导热系数随着复合填料中 SiC@SiO2 晶须比例的增加呈现先增大后减小的趋势,当BN颗粒与SiC@SiO2晶须两者质量比为1:4 时,复合材料的导热系数达到最大值0.48 W/(m·K)。由SEM分析结果可知BN颗粒与SiC@SiO2晶须均匀分散在聚酰亚胺基体内,BN颗粒填充于SiC@SiO2晶须间隙,表明无机填料在聚酰亚胺基体内部形成导热网络通道,填料间产生协同效应,导热系数达到最大值。由于SiC的导热系数大于BN,导致SiC@SiO2/PI复合材料的导热系数大于BN,导致SiC@SiO2/PI复合材料的导热系数



图 4 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料断口的 SEM 照片 Fig. 4 SEM images of fracture surfaces of SiC@SiO₂/BN/PI composites with 20wt% mixed fillers

m(BN):*m*(SiC@SiO₂) (a) 5 : 0; (b) 4 : 1; (c) 3 : 2; (d) 2 : 3; (e) 1 : 4; (f) 0 : 5



图 5 添加不同比例填料 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料的导热 系数

Fig. 5 Thermal conductivity of composites with different weight ratio of BN flakes to $SiC@SiO_2$ whiskers at filler content of 20wt%

固定复合填料质量比为1:4时,继续增加复合 填料的总填充量,复合材料的导热性能如图 6 所示 (黑色曲线为实验值)。导热系数随着总填充量的增 加而逐渐增大,当填充量增加至 45wt%时, SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料的导热系数增大至 0.95 W/(m·K)。实验结果表明导热系数并非随填料 总填充量的增加而线性增大。

为了进一步阐明晶须与颗粒之间的协同效应以 及复合材料的导热机理,引入 Nielsen 模型,该模型 基于材料自由电子运动和声子碰撞的导热机理^[6,20]:

$$\frac{k_{\rm c}}{k_{\rm p}} = \frac{1 + ABV_{\rm f}}{1 - B\psi V_{\rm f}} \tag{1}$$

式中:
$$B = \frac{k_f / k_p - 1}{k_f / k_p + A}$$
, $\psi = 1 + \frac{V_f^2 (1 - V_m)}{V_m^2}$; k_c , 复

合材料的导热系数; k_p ,聚酰亚胺导热系数; k_f , 复合填料导热系数; A,与复合填料微观形貌相关的 参数; v_m ,复合填料的最大体积堆积分数; v_f ,复 合填料的体积分数。

根据质量分数与体积分数关系,进行如下恒等 变换:

$$v_f = \frac{\frac{m_f}{\rho_f}}{\frac{m_f}{\rho_f} + \frac{m_p}{\rho_p}} = \frac{m_f \rho_p}{m_p \rho_f + m_f \rho_p} = \frac{\omega \cdot \rho_p}{(1 - \omega)\rho_f + \omega \rho_p}$$
(2)

式中: v_f ,复合填料的体积分数; ω ,复合填料的质量分数; m_f ,复合填料的质量; m_p ,聚酰亚胺基体的质量; ρ_p ,聚酰亚胺密度; ρ_f ,复合填料的密度。

根据 Nielsen 模型和质量分数与体积分数的恒 等变换,得到 Nielsen 模型导热系数随填料含量的 变化趋势,如图 6 曲线 I 所示。Nielsen 模型与本实 验中的实验值相差较大,但两者均出现导热系数随 填充量的增加而非线性增加,且两者具有相似的增 加趋势,主要原因为 BN 颗粒与 SiC@SiO2晶须微观 形貌被忽略;复合填料间的协同效应被忽略,即当 复合填料质量比为 1:4 时,晶须与颗粒之间构建了 有效的协同网络。为了进一步分析复合材料的导热 机理,对 Nielsen 模型进行了优化。

Nielsen 模型的特点是需要考虑颗粒形态,填料 粒子之间的相互作用,即分散相粒子在基体中的聚 集状态和取向方式, 公式(1)中的A是与填料微观形 貌相关的参数; vm 是填料的最大体积堆积分数, 是 与复合填料形态和分布状态有关的参数。在 Nielsen 模型中给出的推荐值为: A=5, vm=0.5, 其中填料的 微观形貌为均匀、统一的球形结构。本实验中采用 片状结构和晶须结构复合,复合填料的微观形貌呈 现更高的取向度,因此A值应适当增大。当A分别 与最高填充量和最低填充量的 PI 复合材料的导热 系数拟合进行计算时, A 分别为 13.5 和 9.5, 其拟合 模型分别对应图 6 中曲线 II 和III,即形貌参数 A 值 分别达到了与实验值拟合的上下限。 经过优化计算, 当 A 为 10.6, v_m 为 0.5 时, 优化的 Nielsen 模型与实 验值相差较小,优化结果为曲线IV。优化的 Nielsen 模型结果逼近实验值,两者仍保持相似的非线性增 长趋势。

优化后的 Nielsen 模型进一步说明复合材料的 导热性能不仅与组成复合材料的各相的导热系数及 相对含量有关,还与填料颗粒形态和分布状态有 关。优化后的 Nielsen 模型适用于微观形貌为晶须 (长径比为 50~500)和片状颗粒的无机复合填料填充 聚酰亚胺基体的导热复合材料的设计。



图 6 添加不同含量填料的 PI 复合材料的导热系数 Fig. 6 Thermal conductivity of composites with different filler contents when the weight ratio of BN to SiC@SiO₂ is 1 : 4.

2.3 力学性能

如图 7(a)所示, 与纯聚酰亚胺薄膜相比, 引入 填料导致复合材料断裂强度下降。当 BN 颗粒与 SiC@SiO2 晶须质量比为 4:1 时, 复合材料的断裂 强度降至 84.6 MPa, 而随着 SiC@SiO2晶须含量的 增加,其断裂强度也逐渐增大,当复合填料中仅有 SiC@SiO2 晶须时,复合材料的断裂强度增大至 100.6 MPa。控制总填充量为 20wt%, 适当增加 SiC@SiO2 晶须的含量有助于复合材料断裂强度的 提高, 这是由于 SiC@SiO2 晶须分担了部分复合材 料的外部载荷。如图 7(b)所示, 当固定复合填料的 质量比时,材料的断裂强度随着复合填料含量的增 加而下降。当填充量由 20wt%增加至 45wt%时, 复 合材料的断裂强度由 95.3 MPa 下降至 55.2 MPa。引 入填料导致复合材料断裂强度下降的主要原因为: 填料对分子链结构的破坏阻碍了分子链运动;填料 与基体间的微裂纹及裂纹扩展;填料致使聚酰亚胺 基体结晶性下降^[21]。即使填料经过表面改性,但仍 有少量随机分布的微裂纹,且微裂纹的数量随着填 料含量的增加而增多。晶须对复合材料断裂强度的 影响弱于由有机--无机界面不相容和微裂纹数量对 基体造成的影响。



图 7 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料的力学性能

Fig. 7 Mechanical properties of SiC@SiO₂/BN/PI composites (a) Different weight ratios of BN to SiC@SiO₂ at filler content of 20wt%; (b) Different filler contents when the weight ratio of BN to SiC@SiO₂ is 1:4.

2.4 电性能

图 8(a)为总填充量为 20wt%, 含不同比例 SiC@SiO₂和BN的复合材料的表面电阻率和体积电 阻率,从图中可以看出, 纯聚酰亚胺薄膜的表面电 阻率为 1.84×10¹⁷ Ω, 体积电阻率为 1.3×10¹⁷ Ω·cm, 随着填料含量的增加, 复合材料的表面电阻率和体 积电阻率呈现下降的趋势, 随 SiC@SiO₂ 晶须含量 增加,其下降趋势更为明显。造成这一现象的主 要原因是 SiC 是半导体,其内部存在较多的自由 电子^[22]。

图 8(b)为 BN 颗粒和 SiC@SiO₂ 晶须的比例固定 为 1:4 时,复合材料的表面电阻率和体积电阻率随 着复合填料含量的增加进一步下降。当填充量提升 至 45wt%时,其表面电阻率下降至 2.5×10⁹ Ω,体积 电阻率下降至 1.21×10⁹ Ω·cm,但电阻率数量级均 等于或大于 10⁹,仍然是电气绝缘材料。

根据 MUN 等^[17]的研究结果, SiC@SiO₂ 晶须表 面的 SiO₂氧化层可以有效阻断 SiC 晶须之间自由电 子的移动与传递, 通过改变 SiO₂氧化层的厚度, 可 以实现提高复合材料导热系数的同时保持其良好的 电气绝缘性能。



图 8 SiC@SiO₂/BN/PI 复合材料的表面电阻率和体积电阻率

Fig. 8 Surface resistivities and volume resistivities of the SiC@SiO₂/BN/PI composites

(a) Different weight ratios of BN to SiC@SiO₂ at filler content of 20wt %; (b) Different filler contents when the weight ratio of BN to SiC@SiO₂ is 1:4.

3 结论

SiC 晶须在 750 ℃条件下氧化 60 min,获得的 SiO₂氧化层厚度达到 18.78 nm,并能完全包覆 SiC 晶须。表面改性的 SiC@SiO₂ 晶须和 BN 颗粒在聚 酰亚胺基体内形成较为连续的导热网络通道,有效 地提高了复合材料的导热性能,当晶须与颗粒的质 量比为 4:1、总填充量为 45wt%时,其导热系数达 到 0.95 W/(m·K)。优化后的 Nielsen 模型表明复合材 料的导热系数与填料的颗粒形态和分布状态有关。 当填料总填充量一定时,增加 SiC@SiO₂ 晶须含量 可提升复合材料的力学性能。SiC@SiO₂ 晶须表面的 SiO₂氧化层在一定程度上削弱了自由电子的移动, 可以改善复合材料的电气绝缘性能。

参考文献:

- LIAW D J, WANG K L, HUANG Y C, et al. Advanced polyimide materials: syntheses, physical properties and applications. Prog. Polym. Sci., 2012, 37(7): 907–974.
- [2] 丁孟贤. 聚酰亚胺:单体合成、聚合方法及材料制备.北京:科学 出版社, 2011: 1–983.
- [3] 丁孟贤.聚酰亚胺:化学、结构与性能的关系及材料,2版.北京: 科学出版社,2012:1-913.
- [4] ZHANG Y, HEO Y J, SON Y R, et al. Recent advanced thermal interfacial materials: a review of conducting mechanisms and parameters of carbon materials. *Carbon*, 2019, 142: 445–460.
- [5] GUO Y Q, LYU Z Y, YANG X T, et al. Enhanced thermal conductivities and decreased thermal resistances of functionalized boron nitride/polyimide composites. *Compos. B. Eng.*, 2019, 164: 732–739.
- [6] WANG H T, DING D L, LIU Q, et al. Highly anisotropic thermally conductive polyimide composites via the alignment of boron nitride platelets. Compos. B. Eng., 2019, 158: 311–318.
- YANG Y, ZHANG X, LEI Y, *et al.* Corona Resistance Improvement of Polyimide Films by Non-Thermal Plasma Modification.
 2018 IEEE International Conference on High Voltage Engineering and Application. 2018.
- [8] MA X, LIU L, HE H, et al. Effects of interface bonding on the corona resistance of the polyimide/nano-Al₂O₃ three-layer composite films. *High Performance Polymers*, 2018, **30(10)**: 1240–1246.
- [9] YU B, LI R, SU J, et al. Insulation improvement of an all-solid pulse forming line with film dielectric. *Review of Scientific Instru*ments, 2019, 90(10): 104705–1–8.
- [10] LI X, XU J L, JIANG Y D, *et al.* Toward agricultural ammonia volatilization monitoring: a flexible polyaniline/Ti₃C₂T_x hybrid sensitive films based gas sensor. *Sens. Actuators B-Chem.*, 2020, **316:** 128144–1–11.
- [11] LI J W, DING Y Q, GAO Q, et al. Ultrathin and flexible biomassderived C@CoFe nanocomposite films for efficient electromagnetic interference shielding. Compos. B. Eng., 2020, 190: 107935–1–9.
- [12] YUAN R, JU P, WU Y, et al. Silane-grafted graphene oxide improves wear and corrosion resistance of polyimide matrix: molecular dynamics simulation and experimental analysis. *Journal* of Materials Science, 2019, 54(27): 11069–11083.

- [13] TIPTIPAKORN S, KUENGPUTPONG N, OKHAWILAI M, et al. Improvement of polyimide/polysulfone composites filled with conductive carbon black as positive temperature coefficient materials. J. Appl. Polym. Sci., 2019, 173(12): 48482–1–9.
- [14] WOZNIAK A I, IVANOV V S, KOSOVA O V, et al. Thermal properties of polyimide composites with nanostructured silicon carbide. Orient. J. Chem., 2016, 32(6): 2967–2974.
- [15] LI L G, LOTFI S, VALLIN O, et al. Thermal Characterization of Polycrystalline SiC. J. Electron. Mater., 2014, 43(4): 1150–1153.
- [16] CHENG Y L, WU X Q, WU F, et al. The influence of electric parameters, KF and SiC nano particles on the properties of the micro-arc oxidation films of ZK60 magnesium alloy. *Journal of Hunan University* 2012, **39(10):** 60–66.
- [17] MUN S Y, CHO K Y, LEE D, et al. Thermal and electrical properties of SiO₂/SiC-epoxy composite by surface oxidation of silicon carbide. *Thermochim Acta*, 2017, 654: 70–73.

- [18] BOSE S, MUKHERJEE M, PAL K, et al. Development of coreshell structure aided by SiC-coated MWNT in ABS/LCP blend. Polym. Adv. Technol., 2010, 21(4): 272–278.
- [19] CAO J P, ZHAO J, ZHAO X D, et al. Preparation and characterization of surface modified silicon carbide/polystyrene nanocomposites. J. Appl. Polym. Sci., 2013, 130(1): 638–644.
- [20] LEWIS T B, NIELSEN L E. Dynamic mechanical properties of particulate-filled composites. J. Appl. Polym. Sci., 1970, 14(6): 1449–1471.
- [21] YANG Y, GAO J, LEI T, *et al.* Thermal conductivity and mechanical properties of polyimide composites with mixed fillers of BN flakes and SiC@SiO₂ whiskers. *Polym. Eng. Sci.*, 2020, **60(5):** 1044–1053.
- [22] LEUNG S N. Thermally conductive polymer composites and nanocomposites: processing-structure-property relationships. *Compos. B. Eng.*, 2018, **150**: 78–92.