DOI:10.16549/j.cnki.issn.1001-2044.2018.11.012

38

静电纺 PU/CNT 取向纳米纤维压力传感器的制备

南 楠

(中原工学院 纺织学院,河南 郑州 450007)

摘 要:首先以射频磁控溅射法制备导电涤纶长丝作为芯纱,然后利用静电纺丝技术获得掺杂有碳纳米管(CNT)的聚氨酯 (PU)纳米纤维包芯纱,最后在纱线表面涂覆一层带有导电铜丝的 PDMS 凝胶膜,获得 PU/CNT 纳米纤维传感器,并测 试了其压敏特性,利用扫描电镜和数字源表表征了其形貌结构和性能。结果表明,经射频磁控溅射镀铜 30 min 后,导 电涤纶长丝显示出良好的导电性,其电阻为11.1 m Ω /cm。此外,PU/CNT纳米纤维传感器在常温下对压力有良好的 电阻响应输出,显示出较高的压力灵敏度,其值为5.1 N⁻¹。 关键词:静电纺丝;碳纳米管;导电性;纳米纤维;包芯纱;传感器

中图分类号: TS101.922 文献标识码: B 文章编号: 1001-2044(2018) 11-0038-03

Preparation and application of PU/CNT oriented nanofiber pressure sensor based on electrospinning

NAN Nan

(School of Textiles, Zhongyuan University of Technology, Zhengzhou 450007, China)

Abstract: Firstly, the conductive polyester filaments are prepared by RF magnetron sputtering as the core yarn, and then PU/CNT nanofiber core-spun yarn is obtained by electrospinning. Finally, the PU/CNT nanofiber sensor is assembled and tested for its pressure sensitive properties. The morphology, and performance of PU/CNT nanofiber yarns are characterized by SEM and 2 400 Series Digital Source-meter. The results show that after 30 min of copper plating by RF magnetron sputtering, the conductive polyester filament show good electrical conductivity with resistivity of 11.1 m Ω /cm. In addition, the PU/CNT nanofiber sensor has a good resistance response output to pressure at normal temperature, showing a high pressure sensitivity of 5.1 N⁻¹.

Key words: electrostatic; carbon nanotubes (CNT); electrical conductivity; nanofiber; core-spun yarn; sensor

碳纳米管作为一维纳米材料,质量轻,六边形结构 连接完美,具有优良的力学、电磁学和热学等性能。近 些年随着碳纳米管及纳米材料研究的深入,其在组织 工程支架、药物释放系统、纳米传感器和超级电容器等 领域的应用前景也不断地展现出来^[1-5]。

纳米纤维具有传统结构材料所不具备的表面效应 与小尺寸效应,可以提高材料反应性能、机械强度、渗 透性能、光电质量等,使得纳米纤维被广泛应用于过滤 材料、医学、电池和传感器等领域,具有广阔的应用前 景[6-7]。静电纺丝是制备微纳米纤维最简单和有效的 方法,由于大部分纳米材料是随机进行排列的,其较差 的可加工性和力学性能限制了其在多个领域的应 用^[8]。本文设计了一种双重共轭静电纺丝装置^[9-10], 可以制备有捻度的连续纳米纤维纱,不仅保留了纳米 纤维比表面积大、孔隙率高的优势,而且改善了纳米纤 维力学性能差、不可二次加工的缺点。

压力传感器可以在特定压力下产生信号并以一种 信号传导的方式运转,因此被广泛应用于人体电子设

备、人工智能和工业生产等领域[11-12]。本文通过射频 磁控溅射镀铜法制备导电涤纶长丝作为芯纱,然后利 用静电纺丝技术获得掺杂有碳纳米管(CNT)的聚氨酯 (PU)纳米纤维包芯纱,最后在纱线表面涂覆一层带有 导电铜丝的 PDMS 凝胶膜,获得 PU/CNT 纳米纤维传 感器,并测试了其压敏特性,表征和测试了 PU/CNT 纳米纤维包芯纱的形貌结构、力学性能和电学性能。

1 试验

1.1 材料

聚氨酯,分子量16万,密度1.12 g/cm³,购自中国 巴斯夫聚氨酯有限公司;碳纳米管,CNTS,购自苏州碳 丰科技;二甲基甲酰胺,DMF,分析纯,阿拉丁试剂;四 氢呋喃,THF,分析纯,阿拉丁试剂;无水乙醇,分析纯, 国药集团化学试剂有限公司:涤纶长丝,直径 0.2 mm, 购自南通新蒂克单丝科技股份有限公司,使用 Sylgard 184 硅氧烷弹性体基料和固化剂制造 PDMS。

1.2 导电涤纶长丝的制备

首先,通过等离子体修饰技术对涤纶长丝表面进 行氧气低温等离子体修饰,使涤纶长丝表面变得粗糙。 然后将处理后的涤纶长丝放入高真空多功能磁控溅射 设备中进行涤纶长丝表面镀铜处理,获得导电涤纶长丝。

收稿日期: 2018-08-18

基金项目:河南省科技创新人才计划(编号:174100510013)

作者简介: 南楠(1994—), 女, 硕士研究生, 主要从事智能纳米纤维材 料的研究。

1.3 纺丝液的制备

首先,将 CNT 溶于 N-N 二甲基甲酰胺和四氢呋 喃混合溶液中(质量比为1:1)中超声8h,然后将聚 氨酯(PU)颗粒溶于均匀的 CNT 分散液中,在室温下 经磁力搅拌器搅拌溶解后得到质量分数为 12% 的 PU/CNT 纺丝液,搅拌时间为10h。

1.4 静电纺 PU/CNT 纳米纤维包芯纱线的制备

制备连续纳米纤维包芯纱的双重共轭静电纺装置 见图 1,包括纺丝针头、供液装置、金属喇叭和卷绕装 置等。两组针头对称排列在以喇叭为中心的两侧,分 别与高压发生器的正负极相连,金属喇叭不接地。



图 1 双重共轭静电纺纳米纤维成纱装置示意图

储液装置中的溶液被匀速地输送到纺丝针头中, 经电场力的拉伸形成纳米纤维,纳米纤维在喇叭处聚 集成倒锥形纳米纤维网,并进一步牵伸导电涤纶长丝 取向成纤维束,经喇叭旋转加捻获得有捻的 PU/CNT 纳米纤维包芯纱,并将其连续地卷绕到卷绕装置上。

聚氨酯溶液质量分数为 12%,碳纳米管占聚氨酯 质量的 1%,电压为 18~20 kV,纺丝溶液总流量为 2.0 ~4.4 mL/h,正负喷头溶液流量比为 1:3~3:1,正负 针头间的距离为 14~20 cm,喷头距离喇叭口边缘的垂 直距离为 4 cm,针头内径 0.51 mm,喇叭转速 0~ 180 r/min,卷绕速度 0~50 r/min^[13]。

1.5 PU/CNT 纳米纤维传感器的组装

在获得的 PU/CNT 纳米纤维包芯纱的表面涂覆 一层带有导电铜丝的 PDMS 凝胶膜,制备获得 PU/ CNT 纳米纤维传感器,其示意图见图 2。



图 2 PU/CNT 纳米纤维包芯纱传感器结构示意图

1.6 扫描电镜分析(SEM)

采用日本 JSM-6360 型扫描显微镜观察所制备纳 米纤维纱线的表面形貌。测试条件:恒温 20℃,相对 湿度 65%,加速电压 15 kV,测试前样品进行镀金 处理。

1.7 力学性能测试

采用美国 Instron365 型电子强力仪进行纱线的拉伸力学性能测试,用于测试的纱线样品长为 25 mm,试样夹持长度 10 mm,拉伸速度 10 mm/min,初始张力为 0.2 cN。每种试样测试 10 次,最后求平均值。测试条件:恒温 20℃,相对湿度 65%。

1.8 导电性能测试

在室温条件下,采用 KEITHLEY2400 型数字源表 测试单位长度 PPy/PAN/GO 复合纳米纤维纱的电阻。

2 结果分析与讨论

2.1 导电长丝和 PU/CNT 纳米纤维包芯纱的形貌分 析

图 3 为导电涤纶长丝和 PU/CNT 纳米纤维包芯纱 的典型扫描电子显微镜(SEM)图像。



(c) PU/CNT纳米纤维包芯纱表面
 (d) PU/CNT纳米纤维包芯纱横截面
 图 3 导电涤纶长丝和 PU/CNT 纳米
 纤维包芯纱的表面和横截面扫描电镜图

从图 3(a)可以看出,纳米铜膜颗粒均匀覆盖在涤 纶长丝表面,团聚比较明显。图 3(b)是导电涤纶长丝 横截面的 SEM 图像,显示出纳米铜膜层和纳米纤维层 之间的同轴结构和紧密接触的界面。图 3(c)的 PU/ CNT 纳米纤维包芯纱具有均匀的捻回分布,纱中纤维 沿捻度方向平行取向。图 3(d)是 PU/CNT 纳米纤维 包芯纱横截面的 SEM 图像,这种独特的同轴结构使导 电涤纶长丝在机械变形下能够与 PU/CNT 纳米纤维 层紧密连接,这对于传感器输出稳定和可逆的电信号 非常重要。

2.2 力学性能分析

为了进一步研究镀铜后的涤纶长丝和 PU/CNT 纳米纤维包芯纱的力学性能,对其进行了拉伸试验,结 果见图 4。



由图 4 可以看出,镀铜后的涤纶长丝断裂强力和 断裂伸长率得到微小的提高,分别达到了 9 N 和 47%。 此外, PU/CNT 包芯纱显示出更高的拉伸强度,为 10 N。产生这种现象的原因是:覆盖在涤纶长丝表面 的纳米铜膜金属层提高了涤纶长丝的断裂强力;纳米 铜膜作为中间夹层,连接了 PU/CNT 纳米纤维与导电 涤纶长丝,在拉伸时彼此之间有摩擦;包芯纱表面有排 列取向的 PU/CNT 纳米纤维束,由于 PU 具有良好的 弹性,CNT 具有柔韧性,因此增大了包芯纱的断裂强力。

2.3 导电涤纶长丝的导电性分析

涤纶长丝本身不带电,而属于金属的铜导电性能 优良,因此镀铜之后的导电涤纶长丝的导电性能明显 增强。由于镀铜时间对涤纶长丝表面的镀铜率有重要 影响,本文对不同镀铜时间(10、20、30 min)下的导电 涤纶长丝进行测试,结果见图 5。





从图 5 可以看出,镀铜时间越长,电阻越小,电流越 大。当镀铜时间为 30 min 时,电阻最小,为 11.1 mΩ/cm。 这是由于涤纶长丝表面的铜膜越厚,纳米铜之间的接 触越紧密,电流的传递速率越快。

2.4 PU/CNT 纳米纤维传感器的压敏特性

传感器的压力灵敏度 S 受制于相对整体电阻值的 变化[(R_0-R) R_0], R_0 和 R 是施加机械力前后的整体 电阻,其压力灵敏度可以定义为图 6 曲线的斜率, $S = [(R_0-R)R_0]\Delta F$ 。



可以看出,在相对较低的压力范围内(称为阶段 I),传感器灵敏度高达 5.1 N⁻¹,远高于在高压力范围 内的灵敏度(*S*=0.05 N⁻¹)(第二阶段)。我们将传感 器在低压下的高灵敏度归因为纳米纤维是超薄的并且 容易变形,因此,许多纳米纤维的变形累积使接触面积 快速增加,这又使接触电阻快速降低。在阶段 II 中,需 要更高的压力以进一步使纳米纤维变形。

3 结 语

本文通过射频磁控溅射法和静电纺丝技术制备了 PU/CNT 纳米纤维压力传感器。研究表明,涤纶长丝 经射频磁控溅射铜后,纳米铜膜颗粒均匀覆盖在涤纶 长丝表面,显示了优秀的导电性;PU/CNT 纳米纤维纱 线仍具有均匀的捻回分布,制备的 PU/CNT 纳米纤维 压力传感器显示出较高的压力灵敏度。这种高灵敏度 的压力传感器为可穿戴医疗保健系统、电子皮肤和人 机交互的智能便携设备提供参考。

参考文献:

- [1] 郭杰,蔡志江.静电纺丝制备碳纳米管基复合纳米纤维的研究进 展[J].高分子通报,2014(11):1-6.
- [2] 李敏暄,覃小红.静电纺聚氨酯(PU)/单壁碳纳米管复合纤维的 性能[J].东华大学学报(自然科学版),2013,39(6):703-709.
- [3] 张悦,吴韶华,张弘楠,等.PAN/SWCNTs复合纳米纤维纱线的制备及其性能[J].东华大学学报(自然科学版),2016,42(3):313-317.
- [4] 汪策,李雄,程诚,等.空气过滤用静电纺聚苯乙烯/碳纳米管复合 纤维膜的制备[J].材料科学与工程学报,2016,34(6):960-966.
- [5] 刘永娜.氧化石墨烯/碳纳米管组装及其复合材料性能[D].沈阳: 沈阳航空航天大学,2018.

☞(下转第43页)

并条工序采取"重加压、慢速度、大隔距"的工艺原则。 为了避免出现并条机纺纱通道挂花、棉条挂毛现象,要 求操作人员加强纺纱通道的清洁工作。

末 并 工 序 的 主 要 工 艺 参 数 为:并 条 速 度 240 m/min,罗拉隔距 10 mm×16 mm,后区牵伸倍数 1.15 倍,并合数 8 根,总牵伸倍数 7.89 倍。质量指标: A 组熟条定量为 24.5 g/5 m,质量不匀率为 1.0%;B 组 熟条定量为 24.0 g/5 m,质量不匀率为 0.8%。

4.4 粗纱工序

由于细纱工序采用单区牵伸,粗纱工序的捻系数 应该较小设计。粗纱机为三罗拉双短皮圈牵伸,粗纱 工艺设计原则为"重加压、较小捻系数、慢速度"。粗 纱工序的主要工艺参数为:罗拉隔距 26 mm×35 mm, 后区牵伸 1.30 倍,锭子转速 900 r/min,钳口隔距 6.5 mm。主要质量指标为:A 组定量 7.65 g/10 m,捻 系数 75,质量不匀率 1.5%,条干 CV 值 5.6%;B 组定量 6.5 g/10 m,捻系数为 65,质量不匀率为 1.4%,条干 CV 值 4.7%。

4.5 细纱工序

细纱机采用 JC-SF 型多功能渐变段彩纺纱装置, 该装置主要由双伺服电动机传动,控制系统采用 PLC 技术。在细纱机的牵伸传动系统中,前罗拉与中、后罗 拉分别由不同的电动机控制,相互独立运行,同时进行 异型管、网格圈式的紧密纺改造。细纱机的中、后罗拉 分别采用长短两对皮圈与前罗拉分别形成两个牵伸 区,喂入中、后罗拉的两根粗纱实际上仅单区牵伸后再 并合加捻成纱,没有后区牵伸,因此,为了避免出现粗 纱牵伸不开导致"下粗纱"现象,必须降低粗纱捻系 数,适当加大细纱机前区隔距^[4]。

细纱机的主要工艺参数为:细纱机钳口隔距块 3.5 mm,锭速 12 200 r/min,设计捻系数 393,罗拉隔距

(上接第40页)

- [6] 彭孟娜,马建伟.静电纺纳米纤维材料的发展现状与应用[J].产业用纺织品,2018(1):1-5.
- BHARDWAJ N, KUNDU S C.Electrospinning: A fascinating fiber fabrication technique [J]. Biotechnology Advances, 2010, 28 (3): 325 347.
- [8] AFIFI A M, NAKANO S, YAMANE H, et al. Electrospinning of continuous aligning yarns with a "funnel" target[J].Macromolecular Materials & Engineering, 2010, 295(7):660-665.

22 mm×28 mm,钢领选择 PG2-4254。细纱质量指标为:单纱断裂强度 14.7 cN/tex,单纱强力 CV 11.8%,纱线质量 CV 2.7%,千锭纱断头率 47 根。

4.6 络筒工序

络筒工序选用 Muratec No.21C 型自动络筒机,电 子清纱器型号为 Uster quantum2。络筒速度为 1 000 m/min,电清工艺参数设计为:N 400%,S 300%× 5.0 cm,L 80%×50 cm,T -50%×60 cm。

5 结 语

本次纺纱采用的原料性质差异大、工艺复杂,因此 在纺纱生产过程中对各主要工序的工艺参数选择要适 应不同的纤维性能。另外,为了保证生产顺利,对半精 纺中原料预处理要充分,同时对车间的温湿度进行严 格控制,将半制品回潮率控制在合理的区间,以提高生 产效率。其次是细纱中、后罗拉的皮圈容易歪斜,导致 粗纱走偏,甚至滑出牵伸区,因此需要加强设备检查; 最后要提高两种粗纱质量不匀率水平,避免纱号偏差 较大。

由于半精纺竹节段彩纱为一种复合结构的新型纱线,生产难度大,工艺调试复杂,经过多次纺纱试验与 技术改进,最终成功开发出竹节段彩纱线。半精纺竹 节段彩纱风格独特,形成的针织面料别具一格,可为企 业创造效益。

参考文献:

- [1] 刘梅城.35.7 tex×2 JC/W/N60/30/10 半精纺竹节线生产实践[J].
 上海纺织科技,2015,43(4):59-60.
- [2] 刘梅城,张雨蒙.一种竹节包芯彩点纱:2016 2 0186578.5[P].2016 -7-27.
- [3] 刘天佑.等线密度段彩纱的成纱机理及纺纱工艺研究[D].上海: 东华大学,2014.
- [4] 刘梅城,陈志华,蔡剑波.粘胶/涤纶赛络紧密纺双竹节纱的研发[J].毛纺科技,2017(12):16-18.
- [9] 何建新,张明军,崔世忠,等.纳米纤维包芯纱的制备与表征[J]. 上海纺织科技,2014(8):54-56.
- [10] 齐琨,何建新,周玉嫚,等.多重共轭静电纺纳米纤维的成纱工艺[J].东华大学学报(自然科学版),2013,39(6):710-715.
- [11] 孙凡,王沧,施陈飞,等.电纺 PANL/PEO 纳米纤维传感器制备与应用[J].传感器与微系统,2015(8):121-123.
- [12] 何崟,周艺颖,刘皓,等.基于碳材料的柔性压力传感器研究进展[J].化工进展,2018(7):2664-2671.