文章编号:1006-9941(2019)08-0671-08

# 竹浆纤维素纳米纤维对硝化纤维素膜的增强作用

周逸',魏洁',吕妍妍',樊浩瑜',吴雪',赵利斌2,张仁旭2,邵自强'

(1.北京理工大学 北京市纤维素及其衍生材料工程技术研究中心,北京 100081; 2.四川北方硝化棉股份有限公司,四川 泸州 646605)

摘 要: 为获得力学性能更好的硝化纤维素膜材料,对竹浆进行2,2,6,6-四甲基哌啶-1-氧基自由基(TEMPO)选择性催化氧化-超 声处理,得到直径纳米级、长度微米级的纤维素纳米纤维(cellulose nanofibrils,CNFs)。采用 N, N-二甲基甲酰胺(DMF)或 DMF/H<sub>2</sub>O混合溶剂作分散剂,先后将硝化纤维素与酸化和未酸化的 CNFs进行充分混合,在不同的分散剂条件下制备出 CNFs增强的硝 化纤维素膜,采用透射电镜(TEM)、热重(TG)、力学拉伸试验、动态力学热分析(DMTA)等测试表征了 CNFs形态尺寸以及 CNFs增强的硝化纤维素膜力学性能变化规律。结果表明,CNFs的直径为 5~10 nm,长度为 500~3000 nm;酸化与未酸化的 CNFs 在 DMF 中分散性均好于丙酮溶液;在 DMF/H<sub>2</sub>O分散体系中水的体积分数达到 20%时出现了 CNFs 团聚;在 DMF分散剂体系中,加入酸化 的 CNFs制备出的复合膜拉伸强度为 52.0 MPa,断裂伸长率为 10.4%,显著高于空白样(36.6 MPa,8.4%)。

 关键词:纤维素纳米纤维(CNFs);硝化纤维素(NC);复合膜增强

 中图分类号: TJ55; O64
 文献标志码: A

DOI:10.11943/CJEM2018231

# 1 引言

硝化纤维素(Nitrocellulose,NC)是一种热塑性材料,其分子链属于半刚性高分子链,其玻璃化转变温度高于其分解温度,NC基制品常常表现出低温变脆、高温变软的特点,通过硝化度调节难以解决NC基火药的力学性能与能量性能之间的矛盾问题。目前改进热塑性材料力学性能的方法主要有化学接枝、物理共混、物理交联和添加纳米材料。

通过化学接枝改性的方式,利用接枝的支链产生 内增塑作用可以改善高分子的柔顺性,这是一种成本 低且有效的方法。早在20世纪,Данилов С Н 等<sup>[1-2]</sup> 就制备了热塑性良好的甲氧基纤维素甘油醚,并以此 压制出了性能优良的火药;Лопотенок А А 等<sup>[3-4]</sup>制备

```
收稿日期: 2018-08-28; 修回日期: 2018-10-19
网络出版日期: 2019-01-17
基金项目:中国兵器北方化学工业集团公司青年科技创新专项
(QKCZ-mp-2015-08); 湖北省技术创新专项(2016AAA037)
作者简介:周逸(1987-),男,博士研究生,主要从事含能材料与纤
维素纳米化研究。e-mail:linus.zhou@aliyun.com
通信联系人:邵自强(1965-),男,教授,主要从事含能材料与功能
高分子研究。e-mail:shaoziqiang@263.net
```

了氯代甘油羟乙基纤维素醚的硝化物; Рогов、 Мочаловаи、Шилова、Лобашова 等<sup>[5-8]</sup>利用热塑性纤 维素醚为基材压制了系列无烟均质发射药与推进剂, 并对其综合性能进行了系统的探索。邵自强等[9-13]通 过化学接枝改性,制成柔性化的改性NC,在火炸药组 分中全部或部分替代现有NC以提高其力学性能,并 获得了显著的改善效果。物理共混<sup>[14-15]</sup>是指在NC基 发射药或推进剂中引入玻璃化温度低、柔性好的高分 子,以此来改善力学性能。物理交联[16-17]可通过改变 材料中硬质链与软质链的长度分布来改善无定型高分 子力学性能受温度影响大的缺点,也是一种改善NC 基火药高温力学性能缺陷的有效方法。相较于NC的 制备,化学接枝与物理交联制备工艺更加复杂,物理共 混需要添加大量其他材料。添加纳米材料也可以显著 提高热塑性材料的力学性能[18-19],直接添加纳米碳 管、石墨烯及其与芳纶纤维的复合物材料可以获得良 好的复合材料增强效果[20-23],但纳米碳材料制备工艺 复杂、价格昂贵。对于发射药、推进剂等军品,在制备 过程中引入更多操作上难以准确控制的因素和提高制 备操作的复杂性是不利于战时生产与作战使用的。

NC在发射药与推进剂中主要用作粘合剂,但是

**引用本文:**周逸,魏洁,吕妍妍,等. 竹浆纤维素纳米纤维对硝化纤维素膜的增强作用[J]. 含能材料,2019,27(8):671-678. ZHOU Yi, WEI Jie, LÜ Yan-yan, et al. Enhancement of Nitrocellulose Membrane by Bamboo Pulp Cellulose Nanofiber[J]. *Chinese Journal of Energetic Materials* (*Hanneng Cailiao*),2019,27(8):671-678.

### CHINESE JOURNAL OF ENERGETIC MATERIALS

由于硝胺发射药与改性双基推进剂在研制过程中添加 了固体高能成分,因此降低了作为粘合剂的NC含量, 导致力学性能下降<sup>[24]</sup>。以往的工作大多通过提高NC 含氮量或添加增塑剂来改善其力学性能<sup>[25-26]</sup>,操作复 杂旦增塑剂添加量大,而效果却不如添加少量纳米材 料明显,尤其是使用化学结构与NC相似且价格更加 低廉的纤维素纳米材料对NC进行增强增韧。Akira Isogai<sup>[27]</sup>等首先利用2,2,6,6-四甲基哌啶-1-氧基自 由基(TEMPO)在温和的TEMPO/NaBr/NaCIO氧化体系 中制备出了纳米纤维素纤维(CNFs),其直径为3~5 nm, 长度可达数微米,这一制备方法及材料性能研究目前 受到广泛关注<sup>[28-30]</sup>。CNFs杨氏模量可达140 GPa,抗 拉强度可达1.7 GPa,同时其继承了纤维素材料无污 染、可降解的优点,因此作为一种复合材料的性能增强 组分受到了比较广泛的研究。有研究[31-32]显示添加 了3.5% 改性纤维素纳米晶须制备的 NC 复合膜抗拉 强度提高了21.7%,拉伸模量提高了32.7%,断裂伸长 率提高了123.6%,力学性能提升显著。张云华等[33] 将NC质量的1% 替换为CNFs,使某型改性双基推进 剂在 20,50 ℃和-40 ℃条件下,抗拉强度分别提高 18%、34%和27%,断裂伸长率分别提高45%、35%和 18%,获得了低温不脆、高温不软的综合性能提高。夏 勇等<sup>[34]</sup>在现役制式太根发射药中添加 0.5%NC 质量 的CNFs,使太根发射药在-40 ℃和20 ℃时的抗冲击 强度分别提高 30.4% 和 8.9%, 为火炮系统的安全性与 可靠性起到了提升作用。

由于推进剂、发射药等材料的特殊性,不仅需要保证其性能稳定可靠,也要求制备工艺相对简单、制备成本增加少,因此有必要进一步探求更简单有效的NC基材料增强手段。纤维素纳米材料作为近年来的新兴材料,其高强度<sup>[35]</sup>、低密度、低热胀系数<sup>[36]</sup>等优点引人注目,具有很大的开发前景。

基于此,本研究选用价格低廉的竹浆为原材料,通 过TEMPO氧化法制备CNFs。在不对CNFs进行更多 复杂处理的前提下将其应用于NC膜的力学性能改 进。根据NC属于亲油性硝酸酯、CNFs属于多羟基的 亲水性多糖的化学结构特点,研究与优化了DMF/ H<sub>2</sub>O混合分散剂体系的组成比例,以蒸发分散剂的方 式制得NC/CNFs复合膜。同时进一步研究了CNFs在 NC膜中的最佳复合方法,通过酸化处理对比考察了 CNFs羧基形态差异(羧酸钠与羧酸)对复合膜的力学 性能影响,以探索使用纤维素纳米材料改善NC基火 药的简单新途径。

# 2 实验部分

### 2.1 试剂与仪器

湿竹浆(聚合度780,纤维素含量大于85%),北京 北方世纪纤维素技术开发有限公司;2,2,6,6-四甲基 哌啶-1-氧化物(TEMPO),分析纯,阿拉丁试剂;溴化 钠、氢氧化钠、次氯酸钠溶液(1.15 mol·L<sup>-1</sup>)、盐酸 (36%~37%)、N,N-二甲基甲酰胺(DMF),均为分析 纯,北京化工厂;硝化纤维素粉末(含氮量13.32%,安 定性2.35 NO mL·g<sup>-1</sup>),四川北方硝化棉股份有限 公司。

LG10-2.4A型医用离心机,北京医用离心机厂; Scientz-IID型超声波细胞粉碎仪,宁波新芝生物科技 股份有限公司;Instion 1185万能材料试验机,英国 Instion国际有限公司;Physica MCR301旋转流变仪, 奥地利Anton Paar公司;JEM 1200EX透射电子显微 镜,日本JEOL公司;Nicolet iS10傅里叶红外光谱仪, 美国赛默飞公司;STA 449F3同步热分析仪,德国耐驰 公司;Brucker D8型X射线粉末衍射仪,德国Brucker 公司。

## 2.2 实验过程

### 2.2.1 CNFs水分散液制备

参考文献[27],采用 TEMPO 氧化法制备纤维素 纳米纤维。准确称取 0.5 g TEMPO 以及 5 g NaBr,加 入 2000 mL 去离子水中在室温下充分搅拌溶解。再 向反应体系中加入 42 g湿竹浆(其中干竹浆质量分数 为 20.53%)。待纤维素分散均匀后,向分散液中滴加 1.15 mol·L<sup>-1</sup>的 NaClO 溶液 90 g,通过控制 NaClO 溶 液的加入速度使反应体系的 pH 值保持在 10~10.5。 待 NaClO 溶液滴加完毕后,继续不断滴加 0.5 mol·L<sup>-1</sup> 的 NaOH 溶液以保持分散液的 pH 值稳定,直至分散 液 pH 值不再因反应而下降为止。过滤分散液,收集 不溶物并用去离子水洗 3~5 次,得到 TEMPO 氧化纤 维素。将 TEMPO 氧化纤维素配制成质量分数约 1% 的水分散液,在超声细胞粉碎仪中超声处理 15 min, 随后将得到的分散液经过 20 min、10000 r·min<sup>-1</sup>的离 心处理,取上层清液,即得到 CNFs水分散液。

## 2.2.2 CNFs酸化处理及其DMF分散液制备

参考文献[37],在搅拌的条件下,向所得CNFs水分散液中缓慢滴加 0.5 mol·L<sup>-1</sup>的盐酸,调节pH至2, 连续搅拌12h直至pH值稳定不变,得到凝胶状的、酸 化的CNFs水分散液;准确称量质量相同的酸化纳米 纤维素的水分散液两份,使用孔径 0.45 μm 过滤膜进 行减压抽滤,抽滤过程中持续搅拌,且在该过程中分别 加入丙酮、DMF充分置换,最后将丙酮和 DMF 两份分 散体系使用细胞粉碎仪在 400 W 功率下处理 10 min, 即得 CNFs 的 DMF 分散液。

## 2.2.3 NC/CNFs复合膜制备

NC可以在丙酮、DMF等溶剂中溶解,而CNFs是 亲水性强且难溶解的材料,因此需要采用特定处理方 式得到均匀的NC/CNFs混合分散液,并进一步蒸发分 散液后获得复合膜。图1为复合膜制备流程示意图。

### 2.2.3.1 DMF分散液制膜

(1)称取两份质量为的1g的干燥NC样品,分别 放在两个干燥后的烧杯中,再分别加入20mLDMF, 搅拌24h至充分溶解。

(2)另取两个烧杯分别加入适量 CNFs 水分散液 和酸化的 CNFs 水分散液,保持二者中的 CNFs 含量一 致,再分别添加 25 ml去离子水,并在超声细胞粉碎仪 中于 400 W 功率下处理 5 min,待烧杯中的材料分散 均匀后,分别再添加 25 mL DMF。

(3)在70℃水浴条件下进行旋蒸驱水,获得分散 剂全部为DMF的CNFs分散液。 (4)将两种 CNFs 的 DMF 分散液添加至溶解完全的 NC 溶液中,搅拌 24 h。

(5)将 NC/CNFs 分散液倒入培养皿中水平放置, 在 80 ℃条件下烘干 24 h,完全蒸发溶剂后获得 NC/ CNFs 复合膜。

### 2.2.3.2 DMF/H<sub>2</sub>O分散液制膜

(1)称取质量为1g的干燥NC样品,加入20mL DMF,搅拌24h至充分溶解,随后将其分成若干小份 以便于测试。

(2)按照一定的含水比例分别配制酸化和未酸化 CNFs的DMF分散液,其中CNFs的含量均为0.01g。

(3)将总体积为 25 ml的 CNFs 分散液在功率400 W的超声细胞粉碎仪中处理 5 min。

(4)将分散均匀的CNFs分散液分别添加至NC的 DMF溶液中,观察是否有NC析出。

(5)取NC未析出的最大含水量混合溶液作为酸 化和未酸化CNFs的分散液,将其与配置好的NC的 DMF溶液混合,搅拌24h至混合均匀。

(6)将NC/CNFs分散液倒入培养皿中水平放置, 在80℃条件下烘干24h,完全蒸发溶剂后获得NC/ CNFs复合膜。



图1 两种复合膜制备流程

Fig.1 Two preparation processes of composite membranes

# 2.2.4 力学性能测试

NC/CNFs 复合膜静态力学性能使用 Instion 1185万能材料试验机测定,将被测 NC/CNFs 复合膜 样品裁剪为尺寸 30.0 mm×4.0 mm×0.02mm的试样, 测试温度 20 ℃,湿度 50%,拉伸速率为 5 mm·min<sup>-1</sup>, 测试跨距为 20 mm;同时,使用 Physica MCR 301 智 能流变仪,对 NC/CNFs 复合膜样品进行动态力学性 能测试,测定复合膜的储能模量随温度增加发生 的变化。测试条件为:升温速度为 5 ℃·min<sup>-1</sup>,间距 20 mm,频率为 1 Hz,测试温度 0~180 ℃。每个样品 测试 5 次取平均值。

# 3 结果与讨论

# 3.1 CNFs结构与性能表征

采用用透射电镜(TEM)、傅里叶红外光谱 (FT-IR)、热重(TG)以及X射线衍射(XRD)图谱对 CNFs的结构和性能进行分析,如图2所示。由图2a可 知,利用TEMPO氧化法制备的CNFs,直径为5~10 nm, 长度为500~3000 nm。从图2b可以看出,CNFs在 3305(O—H)、2875(—CH—)、1597 cm<sup>-1</sup>(C=O)处 均出现红外特征吸收峰,1402~1313 cm<sup>-1</sup>处的吸收峰 由 C-H的伸缩振动产生,1159~1018 cm<sup>-1</sup>处的吸收 峰为 C-O的伸缩振动峰和 O-H的弯曲振动峰,与 竹浆原料的红外谱图对照可断定 CNFs 上出现了羧



a. TEM(scale:500 nm)



图 2 竹浆和CNFs的TEM、FT-IR、TG以及XRD测试结果 Fig.2 Test results of TEM, FT-IR, TG, and XRD for bamboo pulp and CNFs

基。从图 2c 可以看出,与竹浆原料在 290 ℃时开始分 解不同,CNFs 热降解温度降低到 225 ℃,原因是纤维 素原料经过 TEMPO 氧化处理后结晶区受到破坏,结 晶度的下降致使材料的热稳定性变差<sup>[38]</sup>。从图 2d 可 以看出,CNFs 与竹浆原料的 XRD 特征峰位置基本一 致,出现在大约 16°、23°和 35°三处,分别对应于典型 纤维素 I型结构的(1 1 0)、(2 0 0)和(0 0 4)反射平 面<sup>[39]</sup>。其结晶度根据 Segal 等<sup>[40]</sup>提出的经验方法计算 后分别是 76.3%、62.1%。

## 3.2 CNFs分散剂优化

CNFs在丙酮和DMF中的分散状态如图3所示。 由图3可知,无论CNFs酸化与否在丙酮中均会出现明 显团聚并沉降,这是由于纤维素材料的自身特性造成 的,纤维素大分子表面大量羟基之间的氢键作用使其 通过有序组合的方式形成稳固的超分子结构,同时其 相对较大的比表面积也使其具有更高的表面能,因而 难以溶解在水和多数有机溶剂中并且有显著的聚集趋 势,这一实验结果也证明丙酮不是CNFs的良分散剂。 而无论CNFs酸化与否在DMF中都可均匀分散,DMF



a. unacidified CNFs dispersed in acetone



 acidified CNFs dispersed in acetone



 unacidified CNFs dispersed in DMF



**d.** acidified CNFs dispersed in DMF

图3 酸化和未酸化CNFs在丙酮和DMF中的分散情况

Fig. 3 Dispersion of acidified and unacidified CNFs in acetone and DMF 分子能与CNFs表面发生特殊的聚合物-溶剂相互作用,是为数不多的能够较好分散纤维素纳米材料的分散液之一<sup>[41]</sup>。据此向DMF分散剂中增加适量水,以 探索减少高沸点有机溶剂用量的可行性。

表1为DMF分散剂体系水的加入量与CNFs分散 稳定性间的关系。由表1可知,当水的体积分数达到 20%时,CNFs分散液体系均出现了CNFs团聚现象, 当水的体积分数低于20%时,则样品状态稳定。这是 因为纤维素纳米材料相对于DMF亲水性更强,在足量 水存在时会与水分子结合形成类似胶体的水化颗粒并 均匀分散在水中<sup>[42]</sup>,当加水量足以形成水化颗粒但却 不够保持其分散时,类似胶体的体系就会发生聚沉。 因此在NC/CNFs复合膜的制备过程中,考察含水体积 分数为15%的DMF/H<sub>2</sub>O混合分散液的成膜效果,既 能实现工艺上最大化减少高沸点有机溶剂的目的,又 能防止纤维素纳米材料形成水化颗粒,保持稳定分散。

表1 不同配比的CNFs分散剂及其分散效果

**Table 1**Different proportions of dispersants and their disper-sion effect on CNFs

N.L.	volume fraction of wa-	mass of CNFs / g		dispersion
NO.	ter added to DMF / $\%$	unacidified	acidified	stability
а	5	0.01	0	clarification
b	5	0	0.01	clarification
С	10	0.01	0	clarification
d	10	0	0.01	clarification
е	15	0.01	0	clarification
f	15	0	0.01	clarification
g	20	0.01	0	precipitation
h	20	0	0.01	precipitation

### 3.3 NC/CNFs复合膜静态力学性能测试

图 4 为使用酸化和未酸化 CNFs 在不同的制备流 程下制备的 NC/CNFs 复合膜的应力-应变曲线。表 2 为不同条件下制备的 NC/CNFs 复合膜抗拉强度 σ 及 断裂伸长率  $\varepsilon_{max}$ 。

由图 4 和表 2 可见,所有样品的杨氏模量均高于 空白样。样品 5 没有产生复合膜力学性能增强的作 用,其屈服强度、抗拉强度、断裂伸长率均低于空白样; 样品 2、4 不出现屈服,抗拉强度均高于空白样,断裂伸 长率低于空白样;样品 3 屈服强度、抗拉强度、断裂伸 长率均高于空白样,整体增强效果最佳。

CNFs作为纤维状增强填料,其在NC中的增强原 理近似于混凝土中钢筋对水泥的增强作用。在DMF 分散剂中制备的复合膜即样品2、3相对于空白样抗拉



图 4 不同制备条件下 NC/CNFs 复合膜的应力-应变曲线 Fig.4 Stress-strain curves of NC/CNFs composite membranes prepared under different conditions

表 2 不同制备条件下 NC/CNFs 复合膜的抗拉强度以及断裂 伸长率

**Table 2** Tensile strength and elongation at break of NC/CNFscomposite membranes prepared under different conditions

sample	preparation condition	σ / MPa	ε <sub>max</sub> / %
1	blank sample	36.6	8.4
2	unacidified CNFs dispersed in DMF	47.5	5.2
3	acidified CNFs dispersed in DMF	52.0	10.4
4	unacidified CNFs dispersed in DMF/ $\rm H_{2}O$	61.8	6.2
5	acidified CNFs dispersed in DMF/ $\rm H_{2}O$	30.0	4.3

Note:  $\sigma$  is the tensile strength,  $\varepsilon_{\max}$  is the elongation.

强度提升幅度比较接近,但CNFs酸化和未酸化导致 的复合膜断裂伸长率显著不同,样品2韧性较差。在 相同的无水分散条件下,样品3中酸化后的CNFs表面 出现完整的羧基,更易于与NC中大分子上的硝基相 互作用形成氢键,在大分子间发生滑移时也易于重新 生成新的氢键<sup>[43]</sup>,NC与CNFs之间的黏着力增大,因 而导致样品3相比于样品2表现出更好的韧性。旋转 蒸发过程中容器不断旋转产生的搅拌作用也有利于成 膜液更加均匀,也更能保证膜材料的均匀性,减少内部 微小缺陷带来力学性能下降。

在混合分散剂中制备的复合膜即样品4、5 抗拉强度显著不同,而断裂伸长率比较接近。对于样品4,亲水性的CNFs更易于分散在含水的混合分散剂中,CNFs自身的高强度导致其增强后的复合膜抗拉强度提升、断裂伸长率下降,同时也因为其CNFs表面没有完整的羧基,不易与NC产生氢键作用,与样品2同样表现出韧性变差的特征。样品5中酸化后的CNFs与水的亲和力加强,同时在水分子的诱导与氢键作用下更易聚结<sup>[37]</sup>,聚结后的CNFs成为复合模结构缺陷,导致复合膜力学性能下降<sup>[44]</sup>。

# 3.4 NC/CNFs复合膜动态力学性能测试

图 5 为不同条件下制备出的 NC/CNFs 复合膜储 能模量(F')的温度依赖曲线。从图 5 可以看出, 25 ℃ 时,在 DMF 中分散酸化、未酸化 CNFs 制备的复合膜储 能模量分别为 15.2 GPa 和 18.9 GPa,在 DMF/H<sub>2</sub>O 中 分散的酸化、未酸化 CNFs 制备的复合膜储能模量分别为 17.2 GPa 和 15.5 GPa,均高于 NC 空白样(6.45 GPa)。 随着温度逐渐上升,复合膜储能模量逐渐下降,这是由 于温度的上升使膜材料中的主要成分 NC 大分子链段 热运动加剧,松弛过程加快,模量和强度下降<sup>[45]</sup>。在 常温~180 ℃内, NC/CNFs 膜的模量均高于纯的 NC 膜,超过 180 ℃,全部膜的模量均迅速下降,这是 NC 开始热分解导致的<sup>[46]</sup>。



图 5 不同制备条件下 NC/CNFs 复合膜的储能模量-温度曲线 Fig.5 Storage modulus-temperature curves of NC/CNFs composite membranes prepared under different conditions

显而易见的是,CNFs的加入使得材料在彻底流动 之前,相较于空白样均有储能模量的提升,且CNFs的 引入不影响NC的热分解性能。

# 4 结论

以速生、廉价的竹浆为原料制备的TEMPO氧化 纤维素纳米纤维(CNFs),在DMF或DMF/H<sub>2</sub>O混合分 散剂体系中分散并与NC混合制备复合膜。

(1) DMF/H<sub>2</sub>O分散剂中水的体积分数小于 20% 时可用作亲水性 CNFs 与油溶性 NC 相混的介质。 DMF/H<sub>2</sub>O分散剂中的水分有利于 CNFs 的均匀分散, 并且使用 DMF/H<sub>2</sub>O分散剂条件下制备的 NC/CNFs 复 合膜抗拉强度提升,但断裂伸长率下降。

(2)在 DMF 中分散 CNFs,在将 CNFs 与 NC 混合 之前需要对 CNFs 水分散液进行分散剂置换,将分散 剂全部换为 DMF。以此体系制备的 NC/CNFs 复合膜 抗拉强度有所提升,但其中的 CNFs 与 NC 不易产生氢 键作用,发生相对滑移之后难以再生氢键,因此复合膜 断裂伸长率下降。

(3)在 DMF 中分散预先酸化的 CNFs,酸化后的 CNFs表面出现完整的羧基,更易于与 NC 中大分子上 的硝基相互作用形成氢键,在大分子间发生滑移时也 易于重新生成新的氢键,CNFs 与 NC 之间黏着力增 大,以此体系制备的 NC/CNFs 复合膜在 CNFs添加质 量为 1% NC 时,复合膜抗拉强度为 52.0 MPa,断裂伸 长率为 10.4%,显著高于空白样(36.6 MPa,8.4%)。

(4)使用亲水性的 CNFs 增强亲油性的 NC 基体时, DMF 可作为优选分散剂, 对基体韧性有增强需求时可对 CNFs 做预先的酸化处理。而对基体韧性无增强需求, 仅需提高基体抗拉强度时, 可使用含水体积分数 15%的 DMF 作为 CNFs 的分散液, 以此减少 DMF的用量。

以上结果对以NC为粘合剂成分的发射药、推进 剂、可燃药具等材料的力学性能提升具有一定参考 意义。

### 参考文献:

- [1] С Н Данилов и др. Метоксиглицериновые эфиры целлюлозы и пороха на их основе[J]. Труды ЛТИ, 1957, спец.вып. 9, с. 105-110.
- [2] С Н Данилов. Пороха на основе термопластичных нитроглицериновых эфиров целлюлозы [J]. Труды ЛТИ, 1963, спец.вып. 14, с. 121-127.
- [3] А А Лопатенок и др. Термопластичные хлорглицериновые, азидоокси- этиловые эфиры целлюлозы и их нитраты [J]. Труды, 1980, 30, с.261-266.
- [4] А А Лопатенок и др. Каталитический способ получения термопластичных нитратов простых эфиров целлюлозы [J]. Труды, 1980, спец. вы. 30, с.267-269.
- [5] Д А Шилова и др. Разработа соствов сгорающей гильзы насновокси- алкиловых эфиров целлюлозы[J]. Труды, 1977, 28, с.142-144.
- [6] Н Г Рогов и др. Исследования в области баллистических порохов[J], Труды, 1980, спец.вып. 31, с.77-85.
- [7] А И Мочаловаи др. Синтез простых эфиров целлюлозы и 3,
   3-бис-(азидо-метил)-оксациклобутана и их нитратов[J]. Деп.
   ВИНИТИ, 1976, 9001. 11с.
- [8] Г А Лобашова и др. Нитраты оксиалкильных эфиров целлюлозы как компоненты ТРТ баллиститного типа[J], СХ и СТ, 1977, вып.9, с.44-47.
- [9] 邵自强,张有德,杨斐霏,等.新型含能黏合剂羟烷基纤维素醚 硝酸酯分子设计及合成[J].含能材料,2008,16(5):609-613. SHAO Zi-qiang, ZHANG You-de, YANG Fei-fei, et al. Molecular design and synthesis of hydroxyalkyl cellulose ether nitrate as novel energetic adhesive[J]. Chinese Journal of Energetic Materials(Hanneng Cailiao), 2008, 16(5): 609-613.
- [10] 邵自强,张有德,吴嫚丽,等.高性能黏合剂中间体纤维素甘油 醚取代度的测定[J],含能材料,2009,17(3):330-333.
   SHAO Zi-qiang, ZHANG You-de, WU Man-li, et al. Quanti-tative analysis of molar substitution of cellulose glycerol ether

Chinese Journal of Energetic Materials, Vol.27, No.8, 2019 (671-678)

as intermediate of energetic binder[J]. *Chinese Journal of Energetic Materials*(*Hanneng Cailiao*), 2009, 17(3): 330–333.

- [11] 张有德,邵自强,李博,等.NGEC的热行为和热分解机理[J], 含能材料,2010,18(5):568-573.
   ZHANG You-de, SHAO Zi-qiang, LI Bo, et al. Thermal behavior and thermal decomposition mechanism of nitrate glyc-
- erol ether cellulose [J]. Chinese Journal of Energetic Materials (Hanneng Cailiao), 2010, 18(5):568–573.
  [12] Zhang Y, Shao Z, Gao K, et al. Rheological characteristics of nitrate glycerol ether cellulose gel based on phase separation
- in ternary system[J]. *Cellulose*, 2014, 21(6): 4135–4143.
  [13] Zhang Y, Wang F, Gao K, et al. Alcogel and aerogel of nitro-
- cellulose formed in nitrocellulose/acetone/ethanol ternary system[J]. International Journal of Polymeric Materials & Polymeric Biomaterials, 2016, 65(8): 377–383.
- [14] Gerald G B. Thermoplastic elastomer having alternate crystalline structure for using as high energy binders [P]. USP 5210153,1993.
- [15] Niehaus M. Compounding of glycidyl azide polymer with nitrocellulose and its influence on the properties of propellants
   [J]. Propellants Explosives Pyrotechnics, 2000, 25 (5): 236-240.
- [16] 丁海琴, 菅晓霞, 肖乐勤, 等. 聚叠氮缩水甘油醚改性 NC 的制备与性能[J]. 火炸药学报, 2013, 36(3): 78-82.
  DING Hai-qin, JIAN Xiao-xia, XIAO Le-qin, et al. Preparation and properties of glycidyl azide polymer modified NC[J]. Chinese Journal of Explosives & Propellants, 2013, 36(3): 78-82.
- [17] 吴艳光,罗运军,葛震.GAP型交联改性双基推进剂黏合剂的 力学性能[J].火炸药学报,2012,35(2):66-69.
  WU Yan-guang, LUO Yun-jun, GE Zhen. Mechanical properties of the binder for GAP based cross-linked modified double-base propellant[J]. Chinese Journal of Explosives & Propellants, 2012, 35(2): 66-69.
- [18] 贾玉.碳纳米管/热塑性聚合物复合材料的制备及蠕变行为研究
   [D]. 合肥:中国科学技术大学, 2012.
   JIA Yu. Study on preparation and creep behavior of carbon nanotubes-reinforced thermoplastic nanocomposites [D]. Hefei: University of Science and Technology of China, 2012.
- [19] 鹿海军,梁国正,陈祥宝,等.高性能树脂基纳米复合材料的发展新动向[J].航空材料学报,2004,24(4):57-62.
  LU Hai-jun, LIANG Guo-zheng, CHEN Xiang-bao, et al. New trends of research and development of high performance resin nanocomposites[J]. *Journal of Aeronautical Materials*, 2004, 24(4):57-62.
- [20] Wu Q, Henriksson M, Liu X, et al. A high strength nanocomposite based on microcrystalline cellulose and polyurethane[J]. Biomacromolecules, 2007, 8(12): 3687–3692.
- [21] Habibi Y, Goffin A L, Schiltz N, et al. Bionanocomposites based on poly (*e*-caprolactone)-grafted cellulose nanocrystals by ring-opening polymerisation[J]. *Journal of Materials Chemistry*, 2008, 18(41): 5002–5010.
- [22] Bulota M, Vesterinen A H, Hughes M, et al. Mechanical behavior, structure, and reinforcement processes of TEMPO-oxidized cellulose reinforced poly(lactic) acid[J]. *Polymer Composites*, 2013, 34(2): 173–179.
- [23] Zhou C, Wu Q, Yue Y, et al. Application of rod-shaped cellulose nanocrystals in polyacrylamide hydrogels [J]. Journal of Colloid & Interface Science, 2011, 353(1): 116–123.

- [24] 杨春盛.双基推进剂硝胺脱湿及其键合剂分子设计[J].火炸药学报,1997,20(3):25-28.
   YANG Chunsheng. Molecular design of the bonding agent for double base propellant [J]. Chinese Journal of Explosives &
- Propellants, 1997, 20(3): 25-28.
  [25] 赵毅,黄振亚,刘少武,等.改善高能硝胺发射药力学性能研究
  [J].火炸药学报, 2005, 28(3):1-3.
  ZHAO Yi, HUANG Zhen-ya, LIU Shao-wu, et al. Study of improving mechanical performance of high-energy nitroamine propellant [J]. Chinese Journal of Explosives & Propellants, 2005, 28(3): 1-3.
- [26] 徐皖育,何卫东,王泽山. JMZ发射药力学性能研究[J]. 含能材料, 2007, 15(3): 235-239.
  XU Wan-yun, HE Wei-dong, WANG Ze-shan. Mechanical properties of JMZ gun propellants[J]. Chinese Journal of Energetic Materials(Hanneng Cailiao), 2007, 15(3): 235-239.
- [27] Isogai A, Saito T, Fukuzumi H. TEMPO-oxidized cellulose nanofibers.[J]. *Nanoscale*, 2011, 3(1): 71-85.
- [28] Saito T, Kimura S, Nishiyama Y, et al. Cellulose nanofibers prepared by TEMPO-mediated oxidation of native cellulose.[J]. Biomacromolecules, 2007, 8(8):2485.
- [29] Sun B, Gu C, Ma J, et al. Kinetic study on TEMPO-mediated selective oxidation of regenerated cellulose[J]. *Journal of Don-ghua University Natural Science*, 2004, 12(1): 59–66.
- [30] Rattaz A, Mishra S P, Chabot B, et al. Cellulose nanofibres by sonocatalysed-TEMPO-oxidation[J]. *Cellulose*, 2011, 18(3): 585–593.
- [31] 王文俊, 冯蕾, 邵自强,等. 纳米纤维素晶须/硝化纤维素复合材料的制备与力学性能研究[J]. 兵工学报, 2012, 33(10):1173-1177.
  WANG Wen-jun, FENG Lei, SHAO Zi-qiang, et al. Preparation and mechanical properties of cellulose nanowhisker/nitrocellulose nanocomposites [J]. Acta Armamentarii, 2012, 33
- (10): 1173-1177.
  [32] 王文俊,崔小月,朱海东,等.纳米纤维素纤维的表面改性及其 对硝化纤维素膜力学性能的影响[J]. 兵工学报, 2016, 37(2): 260-264.
  WANG Wen-jun, CUI Xiao-yue, ZHU Hai-dong, et al. Surface modification of cellulose nano-fiber and its effect on mechanical properties of nitrocellulose film[J]. Acta Armamenta-
- rii, 2016, 37(2): 260-264.
  [33] 张云华.改性硝化纤维素基固体推进剂及其凝胶/复合凝胶研究
  [D].北京:北京理工大学, 2015.
  ZHANG Yun-hua. Study on solid propellant based on modified nitrocellulose and its gel/composite gel[D]. Beijing: Beijing Institute of Technology, 2015.
- [34] 夏勇,梁昊,何卫东.纳米纤维素纤维在高能太根发射药中的应用[J].含能材料,2018,26(2):118-122.
  XIA Yong,LIANG Hao,HE Wei-dong. Application of Cellulose Nanofibers in High-energy TEGDN Gun Propellants[J]. Chinese Journal of Energetic Materials(Hanneng Cailiao),2018,26(2):118-122.
- [35] Sakurada I, Nukushina Y, Ito T. Experimental determination of the elastic modulus of crystalline regions in oriented polymers
   [J]. Journal of Polymer Science Part A Polymer Chemistry, 1962, 57(165):651-660.
- [36] Nishino T, Peijs T. All-cellulose composites [J]. *Macromole-cules*, 2004, 37(20): 7683–7687.

### CHINESE JOURNAL OF ENERGETIC MATERIALS

含能材料

- [37] Saito T, Uematsu T, Kimura S, et al. Self-aligned integration of native cellulose nanofibrils towards producing diverse bulk materials[J]. Soft Matter, 2011, 7(19): 8804–8809.
- [38] Wang Z H, Mcdonald A G, Westerhof R J M, et al. Effect of cellulose crystallinity on the formation of a liquid intermediate and on product distribution during pyrolysis[J]. *Journal of Analytical & Applied Pyrolysis*, 2013, 100(3): 56–66.
- [39] Lin N, Dufresne A. Surface chemistry, morphological analysis and properties of cellulose nanocrystals with gradiented sulfation degrees[J]. *Nanoscale*, 2014, 6(10): 5384–5393.
- [40] Segal L, Creely J J, Jr A E M, et al. An empirical method for estimating the degree of crystallinity of native cellulose using the X-Ray diffractometer [J]. *Textile Research Journal*, 1959, 29 (10): 786–794.
- [41] Klemm D, Philpp B, Heinze T, et al. Comprehensive cellulose chemistry. Volume 1: fundamentals and analytical methods [M]. Weinheim, Germany: Wiley, 1998: 130–155.
- [42] Marchessault R H, Morehead F F, Koch M J. Some hydrodynamic properties of neutral suspensions of cellulose crystallites as related to size and shape [J]. *Journal of Colloid Science*,

1961, 16(4): 327-344.

- [43] Zhu H, Zhu S, Jia Z, et al. Anomalous scaling law of strength and toughness of cellulose nanopaper [J]. Proceedings of the National Academy of Sciences of the United States of America, 2015, 112(29): 8971–8976.
- [44] 张立功,张佐光.先进复合材料中主要缺陷分析[J].玻璃钢/复合材料,2001,1(2):42-45.
   ZHANG Li-gong, ZHANG Zuo-guang. Analysis of defects in advanced composites[J]. Fiber Reinforced Plastics/composite, 2001,1(2):42-45.
- [45] Halsey G, Eyring H. The mechanical properties of textiles: II.
   A general theory of elasticity with application to partially rubber-like substances [J]. *Textile Research Journal*, 1945, 15 (12): 451-459.
- [46] 庞鸿婷.硝化棉在热老化过程中爆发点、分解温度变化规律的探讨[J].消防科学与技术,1988,3:31-32.
   PANG Hong-ting. Discussion on the variation law of explosion point and decomposition temperature of nitrocellulose during heat aging[J]. *Fire Science and Technology*, 1988, 3: 31-32.

### Enhancement of Nitrocellulose Membrane by Bamboo Pulp Cellulose Nanofiber

#### ZHOU Yi<sup>1</sup>, WEI Jie<sup>1</sup>, LÜ Yan-yan<sup>1</sup>, FAN Hao-yu<sup>1</sup>, WU Xue<sup>1</sup>, ZHAO Li-bin<sup>2</sup>, ZHANG Ren-xu<sup>2</sup>, SHAO Zi-qiang<sup>1</sup>

(1. Beijing Engineering Research Center of Cellulose and Its Derivatives, Beijing Institute of Technology, Beijing 100081, China; 2. Sichuan Nitrocell CO., LTD, Luzhou 646605, China)

**Abstract:** To obtain a nitrocellulose membrane with enhanced mechanical properties, cellulose nanofibrils(CNFs) with nanometer-diameter and micron-length were obtained by 2,2,6,6-tetramethylpiperidine-1-oxyl(TEMPO) oxidation-sonication treatment of bamboo pulp. The *N*, *N*-dimethylformamide(DMF) and DMF/H<sub>2</sub>O mixed solvent were used as dispersing agent. And the nitrocellulose was thoroughly mixed with the acidified or unacidified CNFs. CNFs-enhanced nitrocellulose membranes were prepared under different dispersion conditions. In addition, the morphological dimensions of CNFs and the change rule of mechanical properties of CNFs-enhanced nitrocellulose membranes were characterized by transmission electron microscope(TEM), thermogravimetric Analysis(TG), mechanical tensile test and dynamic mechanical thermal analysis(DMTA). Results shows that the diameter and length of CNFs are 5–10 nm and 500–3000 nm, respectively. The acidified and unacidified CNFs have better dispersity in DMF than in acetone. The agglomeration of CNFs occurs when the volume fraction of water in DMF/H<sub>2</sub>O reaches 20%. Using DMF as a dispersant, the tensile strength and tensile elongation of the composite membrane prepared by adding acidified CNFs are 52.0 MPa and 10.4% respectively, significantly higher than those of the blank sample (36.6 MPa, 8.4%). **Key words:** cellulose nanofiber(CNFs);nitrocellulose (NC);composite membrane reinforcement

CLC number: TJ55; O64

**Document code**: A

DOI: 10.11943/CJEM2018231

(责编:高毅)