

(www)

| 环境工程学报 | |
|---------------------------|--|
| Chinese Journal of | |
| Environmental Engineering | |

第 17卷第 2期 2023年 2月 Vol. 17, No.2 Feb. 2023

E-mail: cjee@rcees.ac.cn

(010) 62941074

А

🧱 文章栏目:水污染防治

http://www.cjee.ac.cn

DOI 10.12030/j.cjee.202210108 中图分类号 X703 文献标识码

王媛妮, 韩爱钊, 常嘉琪, 等. 选择性复合电极的制备及其对硝酸盐的去除性能[J]. 环境工程学报, 2023, 17(2): 442-452. [WANG Yuanni, HAN Aizhao, CHANG Jiaqi, et al. Preparation of selective composite electrode and its performance on nitrate removal[J]. Chinese Journal of Environmental Engineering, 2023, 17(2): 442-452.]

选择性复合电极的制备及其对硝酸盐的去除性能

王媛妮^{1,2},韩爱钊³,常嘉琪^{1,2},夏思蒙^{1,2},杨灵芳^{1,2,10},施周^{1,2},邓林^{1,2}

1. 湖南大学土木工程学院,长沙 410082; 2. 水安全保障技术及应用湖南省工程研究中心,长沙 410082; 3. 中国 电建集团中南勘测设计研究院有限公司,长沙 410014

摘 要 以IRA 402强碱性阴离子交换树脂为原料,通过静电纺丝技术制备对硝酸盐具有选择去除性能的薄膜 (nitrate selective removal membrane, NSRM),采用扫描电镜、傅里叶红外、Zeta 电位分析仪等仪器对其进行分析 和表征,考察了纺丝时间、操作电压、循环流速、硝酸盐初始浓度和共存离子等因素对 NO₃⁻去除性能的影响。 表征结果表明,NSRM 膜表面粗糙多孔且带正电,薄膜上 C≡N、C(O)NH、N—H等基团的存在促进 NO₃⁻的优先 吸附。电吸附结果表明,纺丝时间 3 h 制得的 NSRM 膜对 NO₃ 去除率最优,在初始质量浓度为 50 mg·L⁻¹,操作 电压为 2.0 V,循环流速为 100 mL·min⁻¹时硝酸盐去除率达 88.17%。多离子混合条件下,NSRM 薄膜对 F、Cl⁻¹ 较好的选择性,对 SO₄²⁻有一定选择性,对 PO₄⁻³选择性不佳,其中,当 NO₃⁻与 F⁻、Cl⁻物质量浓度比值为 1: 1 时,NO₃⁻的选择性分别为 4.23 和 2.09。

关键词 电吸附;硝酸盐;复合电极;选择去除

随着化石燃料的燃烧、工农业生产的加速发展,越来越多的氮进入水环境中。含氮化肥使 用、废水排放、畜禽养殖、垃圾渗滤等^[1],使得农村地下水环境硝酸盐超标现象较多,但由于硝酸 盐的总体超标浓度不高^[2],去除难度大。然而长期饮用硝酸超标水源,会增加患消化道癌症的风 险,干扰人体红细胞的输氧功能,造成身体缺氧,同时诱导脑、神经系统等方面的疾病^[3-6]。因 此,在2022年国家最新发布的《生活饮用水卫生标准》(GB57 49-2022)中对地下水源硝酸盐指标 限值做了调整,由20 mg L⁻¹降低到 10 mg·L⁻¹。目前水体中硝酸盐的去除技术主要有吸附^[7]、反渗 透^[8]、离子交换^[9]、电渗析^[10]、生物处理^[11]、电凝聚^[12]等,这些技术各有优劣,实际推广应用存在 一定困难。

电容去离子 (capacitive deionization, CDI)由于其节能、高效、再生成本低、不产生污染物等优 点,成为一种新兴的脱盐技术。CDI 的吸附即通过向两极板施加电压,使无机离子停留在电极表 面,以达到去除目的;当吸附达饱和后,采用施加反向电位、短接等方式使离子离开电极孔实现 再生^[13]。为促进 CDI 技术的发展,研究人员在 CDI 结构设计和电极材料研制方面开展了大量研究 工作。膜电容去离子技术 (membrane capacitive deionization, MCDI)是 CDI 的升级,因离子交换膜的 加入降低了共离子驱逐效应^[14],大大提高了离子存储能力和再生效率,延长了电极使用寿命。 LIU 等^[15-17] 开展了 CDI 电极复合电极材料研制工作,进一步提高了电极的吸附容量。

收稿日期: 2022-10-22; 录用日期: 2022-12-26

基金项目:国家重点研发计划项目(2019YFD1100102);国家自然科学基金面上资助项目(51878256)

第一作者:王媛妮 (1999—),女,硕士研究生,719939589@qq.com; ⊠通信作者:杨灵芳 (1982—),女,博士,高级实验师, yanglf@hnu.edu.cn

近年来,有研究表明,CDI技术对离子的去除不具备选择性,对硝酸盐去除能力较差,特别 是对低浓度硝酸盐、与其他离子共存时,去除后硝酸盐再生脱附困难。为解决这些问题,LI等^[18] 利用戊二酸 (GA) 和磺基琥珀酸 (SSA) 制备了一种新型离子交换聚合物,修饰电容去离子电极,考 察其对于亚硝酸盐的选择去除能力。KIM 等^[19] 将阴离子选择性聚合物与聚苯乙烯大孔硝酸盐选择 性树脂涂覆在碳电极上,用于城市污水脱盐和膜电容去离子过程中 NO₃一回收,实验表明其对 NO₃-去除有较好的选择性。GAN 等^[20]将阴离子交换树脂 (A520E) 和羧基功能化多壁碳纳米管涂覆 在活性炭电极上,组装 CDI反应器,测试其对硝酸盐的选择性去除能力,实验表明涂覆两种电极 后选择性有显著提高。目前开展的研究大多将离子交换树脂采用黏附方式直接附于电极上,该方 法存在材料易脱落、两极板间电阻增大等缺点。

本研究通过静电纺丝法直接一体成型制备出对硝酸盐具有选择去除性能的薄膜,并将 NSRM 膜和碳纤维、离子交换膜组装成复合电极开展了硝酸盐去除性能研究,通过分析测试阐明 了 NO₃ 在复合电极表面的选择性电吸附过程。

1 材料和方法

1.1 实验材料

Fumasep FAS-50 阴离子交换膜, Fumasep FKS-50 阳离子交换膜,德国 FuMa Tech 公司;N,N-二 甲基甲酰胺 (DMF,99.5%),上海麦克林生化科技有限公司;聚丙烯腈 (PAN, Mw=150 000) 购自 Sigma-Aldrich (St. Louis, MO, USA) 公司; IRA402 强碱型阴离子交换树脂,上海阿拉丁生化科技股份有限公司;硝酸钠 (NaNO₃,分析纯),国药集团化学试剂有限公司;其他试剂均购自国药集团化学试剂有限公司;实验中所使用的水均来自超纯水净化系统。

1.2 NSRM 膜制备及 MCDI 电极装配

纺丝工艺流程如图 1 所示。将 1.62 g 聚丙烯腈 (PAN) 和 15.0 g DMF 磁力搅拌 12 h,加入 0.514 g IRA402 搅拌 3 h 后超声分散 2 h,配置得 NSRM 纺丝液。制备条件为:电压 18 kV,间距 15 cm,速率 1 mL·h⁻¹,相对湿度 ≤40%,纺丝时间分别为 1.5、3、5 h。干燥后按集电极尺寸 10 cm×10 cm 剪 裁组装即可。





碳纤维布根据集电极尺寸 10 cm×10 cm 剪 裁后,采用沸煮的方式进行清洗,每隔 30 min 换水,清洗 2~3 次后在 60 ℃ 烘箱中烘干后组 装。离子交换膜直接剪裁组装。MCDI 电极对 装配如图 2 所示,从左到右依次叠加钛板、碳 布、NSRM 膜、离子交换膜、硅胶垫片、有机 玻璃框、隔网。



1.3 实验装置与方法

MCDI 去除硝酸盐性能测试系统如图 3 所示。直流稳压电源 (UTP3315TFL,优利德科技股份有限公司) 给 MCDI 电极供电,水样通过蠕动泵 (YZ1515x,兰格恒流泵有限公司) 实现循环流动。采用电导率仪实时监测离子去除情况,定时取样通过离子色谱测试硝酸根浓度变化。

各工艺条件对硝酸盐选择去除性能的影响 实验。设置不同操作电压(1.6、1.8、2.0、2.2 V)、 循环流速(40、60、80、100 mL·min⁻¹)、硝酸盐 初始质量浓度(50、100、150、200 mg·L⁻¹),取



200 mL 水样循环吸附,采用电导率仪定时记录溶液电导率,并通过公式(1)计算硝酸盐去除率,正向施加电压 60 min 后,反接 10 min 实现电极再生完成1次循环,重复2次以验证其可重复性。

装置对硝酸盐选择去除性能的影响实验。取水中常见阴离子(F⁻、NO₃⁻、Cl⁻、SO₄²⁻、PO₄³⁻)不同种类、不同比例混合,在2.0V的外加电压下,取200mL水样进行循环吸附实验。定点取1mL水样进行稀释,后通过0.25µm过滤头注入离子色谱,测定主要阴离子含量,通过反接实现电极再生。

1.4 材料表征与水质分析

分别采用扫描电子显微镜 (SEM)、傅里叶红外光谱仪 (FTIR) 表征 NSRM 膜的表面形貌、化学成分及官能团组成;采用 Zeta 电位测试 NSRM 膜电荷性能。用离子的去除率、单位面积吸附量、选择性、电荷效率对去除效果进行评估。阴离子的电吸附去除率根据式 (1)进行计算,单位面积吸附量根据式 (2)进行计算,离子在某段时间的电吸附选择性根据式 (3)进行计算,电荷效率根据式 (4)进行计算。

$$\eta = \frac{(c_0 - c_t)}{c_0} \times 100\%$$
(1)

式中: η 表示电吸附去除率,%, c_0 表示水样的初始浓度,mmol·L⁻¹; c_t 表示时间 t 时水样的浓度,mmol·L⁻¹。

$$A_{\rm i} = \frac{\Delta M_{\rm i,t}}{S} \tag{2}$$

式中: A_i 表示离子i的单位面积吸附量, $g \cdot m^{-2}$; $\Delta M_{i,t}$ 表示时间t内离子含量变化,g;S为NSRM 膜面积, m^2 。

$$S = \frac{A_{\text{NO3-}}}{A_{\text{i}}} \tag{3}$$

式中:表示S离子的选择性, A_i 表示离子在时间t的单位面积吸附量, $g\cdot m^{-2}$ 。

$$\Lambda = \frac{nQF \int (C_0 - C) dt}{A \int I dt} \times 100\%$$
(4)

式中:/ Λ 表示电荷效率,%; *n*是电吸附离子电荷值; *F*是法拉第常数,96485.3 C·mol⁻²; *I*表示电流密度, A·m⁻²; *A*表示电极有效面积,m²。

2 结果与讨论

2.1 NSRM 膜表征与分析

图 4(a) 和图 4 (b) 分别为空白和 NSRM 的 SEM 表征结果。由图 4(a) 可见,未掺杂树脂的空白薄

膜的纤维丝管径尺寸分布均匀,表面光滑无明显缺陷,而 NSRM 薄膜 (图 4(b))树脂颗粒与纤维丝 相互交缠形成一体,与树脂相连纤维的管径尺寸显著变小,球状树脂颗粒表面呈现多孔的形貌, 有利于吸附水体中的离子。



图 4 薄膜的 SEM 图 Fig. 4 SEM image of the membrane

图 5(a) 为空白膜和 NSRM 膜在不同 pH下的 Zeta 电位。可见,空白膜在 pH小于 6.44 时带正 电,大于 6.44 时带负电,而 NSRM 膜在 pH为 4~10 内均带正电。这表明 IRA402 树脂颗粒的添加使 得 NSRM 膜在较宽的范围内表面带正电荷,更有利于吸附水溶液中的阴离子。图 5(b) 为空白和 NSRM 膜的 FTIR 光谱。由图 5(b) 中空白图谱可见、PAN 的特征峰有 2 240 cm⁻¹ 和 1 040 cm⁻¹ 的伸缩 振动峰^[21],2 932、1 235、1 452 cm⁻¹ 处的 C—H 振动峰^[22] 和 1 737 cm⁻¹ 处的 C=O 伸缩振动峰^[23]。将 离子交换树脂加入 PAN 后,出现了较多新的吸收峰,其中 3 433 cm⁻¹ 为树脂 O—H和 N—H 振动吸 收峰^[24-25],3 020 cm⁻¹ 为弱乙烯基=CH₂不对称伸缩峰^[24],1 662 cm⁻¹ 处峰在空白基础上有加强,表 明 PAN 与树脂发生了环化或其他共价作用。1 631 cm⁻¹ 左右为 C=C或 C=N 伸缩振动峰^[26], 1 440~1 500cm⁻¹ 为 C=C 及—CH₂ 的伸缩振动^[27],该处峰值产生分叉峰可能是由于树脂加入后 C(O)NH 键的生成。此外谱图中 1 000 cm⁻¹ 左右的指纹区为 C—N 的伸缩振动,由于该键的生成, 使得 N 原子的电子发生转移,缺失电子从而表现出正电性,提升了阴离子的吸附效率。





2.2 NSRM 制备工艺对硝酸盐去除性能影响

图 6 反映了 NSRM 膜制备工艺中纺丝时间对硝酸盐去除性能影响。图 6(a) 和图 6(b) 分别为纺

丝时间为 1.5 h 和 5 h 时 NSRM 膜的截面 SEM 表征结果。经测量其厚度均分别为 235 μm 和 130 μm, 随着纺丝时间的延长,膜的厚度反而变薄。实验同时采用称重法测量不同纺丝工艺 NSRM 膜单位 面积质量,结果如图 6(c)所示。可见,随着纺丝时间延长,其单位面积的膜质量有所增加。结合 截面 SEM 结果,发现随着纺丝时间的延长,膜逐渐变得密实。图 6(d)为添加不同纺丝时间制得的 NSRM 膜后 MCDI 装置对硝酸根离子的去除情况。由图 6(d) 可知,添加 NSRM 膜后 MCDI 装置对 硝酸盐去除性能均有明显改善,其中添加 3 h NSRM 膜的 MCDI 装置对硝酸根离子的去除效果最





spinning times

佳,其去除率达 88.17%,比未添加 NSRM 膜的 装置提高了 18%。由表 1 的计算结果可见,采 用伪二级动力学方程进行描述,速率为 0.015 3 g·(m²·min)⁻¹。

由以上结果推测,3h的膜去除率和去除 速率比1.5h和5h更高的原因是随着时间延 长,单位面积上有效官能团和IRA402树脂成 分增加,但随着时间延长,单位面积膜质量增 加,膜更密实,从而引起电荷传质效率降低。 表1 伪一级、伪二级吸附动力学参数模型

 Table 1
 Parameters of pseudo first-order and pseudo secondorder model

| 纺丝时间/h | 伪一级动 | 力学方程 | 伪二级动力学方程 | | |
|---------|-----------------|---------|--------------------------------------|---------|--|
| | K_1/\min^{-1} | R^2 | $K_2/(g\cdot(m^{-2}\cdot\min^{-1}))$ | R^2 | |
| 未添加NSRM | 0.020 | 0.998 6 | 7.5×10 ⁻³ | 0.997 9 | |
| 1.5 | 0.022 | 0.999 2 | 9.0×10 ⁻³ | 0.999 6 | |
| 3 | 0.030 | 0.999 4 | 0.015 3 | 0.999 9 | |
| 5 | 0.027 | 0.999 1 | 0.012 4 | 0.999 4 | |

后续实验均采用纺丝时间为3h的NSRM 膜。

2.3 装置工艺条件对硝酸盐去除性能影响

图 7 分别考察了装置操作电压、循环流速和硝酸盐初始质量浓度对 MCDI 去除硝酸盐性能的 影响。由图 7(a)可见,硝酸根离子的去除率随电压的增大而升高。这是因为随着电压的升高、极 板间的电位差增大,对带电离子的吸附驱动力增强,但过高的电压会造成水的电解,进而降低电 极寿命。电压为 2.0 V 时未产生明显气泡,溶液 pH 由 6.94 升至 7.21,实验过程中未探测到亚硝酸 盐等其他产物。同时,采用式(4)对 MCDI 电荷效率进行计算,在硝酸根初始质量浓度为 50 mg·L⁻¹、 电压为 2.0 V 时电荷效率为 69.98%;当电压为 2.2 V 时,电荷效率为 60.10%。相比之下,2.0 V 条件 电荷效率更高,因此,后续实验中采用 2.0 V 操作电压。

由图 7(b)可见,当硝酸根初始质量浓度为 50 mg·L⁻¹、电压为 2.0 V、循环流速分别为 40、60、80、100 mL·min⁻¹时,60 min 后硝酸根离子的去除率为 61.76%、72.69%、75.58% 和 83.86%。即随着循环流速增加,单位时间内硝酸根离子的去除率有所升高。这是因为当流速较低时,水的循环率 也较低,水体中离子与电极接触概率低;随着流速增加,大大提高了水体中离子与电极表面的接触概率,因此,硝酸根离子去除效率得到提高。

图 7(c) 是装置对硝酸盐初始质量浓度分别为 50、100、150、200 mg·L⁻¹、电压为 2.0 V、循环 流速为 100 mL·min⁻¹时的电吸附变化曲线。可见, 60 min 后硝酸根离子的去除率分别为 83.86%、 78.66%、63.10% 和 55.05%。图 7(d) 是电压为 2.0 V、循环流速为 100 mL·min⁻¹时,硝酸根离子的单



Fig. 7 Changes of nitrate removal efficiency and adsorption capacity per unit area under different conditions

位面积吸附量变化。可见,随着硝酸盐溶液初始质量浓度的增加,虽然硝酸根离子的单位面积吸 附容量增加,但去除效率呈下降趋势。因为随着硝酸盐初始质量浓度增加,水体电导率增加,即 电极表面和溶液间可形成更高的浓度梯度,从而降低离子的扩散阻力,进而提升电极的单位面积 吸附容量。而去除率随着质量浓度增加降低是因为电极与溶液界面形成的双电层厚度与溶液的质 量浓度呈反比^[28],低浓度时双电层更厚,有更多吸附点,有利于有效地保持电荷,从而提高离子 去除率。

综合考虑以上因素认为,当操作电压为 2.0 V,溶液循环流速为 100 mL·min⁻¹时, MCDI系统 对硝酸根离子有最优的吸附效果,故后续实验均在此条件下进行。

2.4 装置对硝酸盐选择去除性能影响

图 8(a)~(c)为1 mmol·L⁻¹ F⁻、1 mmol·L⁻¹ Cl⁻、0.5 mmol·L⁻¹ SO₄⁻²分别与不同浓度 NO₃⁻(0.5、1、2 mmol·L⁻¹)混合时降解曲线。当以上3种离子与硝酸根电荷比分别为0.5:1、1:1和2:1时,硝酸根降解率达88.16%、75.8%和76.46%,相比 F⁻、Cl⁻和 SO₄⁻²降解率分别提高了16.74%、12.31%和3.37%。结合表2可见,在同价态情况下,NSRM 膜对硝酸根离子的去除具有较强选择性。而当其与二价阴离子 SO₄⁻²混合时,对其选择性略有不足,可能与离子的水合半径和在水中迁移的速率有关。有研究表明,较小水合半径^[19]及较高价态的离子^[29]更能够被有效去除。在相同外加电压下,离子在溶液中电迁移率越低,迁移速度越慢,而在理想溶液中,F⁻、NO₃⁻、Cl⁻、SO₄⁻²的迁移率分别为5.74×10⁻⁸、7.40×10⁻⁸、7.92×10⁻⁸和8.27×10⁻⁸m²·(s·V)^{-1[20]},溶液中硫酸根离子快速迁移到电极附



Fig. 8 Ion removal efficiency under different mixing conditions

近,优先被吸附。由图 8(d)可见,随硝酸根浓 度增加,溶液中硝酸根离子数目增多,相对各 离子的选择性也增加,在与硝酸根离子电荷数 为 1:1的情况下,F选择性达 4.23,CF可达 2.09。

图 9(a)、图 9(b)、图 9(c)分别为 F⁻、Cl⁻、NO₃⁻3种离子按不同浓度比例混合时的降解曲线。可见,当 F⁻:Cl⁻:NO₃⁻分别为 1:1:1、1:1:2 和

表 2 不同混合条件下离子单位面积吸附量 Table 2 Adsorption capacity per unit area of ions under different mixing conditions

| | under different mixing conditions g·m | | | | | | |
|------------------------------------|---------------------------------------|---------|------------------------------|------|------------------------------|----------------------|--|
| NO ₃ ⁻ : M - | 与F⁻混合 | | 与CIT混合 | | 与SO4 | 与SO42-混合 | |
| | NO_3^- | F^{-} | NO ₃ ⁻ | Cŀ | NO ₃ ⁻ | $\mathrm{SO_4^{2-}}$ | |
| 0.5 | 2.73 | 1.29 | 2.52 | 2.81 | 2.60 | 4.19 | |
| 1 | 5.74 | 1.35 | 4.70 | 2.25 | 4.92 | 3.70 | |
| 2 | 10.83 | 1.22 | 9.14 | 2.05 | 9.48 | 3.51 | |



Fig. 9 Removal efficiency of nitrate and adsorption capacity per unit area under multi-ion mixing conditions

%

1:2:1 时,硝酸根离子的去除率均为最高,达 81.2%、81.1%和70.9%。根据图9(e)~(g)单位面 积吸附量,硝酸根离子单位面积吸附量较其他 离子高。结合表3中添加NSRM膜前后多离子 混合去除率的变化可知,加入NSRM薄膜后, 各离子的去除率均有所提高,但NO₃一的去除率 提升最为显著。表明NSRM膜添加后对硝酸盐 具有较强选择性。图9(d)为水中不同价态阴离 子等电荷共存时的动态降解曲线。可见, NO₃⁻、SO₄²⁻、PO₄³⁻在同一混合液中的降解率分 别为55%、59.7%和51.2%,无明显差异。该膜 对于不同价态离子的选择去除效果有待进一步 探究。

2.5 硝酸盐选择去除原理推测

图 10 为硝酸盐吸附原理图。在两极电压 驱动下,溶液中的阴阳离子分别聚集在阳极和 阴极周围形成双电层。由图 5(a)中 Zeta 电位可 知,NSRM 膜表面带正电,减少了阴离子吸附 的排斥,同时提高了吸附驱动力,使两极间双 电层更加稳定;结合 FTIR 图推测 NSRM 膜所 带正电基团为胺基基团,根据共价键的量子理 表 3 添加 NSRM 膜前后多离子混合去除率 Table 3 Removal efficiency of multi-ion mixing before and after adding NSRM membrane

| F ⁻ :Cl ⁻ :NO ₃ ⁻ | 空白 | | | 3 h NSRM | | |
|---|---------|-------|------------------------------|----------|-------|-------------------|
| | F^{-} | Cl⁻ | NO ₃ ⁻ | F | Cl− | NO ₃ - |
| 1:1:1 | 30.39 | 40.91 | 49.02 | 55.57 | 70.70 | 81.19 |
| 1:2:1 | 27.11 | 39.71 | 43.66 | 46.62 | 66.06 | 70.94 |
| 1:1:2 | 36.44 | 51.36 | 57.66 | 60.04 | 74.54 | 81.11 |



图 10 硝酸盐选择去除原理图

Fig. 10 Schematic diagram of selective nitrate removal

论,共价键的强弱取决于形成共价键的2个电子轨道相互交叠的程度,交叠越多,键能越大,系 统能量越低,键越牢固,NO₃一中心氮原子采用 sp²杂化形式,杂化轨道为平面三角形。与胺基基团 相似,故相对于 F⁻和 Cl⁻,两者结合更为稳定;另一方面通过查阅 N—N、N—F 和 N—Cl 原子之间 结合能,发现 N—N 结合能更高,因而吸附稳定性更强,且在吸附过程中 N—Cl 结合能较低,因 此,具有较高吸附稳定性的 N—N 会取代稳定性较差的 N—Cl^[30]。

3 结论

1)采用静电纺丝法直接一体成型制备出对硝酸盐具有选择去除性能的 NSRM 薄膜,薄膜中树脂颗粒与纤维丝相互交缠形成多孔结构,膜表面含C ≡ N、C(O)NH、N—H 基团,且表面电荷在较宽的 pH 范围内均带正电。

2) NSRM 薄膜电容去除硝酸盐性能的测试结果表明,纺丝时间为3h制备得到的膜对硝酸根离子的去除效果最佳,去除率可达88.17%,通过拟合计算,采用伪二级动力学方程进行描述,速率为0.0153g·(m²·min)⁻¹。当操作电压为2.0V,溶液循环流速为100 mL·min⁻¹时, MCDI系统对硝酸根离子有最优的吸附效果。

3) NSRM 薄膜对 F⁻、CI 有较好的选择性,对硫酸根有一定选择性,对磷酸根选择性不佳,其中,当 NO₃⁻与 F⁻、CI⁻比值均为 1:1 时,硝酸的选择性分别为 4.23 和 2.09。

参考文献

- 刘恒源,杨彦韬,鲍文达,等.电化学法去除地下水中硝酸盐的机理研 究[J].赤峰学院学报(自然科学版), 2021, 37(7): 46-49.
- [2] 陈骞. 浅析地下水中的硝酸盐污染[J]. 2022, 3(2): 90-92.
- [3] 王诗绘,马玉坤,沈珍瑶.氮氧稳定同位素技术用于水体中硝酸盐污染来源解析方面的研究进展[J].北京师范大学学报(自然科学版), 2021,57(1):36-42.
- [4] 厉彦梅.地下水中硝酸盐的各种去除方法概述[J].城市地理, 2014(22):90.
- [5] 张懿文,罗建中,陈宇阳. 我国水体中硝酸盐的污染现状及危害[J].广 东化工, 2015, 42(14): 99-100.
- [6] 干方群,吴珂,马菲,等.水体硝酸盐检测方法的研究进展[J].中国无机分析化学,2022,12(1):69-81.
- [7] KUMAR P S, YAASHIKAA P R, RAMALINGAM S: Efficient removal of nitrate and phosphate using graphene nanocomposites[J]. Applications in Water Technology, 2019: 287-307.
- [8] QASIM M, BADRELZAMAN M, et al. Reverse osmosis desalination: A state-of-the-art review[J]. Desalination, 2019, 459: 59-104.
- [9] HEKMATZADEH A A, KARIMI J A, et al. Modeling of nitrate removal for ion exchange resin in batch and fixed bed experiments[J]. Desalination, 2012, 284: 22-31.
- [10] ALIASKARI M, SCHAFER A I. Nitrate, arsenic and fluoride removal by electrodialysis from brackish groundwater[J]. Water Research, 2021, 190: 116683.
- [11] PARK J Y, YOO Y J. Biological nitrate removal in industrial wastewater treatment: which electron donor we can choose[J]. Applied Microbiology and Biotechnology, 2009. 82(3): 415-29.
- [12] NIARAGH E K, MOGHADDAM M R A, et al. Evaluation of direct and alternating current on nitrate removal using a continuous electrocoagulation process: Economical and environmental approaches through RSM[J]. Journal of Environmental Management, 2019, 230: 245-254.
- [13] LEE J B, PARK K K, EUN H M, et al. Desalination of a thermal power plant wastewater by membrane capacitive deionization[J]. Desalination, 2006, 196(1/2/3): 125-134.
- [14] BIESHEUVEL P M. Membrane capacitive deionization[J]. Journal of Membrane Science, 2010, 346(2): 256-262.
- [15] LIU Y H, HSI H C, LI K C, et al. Electrodeposited manganese dioxide/activated carbon composite as a high-performance electrode material for capacitive deionization[J]. ACS Sustainable Chemistry & Engineering, 2016, 4(9): 4762-4770.
- [16] CHEN L, HE F, LI F. Denitrification enhancement by electroadsorption/reduction in capacitive deionization (CDI) and membrane capacitive deionization (MCDI) with copper electrode[J]. Chemosphere, 2022, 291: 132732.

- [17] BAO S, CHEN Q, ZHANG Y, et al. Optimization of preparation conditions of composite electrodes for selective adsorption of vanadium in CDI by response surface methodology[J]. Chemical Engineering Research and Design, 2021, 168: 37-45.
- [18] LI D, NING X A, YUN Y, et al. Ion-exchange polymers modified bacterial cellulose electrodes for the selective removal of nitrite ions from tail water of dyeing wastewater[J]. Journal of Environmental Sciences, 2020, 91: 62-72.
- [19] KIM D I, GONZALES R R, DORJI P, et al. Efficient recovery of nitrate from municipal wastewater via MCDI using anion-exchange polymer coated electrode embedded with nitrate selective resin[J]. Desalination, 2020: 484.
- [20] GAN L, WU Y, SONG H, et al. Selective removal of nitrate ion using a novel activated carbon composite carbon electrode in capacitive deionization[J]. Separation and Purification Technology, 2019, 212: 728-736.
- [21] BULUT U, SAYIN V O. A flexible carbon nanofiber and conjugated polymer-based electrode for glucose sensing[J]. Microchemical Journal, 2023, 184: 108148.
- [22] ALTIN Y, BEDELOGLU A C. Polyacrylonitrile nanofiber optimization as precursor of carbon nanofibers for supercapacitors[J]. Journal of Innovative Science and Engineering (JISE), 2020, 4: 69-83.
- [23] ABEYKOON N, BONSO J, FERRARIS J. Supercapacitor performance of carbon nanofiber electrodes derived from immiscible PAN/ PMMA polymer blends[J]. RSC Advances, 2015, 5: 19865-19873.
- [24] GUO L Y, LU H Q, RACKEMANN D, et al. Quaternary ammoniumfunctionalized magnetic chitosan microspheres as an effective green adsorbent to remove high-molecular-weight invert sugar alkaline degradation products (HISADPs)[J]. Chemical Engineering Journal, 2021, 416: 129084.
- [25] NORHAUATI A, MUHAMMAD R, KASSIM A A. Pre-evaluation of strong base anion exchange, Amberlite IRA 958-Cl resin for nitrate removal[J]. Materials Today:Proceedings, 2019, 17: 679-685.
- [26] SABANTINA L, BOTTJER R, WEHLAGE D, et al. Morphological study of stabilization and carbonization of polyacrylonitrile/TiO2 nanofiber mats[J]. Journal of Engineered Fibers and Fabrics, 2019, 14: 1558925019862242.
- [27] CIPRIANI E, ZANERRI M, BRACCO P, et al. Crosslinking and carbonization processes in PAN films and nanofibers[J]. Polymer Degradation and Stability, 2016, 123: 178-188.
- [28] BOHINC K, IGLIC A. Thickness of electrical double layer. Effect of ion size[J]. Electrochimica Acta, 2001, 46(19): 3033-3040.
- [29] SEO S J, JEON H, LEE J K, et al. Investigation on removal of hardness ions by capacitive deionization (CDI) for water softening

applications[J]. Water Research, 2010, 44(7): 2267-75.

[30] CEN B, YANG R, LI K, et al. Covalently-bonded quaternized activated (责任编辑:曲娜) carbon for selective removal of NO₃⁻ in capacitive deionization[J]. Chemical Engineering Journal, 2021: 425.

Preparation of selective composite electrode and its performance on nitrate removal

WANG Yuanni^{1,2}, HAN Aizhao³, CHANG Jiaqi^{1,2}, XIA Simeng^{1,2}, YANG Lingfang^{1,2,*}, SHI Zhou^{1,2}, DENG Lin^{1,2}

 School of Civil Engineering, Hunan University, Changsha 410082, China;
 Water Security Technology and its Application Hunan Engineering Research Center, Changsha 410082, China;
 Power China Zhongnan Engineering Corporation Limited, Changsha 410014, China

*Corresponding author, E-mail: yanglf@hnu.edu.cn

Abstract In this study, the strong base anion exchange resin(IRA 402) doped nitrate selective removal membrane (NSRM) was prepared through electrospinning. Scanning electron microscopy, Fourier transform infrared, and Zeta potentiometer are used for its analysis and characterization. The effects of spinning time, operating voltage, circulation flow rate, nitrate initial mass concentration and coexisting ions on the NO₃⁻ removal performance were investigated. The characterization results showed that the surface of the NSRM membrane was rough, porous, and positively charged. The presence of C=N, C(O)NH and N-H groups on the membrane promoted the preferential adsorption of NO₃⁻. The results of electrosorption experiments showed that the NSRM membrane produced with a spinning time of 3 h had a best performance on NO₃⁻ removal, with a nitrate removal efficiency of 88.17% at an initial mass concentration of 50 mg·L⁻¹, an operating voltage of 2.0 V, and a circulation flow rate of 100 mL·min⁻¹. Under the multi-ion mixing conditions, the NSRM membrane had a good selectivity for F⁻ and Cl⁻, a partial selectivity for SO₄²⁻, and a poor selectivity for PO₄³⁻, where the selectivity for NO₃⁻ was 4.23 and 2.09 when the mass concentration ratios of NO₃⁻ to F⁻ or Cl⁻ substances were 1:1, respectively.

Keywords electrosorption; nitrate; composite electrode; selective removal

