



**Environmental Engineering** 

第 15卷 第 4期 2021年 4月 Vol. 15, No.4 Apr. 2021

(www) http://www.cjee.ac.cn

E-mail: cjee@rcees.ac.cn

💦 (010) 62941074

**27** 文章栏目:水污染防治 DOI 10.12030/j.cjee.202010012

中图分类号 X703 文献标识码

张倩, 柳丽芬. 基于催化膜耦合颗粒活性炭阴极的微生物燃料电池体系处理焦化废水[J]. 环境工程学报, 2021, 15(4): 1270-1278.

ZHANG Qian, LIU Lifen. Microbial fuel cell system with catalytic electrode membrane and granular activated carbon in treating coking wastewater[J]. Chinese Journal of Environmental Engineering, 2021, 15(4): 1270-1278.

# 基于催化膜耦合颗粒活性炭阴极的微生物燃料电 池体系处理焦化废水

张倩1, 柳丽芬1,2,\*

1.大连理工大学环境学院,大连 116024
2.大连理工大学海洋科学与技术学院,盘锦 124221

第一作者:张倩 (1995—),女,博士研究生。研究方向:水污染控制等。E-mail: 939383463@mail.dlut.edu.cn \*通信作者:柳丽芬(1965—),女,博士,教授。研究方向:产电微电场耦合电极污染控制等。Email: lifenliu@dlut.edu.cn

**摘 要** 含难降解污染物的工业废水,处理难度大、成本高,如未达标却大量排放,会造成严重的水体污染并 威胁生态平衡和人类健康。为了开发高效、节能和可持续的环保技术,制备了新型催化电极膜组件,并内置活 性炭颗粒或负载二氧化锰的活性炭颗粒,以扩大阴极的总体积,研究了其在11L上流式微生物燃料电池与膜生 物反应器耦合系统中对焦化废水的处理效果,考察了其对系统的产电性能和废水处理效果。结果表明,在产电 和水处理成效上,催化电极膜内放置负载二氧化锰的活性炭颗粒阴极的耦合体系>催化电极膜内置活性炭颗粒 阴极的体系>碳纤维布电极内置活性炭颗粒阴极的体系。碳纤维负载催化剂电极膜及内置活性炭颗粒阴极的系 统,最大功率密度为1041.35 mW·m<sup>-3</sup>,比仅用碳纤维布的电极膜内置活性炭颗粒阴极的对照组,提高了 7.4 倍,系统内阻也由 309 Ω减小至104 Ω,有效降低了能量损耗。催化电极膜内置负载二氧化锰活性炭颗粒阴 极的耦合系统,可高效去除焦化废水中的 COD 和NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N,去除率最高可达 95.75% 和 92.81%; COD 去除负荷为 1.55 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>,比对照组提高了 25%。增大阴极曝气速率,可提高 COD 去除效率(另一焦化废水,出水 COD 值 低于 40 mg·L<sup>-1</sup>,达到一级排放标准); COD 去除负荷达到 1.67 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>。该耦合体系对焦化废水具有较好的处 理效果和较高的产电能力,可为焦化废水等工业废水的处理提供一种有效可行的新方法。 **关键词** 微生物燃料电池;电催化;焦化废水;膜生物反应器;产电性能

人类对钢铁、焦炭的需求日益增长,导致煤化工炼焦行业产生大量高浓度的焦化废水<sup>[1]</sup>。焦化 废水主要产生于煤炭高温碳化、煤气净化及其化工产品精制过程,是一类典型的有毒难处理工业 废水<sup>[2]</sup>,其成分非常复杂,含有高浓度的有毒无机污染物(如氨氮、硫化物、氰化物、氟化物等)和 难降解有机污染物(如苯酚、多环芳烃、含氧、含硫、含氮杂环化合物等)<sup>[3-6]</sup>。焦化废水的难生物 降解成分,具有高浓缩性、突变性和致癌性,经生物法处理后的废水中仍存在大量未知的有机化 合物,需要进一步进行物化处理<sup>[7]</sup>。在焦化废水高级氧化处理方法中,臭氧氧化法和超临界氧化法 操作难度大、成本高;Fe/C法填料易钝化,容易造成堵塞,对生化出水达标产生不利影响<sup>[3,8]</sup>。因

收稿日期: 2020-10-06; 录用日期: 2021-01-15

基金项目:国家自然科学基金资助项目(21677025)

第4期

此,研发技术可行,经济有效的焦化废水处理方法迫在眉睫。

电化学水处理技术在近年来受到广泛的关注,因其具有反应效率高、速度快、操作简便、避免二次污染等优点,在废水再生处理领域具有广阔的应用前景<sup>[1,9]</sup>。微生物燃料电池技术(microbial fuel cell, MFC) 是一种将生物技术和电化学技术相结合的生物电化学技术<sup>[10]</sup>,用于废水处理有望有效缓解当前的水资源和能源危机<sup>[11-12]</sup>。MFC 在处理废水的过程中同时完成有机物的氧化分解、电子移动和产电,将污染物中的能量直接转化为电能,实现变废为宝,具有很高的能量转化效率,且不产生新的污染物,对环境友好<sup>[13-15]</sup>。此外,MFC 对进水 COD 值适应范围广,具有抗污染负荷高,启动时间短,能耗低等优点<sup>[16]</sup>。尽管 MFC 还存在处理效率低、出水水质不达标等缺点,但通过耦合其他的水处理技术(如膜生物反应器,membrane bioreactor, MBR)<sup>[17-18]</sup>并选择更高效的催化电极<sup>[19]</sup>,可以很好地解决这些问题。其中,合适的阴极材料和催化剂不仅可以提高阴极氧还原反应速率,而且能有效地提升出水水质和系统产电输出功率<sup>[20-21]</sup>。这将会是一个实现节能高效处理难降解工业废水的重要出路。

在本研究中,为降低内阻、提高产电和水处理效率,采用相转化法制备了新的催化电极膜, 并通过原位生长法在活性炭颗粒表面和孔道内部负载 MnO<sub>2</sub>,在上流式结构的 MFC 与 MBR 耦合反 应器中,将包裹活性炭颗粒的催化电极膜作为 MFC 的阴极和 MBR 的过滤组件,对处理焦化废水 的效果和产电能力进行了考察。

# 1 材料和方法

### 1.1 主要原料和试剂

碳纤维布 (carbon fiber cloth, CFC, 240 g·m<sup>-2</sup>),购于宜兴瑞邦高性能纤维制品厂;聚偏氟乙烯 (polyvinylidene fluoride, PVDF, FR904),购于上海 3F公司;N-甲基吡咯烷酮 (dimethylformamide, DMF,分析纯),购于天津市博迪化工股份有限公司;聚乙烯吡咯烷酮 (polyvinyl pyrrolidone, PVP,分析纯),购于西陇化工股份有限公司;碳纳米纤维 (10~30  $\mu$ m),购于北京德科岛金;高锰酸钾 (KMnO<sub>4</sub>,分析纯),购于大连化学试剂厂;二氧化钛/钴-三氧化钨-碳化硅催化剂 (TiO<sub>2</sub>/Co-WO<sub>3</sub>-SiC),实验室制备<sup>[22]</sup>;活性炭颗粒 (granular activated carbon, GAC, 0.8~1 mm),锰砂 (0.5~1 mm)、石 英砂 (0.5~1 mm),均购于巩义市夹津口绿邦净水材料厂;氮气 (N<sub>2</sub>, 99.9%),购于大连光明气体研 究院。

# 1.2 催化电极膜的制备

采用相转化法制备电极膜,铸膜液组成包括 5% TiO<sub>2</sub>/Co-WO<sub>3</sub>-SiC 催化剂、2.67%碳纳米纤维、 6.67% PVDF、2.67% PVP 和 83%DMF。碳纳米纤维和催化剂分别用于提高膜的电导率和催化活性。 将所有组分按比例加入烧杯后,经磁力搅拌 6 h,转速约为 350 r·min<sup>-1</sup>,然后超声脱泡。最后将铸 膜液均匀刮涂在碳纤维布上,厚度为 370 μm,快速放入去离子水中进行相转化 6 h 以上。经相转化 获得的催化电极膜相比纯碳纤维布,表面明显形成一层深灰色的膜。

# 1.3 在活性炭颗粒上负载二氧化锰 (MnO<sub>2</sub>/GAC)

将活性炭颗粒浸泡在 0.05 mol·L<sup>-1</sup> 的高锰酸钾溶液中 3 h,取出后用去离子水冲洗干净并干燥,然后置于管式炉中于 350 ℃ 下煅烧 3 h,期间持续通入氮气。最后取出并洗涤干燥,得到 MnO<sub>2</sub>/GAC<sup>[23]</sup>。

# 1.4 反应器的构建与运行

反应器结构如图1所示。反应装置外壳为单室聚氯乙烯(PVC)材质的方盒,尺寸为34 cm×19 cm× 23 cm。下层填充负载了产电微生物的活性炭颗粒作为生物阳极,填充高度约为12 cm,填充率约 为90%。中间为多介质仓,将阴极和阳极分开,功能上可代替质子交换膜,降低成本并延长使用 寿命,同时可以截留大颗粒物质,由1:1的石英砂和锰砂构成,填充率约为95%,厚度为1.5 cm。 1272

第15卷

上层放置膜组件作为阴极,膜组件上下为催化 电极膜,2片膜的有效面积均为10.5 cm×15 cm, 中间包裹活性炭颗粒(约100g)。活性炭颗粒一 方面可以起到支撑电极膜的作用,另一方面废 水经膜过滤出水前,需先经过活性炭颗粒,部 分污染物会被吸附和降解。溢流装置设在距反 应器顶端5 cm处。进水约14 d后,出水水质 及阳极电势基本稳定,微生物经驯化完成,同 时活性炭颗粒吸附达到饱和。本研究共处理了



Fig. 1 Schematic diagram of MFC-MBR system with expanded GAC cathode

2种呈碱性的、未经过预处理的原焦化废水,其基本成分和浓度见表1。第1种焦化废水(简称 CW1)的处理共经历了3个阶段,分别采用不同的阴极:无催化剂的纯碳纤维布包裹纯活性炭颗粒 (C1);催化电极膜包裹纯活性炭颗粒(C2);催化电极膜包裹负载二氧化锰的活性炭颗粒(C3)。第 2种焦化废水(简称CW2)在采用C3为阴极时进行处理,期间改变阴极曝气速率。反应器采用连续 进水的运行模式,水力停留时间为48 h。

衣1 2 种焦化废水的基本成分和浓度						
	Table 1     Composition and concentration of two types of coking wastewater					
进水	рН	耗氧有机物及氮磷含量/(mg·L⁻¹)				
		COD	NH <sup>+</sup> <sub>4</sub> -N	NO <sup>-</sup> <sub>3</sub> -N	NO <sub>2</sub> -N	PO <sub>4</sub> <sup>3–</sup> -P
CW1	9	3 290.3	61.3	32.4	2.6	0.2
CW2	8	3 370.1	29.8	249.1	0.5	0.2

#### 1.5 MnO<sub>2</sub>/GAC 的表征

采用扫描电子显微镜 (scanning electron microscope, SEM)(NOVA NANOSEM 450, 美国) 表征并比较 MnO<sub>2</sub>/GAC 和 GAC 的 微观形貌。在 SEM 表征期间,使用能量色散 X 射线检测器 (energy dispersive X-ray detector, EDX)测量 MnO<sub>2</sub>/GAC 和 GAC 的元素组成和分布。

# 1.6 电化学测试和水质分析

通过循环伏安曲线 (cyclic voltammetry curve, CV) 测量催化电极膜和 MnO<sub>2</sub>/GAC 的催化性能。使 用三电极系统和恒电位仪,在0.005 mol·L<sup>-1</sup>的铁氰化钾溶液中进行测试。电位为-0.5~0.6 V,扫描 速率为 50 mV·s<sup>-1</sup>。使用数据采集系统收集 MFC-MBR 耦合系统的电压输出。通过梯度电阻法测量 极化曲线和功率密度曲线。系统保持开路状态 2 h 以上,在阳极和膜阴极之间接入变阻箱,形成新 的闭合回路。每 5 min 记录 1 系统的稳定电压,可变电阻箱从 10 Ω 依次变至 99 999.9 Ω。在每次改 变条件后,第4天开始取出水水样,每 2 d 取 1 次,1 式 3 份,采用国标法测量其 COD 值和NH<sub>4</sub>-N 浓度,取平均值记录。采用紫外分光光度计,在 254 nm 处测量水样的吸光度值并记录。每次更换 阴极或进水后,从第4天开始取样。

# 2 结果与讨论

#### 2.1 MnO<sub>2</sub>/GAC 的形貌表征分析

采用扫描电镜观察了 MnO<sub>2</sub>/GAC 制备过程中的微观形貌变化,如图 2 所示。可以看出,GAC 和 MnO<sub>2</sub>/GAC 表面结构有着显着差异。纯 GAC 的表面粗糙且不平整,而 MnO<sub>2</sub>/GAC 表面有一层均 匀分散的颗粒物,这说明 MnO<sub>2</sub> 均匀地负载到了 GAC 的表面上。EDX 分析结果见表 2, Mn 元素在 MnO<sub>2</sub>/GAC 中的重量百分比大于 8%(在 GAC 中为 0%),这也证明了 MnO<sub>2</sub> 已成功负载到 GAC 上。



Fig. 2 SEM images of GAC and MnO<sub>2</sub>/GAC

#### 2.2 催化电极的催化活性分析

电极在铁氰化钾溶液中测得的 CV 曲线如图 3 所示。与无催化剂的纯碳纤维布相比,本研究制备的催化电极膜的氧化还原催化活性更高,其对应的还原峰电位约为 0.091 V,且对应电流响应值较大。类似地,在活性炭颗粒上负载二氧化锰后,其氧化还原活性明显增高,在 0.167 V 左右有 1 个明显的还原峰。以上结果说明,本研究中制备的催化电极膜和 MnO<sub>2</sub>/GAC 均具有较高的电催化 活性。



图 3 催化电极膜和 MnO,/GAC 的 CV 曲线

Fig. 3 Cyclic voltammograms of catalytic cathode membrane and MnO<sub>2</sub>/GAC

# 2.3 产电性能分析

系统的产电性能见图 4。系统的电压输出如图 4(a) 所示。在采用不同阴极时,阳极电势输出均保持稳定且电势值基本相同,这说明体系中的产电微生物生长状况良好且较为稳定,不同条件对电池电压的影响可忽略不计。采用催化电极膜包裹纯活性炭颗粒 (C2) 做阴极时,电池电压在 0.50 V 左右,比无催化剂的纯碳纤维布包裹纯活性炭颗粒 (C1) 为阴极时平均高出 0.22 V,这说明制备的催化电极膜相比无催化剂的纯碳纤维布具有更高的电催化活性。阴极电势的变化趋势与系统电池电压一致,而阴极电势主要受系统阴极催化活性的影响。这也表明阴极的电催化活性可进一步影响电池电压。

分别采用 C1、C2 作为 MFC-MBR 系统的阴极时,体系开路电压分别为 0.375 V 和 0.616 V, C2 比 C1 高出 64.27%(图 4(b))。当 C1 作阴极时,体系最大功率密度为 123.50 mW·m<sup>-3</sup>,对应电流密度为 17.99 mA·m<sup>-2</sup>;当 C2 作阴极时,体系最大功率密度为 1041.35 mW·m<sup>-3</sup>,对应电流密度为 90.48 mA·m<sup>-2</sup>,比 C1 增加了 7 倍多。催化电极膜具有良好的导电性和催化活性,可以加速界面反应速率,降低反应所需的活化能,从而提高了 MFC-MBR 系统的产电功率密度。在 2 种情况下,体系的内阻分别

%



为 309 Ω 和 104 Ω,比同体积的微生物燃料电池体系内阻明显要小。这说明无质子交换膜的上下结构的微生物燃料电池具有更小的内阻,可以有效减少系统内部能量损耗。采用催化电极膜包裹纯活性炭颗粒为阴极时,可以获得更高的功率密度和更小的内阻,从而减少内部能量损耗,提高能量回收效率。以上结果表明,本研究制备的催化电极膜有助于改善MFC-MBR系统的产电性能。

### 2.4 废水处理效果

如图 5 所示,以第 1 种焦化废水为进水时 (COD≈3 290 mg·L<sup>-1</sup>,图 5(a)),采用 C1 为阴极,出水 COD 值平均高于 800 mg·L<sup>-1</sup>,去除率低于 80%。采用 C2 做阴极时,COD 去除效果明显提高,





Fig. 5 Concentrations and removal rate of COD and NH<sup>+</sup><sub>4</sub>-N in effluent when treating the first type of coking wastewater

COD 去除率最高可达 92%,最低不低于 85%,出水 COD 值最低可达 265 mg·L<sup>-1</sup>。这说明催化电极 膜包裹纯活性炭颗粒 (C2) 做阴极对焦化废水中污染物的去除起到有效的作用。

当采用催化电极膜包裹负载二氧化锰的活性炭颗粒(C3)做阴极时,出水 COD 值明显降低,最低可达 140 mg·L<sup>-1</sup>,且出水浓度随反应器运行时间的增加呈下降趋势。COD 去除效率最高可达到 95.75%,COD 去除负荷为 1.55 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>,比 C1、C2 做阴极时分别提高了 25% 和 7%。这说明,在 活性炭颗粒上负载二氧化锰有效提高催化活性,增强对污染物的去除能力。

图 5(b)为NH<sup>+</sup><sub>4</sub>-N出水浓度和去除率(进水为第1种焦化废水,NH<sup>+</sup><sub>4</sub>-N≈61 mg·L<sup>-1</sup>)的变化情况,

结果与 COD 去除效果相似。当使用 3 种不同 阴极时,出水NH<sub>4</sub>-N 平均值分别为 25.63、12.34 和 5.91 mg·L<sup>-1</sup>,最大去除率分别为 63.96%、83.61% 和 92.81%。这说明制备的催化电极膜和 MnO<sub>2</sub>/GAC 对 NH<sub>4</sub>-N 的去除均起到促进作用。氨氮在好氧 条件下被硝化细菌转化为硝酸盐或者亚硝酸 盐,而催化电极膜和 MnO<sub>2</sub>/GAC 不仅有效增加 阴极界面催化反应面积,而且增大阴极微生物 附着面积,且活性炭颗粒表面和空隙内部粗 糙,更易于微生物附着和作用。有研究<sup>[23]</sup>表 明,阴极填充活性炭颗粒有效提高NH<sub>4</sub>-N 的去 除,在控制通气的情况下,使 MFC 阴极室内 不同位置存在好氧和缺氧区域,可同时发生硝 化反硝化作用。

以第2种焦化废水为进水时(COD≈3 370 mg·L<sup>-1</sup>),采用催化电极膜包裹负载二氧化锰的 活性炭颗粒(C3)做阴极。控制阴极曝气速率, 出水 COD 值和去除率的变化情况如图 6(a) 所 示。由图 6(a)可以看出,对比第1种焦化废水, 第2种焦化废水初始 COD 值略高, 但在相同 的处理条件下,第2种焦化废水经处理后的出 水中 COD 值更低,去除率更高,这说明系统 后期对第2种焦化废水的处理相对更容易。当 曝气速率为3.5 L·min<sup>-1</sup>时,出水 COD 值平均 为67.41 mg·L<sup>-1</sup>, COD 去除负荷为1.65 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>; 当增大曝气速率到 7.0 L·min<sup>-1</sup>(2个曝气泵)时, 出水 COD 值均低于 40 mg·L<sup>-1</sup>,达到废水排放 标准,去除率均超过98%,COD去除负荷达 到 1.67 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>。出水 UV<sub>254</sub>分别从进水的 23.80 cm<sup>-1</sup> 减小到 0.147 cm<sup>-1</sup> 和 0.074 cm<sup>-1</sup>。以上 结果说明,适当增大阴极曝气量,增加阴极溶 解氧浓度,使其不再是氧还原(ORR)反应的限 制条件,将有助于污染物的去除。

如图 6(b) 所示, 在处理第2种焦化废水过



图 6 系统处理第 2 种焦化废水的出水 COD、NH<sub>4</sub><sup>+</sup>-N 和 NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N 的浓度和去除率



程中,出水中NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N的浓度高于进水,这是因为焦化废水中的含氮有机物在降解的过程中,分解 产生NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N,且相应的耗氧有机污染物(以COD计)降解越多,分解产生的NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N可能也越多。这 部分NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N未被完全降解而累积,因此,导致出水中NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N浓度高于进水的浓度。所以,随曝气 速率增大,出水中NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N浓度虽然相对前一阶段要高,但这并不能说明溶解氧增加会影响NH<sup>4</sup><sub>4</sub>-N 降解,相反曝气量增加促进 ORR反应和硝化作用,同时加速气提脱氮作用,可提高NH<sup>2</sup><sub>4</sub>-N去除率。

增大曝气速率,耗氧有机污染物降解量增加,随之产生的NH<sub>4</sub><sup>4</sup>-N也增多,NH<sub>4</sub><sup>4</sup>-N在阴极室降 解过程中产生NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N。进水中含有高浓度的NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N,再加上NH<sub>4</sub><sup>4</sup>-N转化的部分,系统去除NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N含 量始终高于230 mg·L<sup>-1</sup>。如图6(c)所示,增加曝气速率,出水NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N略有增高,可能是由于NH<sub>4</sub><sup>4</sup>-N 在阴极室降解产生的NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N量增加造成的,但相对于进水,NO<sub>3</sub><sup>-</sup>-N去除率始终高于92%。

#### 3 结论

1)使用具有不同阴极的耦合体系处理同种焦化废水,在催化电极膜内,放置负载二氧化锰的 活性炭颗粒,采用这种阴极的耦合体系对水处理的性能最优。

2) 采用催化电极膜内置活性炭颗粒作阴极的耦合体系处理焦化废水,其最大功率密度为 1041.35 mW·m<sup>-3</sup>,比对照组提高了 7.4 倍。

3) 使用催化电极膜内置 MnO<sub>2</sub>/GAC 作为 MFC 阴极处理 2 种焦化废水 (CW1 和 CW2): 对 CW1 中的 COD 和NH<sup>+</sup><sub>4</sub>-N 的去除率最高可达 95.75% 和 92.81%, 对 CW2 中的 COD 的去除率最高可达 99.79%; 对 CW1 和 CW2 中 COD 去除负荷分别为 1.55 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup> 和 1.67 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>, 增大阴极曝气 速率可提高 COD 的去除率。

# 参考文献

- [1] 吴迪. (生物)电化学阴阳两极耦合实现焦化废水同步除碳脱氮的研究[D]. 广州: 华南理工大学, 2019.
- [2] WU Z, ZHU W, LIU Y, et al. An integrated three-dimensional electrochemical system for efficient treatment of coking wastewater rich in ammonia nitrogen[J], Chemosphere, 2020, 246: 125703.
- [3] ZHANG T, LIU Y, YANG L, et al. Ti-Sn-Ce/bamboo biochar particle electrodes for enhanced electrocatalytic treatment of coking wastewater in a three-dimensional electrochemical reaction system[J]. Journal of Cleaner Production, 2020, 258: 120273.
- [4] PAN J, MA J, WU H, et al. Application of metabolic division of labor in simultaneous removal of nitrogen and thiocyanate from wastewater[J]. Water Research, 2019, 150: 216-224.
- [5] YANG W, WANG J, HUA M, et al. Characterization of effluent organic matter from different coking wastewater treatment plants[J]. Chemosphere, 2018, 203: 68-75.
- [6] ZHU S, WU H, WU C, et al. Structure and function of microbial community involved in a novel full-scale prefix oxic coking wastewater treatment O/H/O system[J]. Water Research, 2019, 164: 114963.
- [7] SUN G, ZHANG Y, GAO Y, et al. Removal of hard COD from biological effluent of coking wastewater using synchronized oxidation-adsorption technology: Performance, mechanism, and full-scale application[J]. Water Research, 2020, 173: 115517.
- [8] RYU B, KIM J, HAN J, et al. Evaluation of an electro-flotation-oxidation process for harvesting bio-flocculated algal biomass and simultaneous treatment of residual pollutants in coke wastewater following an algal-bacterial process[J]. Algal Research, 2018, 31: 497-505.

- [9] DING J, WEI L, HUANG H, et al. Tertiary treatment of landfill leachate by an integrated electro-oxidation/electrocoagulation/electro-reduction process: Performance and mechanism[J]. Journal of Hazardous Materials, 2018, 351: 90-97.
- [10] GAO C, LIU L, YU T, et al. Development of a novel carbon-based conductive membrane with in-situ formed MnO<sub>2</sub> catalyst for wastewater treatment in bio-electrochemical system (BES)[J]. Journal of Membrane Science, 2018, 549: 533-542.
- [11] 丁为俊. 微生物燃料电池扩大化及实用化关键技术的研究[D]. 杭州: 浙江大学, 2017.
- [12] GE Z, LI J, XIAO L, et al. Recovery of electrical energy in microbial fuel cells[J]. Environmental Science & Technology Letters, 2013, 1(2): 137-141.
- [13] MARASSI R J, QUEIROZ L G, SILVA D C V R, et al. Performance and toxicity assessment of an up-flow tubular microbial fuel cell during long-term operation with high-strength dairy wastewater[J]. Journal of Cleaner Production, 2020, 259: 120882.
- [14] RABAEY K, VERSTRAETE W. Microbial fuel cells: Novel biotechnology for energy generation[J]. Trends in Biotechnology, 2005, 23(6): 291-298.
- [15] LOGAN B E, HAMELERS B, ROZENDAL R, et al. Microbial fuel cells: Methodology and technology[J]. Environmental Science & Technology, 2006, 40(17): 5181-5192.
- [16] XIA T, ZHANG X, WANG H, et al. Power generation and microbial community analysis in microbial fuel cells: A promising system to treat organic acid fermentation wastewater[J]. Bioresource Technology, 2019, 284: 72-79.
- [17] LI Y, SUN J, LIU L, et al. A composite cathode membrane with CoFe<sub>2</sub>O<sub>4</sub>-rGO/PVDF on carbon fiber cloth: Synthesis and performance in a photocatalysis-assisted MFC-MBR system[J]. Environmental Science: Nano, 2017, 4(2): 335-345.
- [18] GAO C, LIU L, YANG F. Novel carbon fiber cathode membrane with Fe/Mn/C/F/O elements in bio-electrochemical system (BES) to enhance wastewater treatment[J]. Journal of Power Sources, 2018, 379: 123-133.
- [19] LI H, MA H, LIU T, et al. An excellent alternative composite modifier for cathode catalysts prepared from bacterial cellulose doped with Cu and P and its utilization in microbial fuel cell[J]. Bioresource Technology, 2019, 289: 121661.
- [20] TIWARI B R, NOORI M T, GHANGREKAR M M. Carbon supported nickel-phthalocyanine/MnO<sub>x</sub> as novel cathode catalyst for microbial fuel cell application[J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2017, 42(36): 23085-23094.
- [21] ZOU Y, LI J, FU Q, et al. Macroporous hollow nanocarbon shell-supported Fe-N catalysts for oxygen reduction reaction in microbial fuel cellss[J]. Electrochimica Acta, 2019, 320: 134590.
- [22] SUN J, LIU L, YANG F. Successful bio-electrochemical treatment of nitrogenous mariculture wastewater by enhancing nitrogen removal via synergy of algae and cathodic photo-electro-catalysis[J]. Science of the Total Environment, 2020, 743: 140738.
- [23] ZHANG Q, LIU L. A microbial fuel cell system with manganese dioxide/titanium dioxide/graphitic carbon nitride coated granular activated carbon cathode successfully treated organic acids industrial wastewater with residual nitric acid[J]. Bioresource Technology, 2020, 304: 122992.
- (责任编辑:曲娜)

# Microbial fuel cell system with catalytic electrode membrane and granular activated carbon in treating coking wastewater

ZHANG Qian<sup>1</sup>, LIU Lifen<sup>1,2,\*</sup>

1. School of Environmental Science and Technology, Dalian University of Technology, Dalian 116024, China

2. School of Ocean Science & Technology, Dalian University of Technology, Panjin 124221, China

\*Corresponding author, Email: lifenliu@dlut.edu.cn

Abstract It is difficult and costly in treating various types of wastewater containing refractory pollutants, and the discharge of a large amount of substandard industrial wastewater will cause pollution that seriously threaten the ecological balance and human health. For efficient, energy-saving and sustainable wastewater treatment, new catalytic electrode membrane with enclosed granular activated carbon (GAC) or manganese dioxide loaded GAC (MnO<sub>2</sub>/GAC) were used to expand the cathode volume in a 11-L up-flow microbial fuel cell (MFC) integrated with membrane bioreactor (MBR) system. The electricity generation performance and pollutants removal effect of this MFC-MBR system were investigated when it treated coking wastewater. The results showed that the order of electricity generation and pollutants removal was the MFC-MBR system with catalytic electrode membrane and enclosed MnO<sub>3</sub>/GAC cathode > the system using catalytic electrode membrane with enclosed GAC as cathode > the system using only carbon fiber cloth electrode and enclosed GAC as cathode. The maximum power density of the system with catalytic electrode membrane with enclosed GAC as cathode was 1 041.35 mW·m<sup>-3</sup>, which was 7.4 times higher than the control group that only using carbon fiber cloth electrode and enclosed GAC as cathode. The internal resistance decreased from 309 to 104  $\Omega$ , that effectively reduced the internal energy loss of the system. The system with catalytic electrode membrane and enclosed MnO<sub>2</sub>/GAC cathode could efficiently remove 95.75% COD and 92.81% NH<sup>+</sup><sub>4</sub>-N from coking wastewater; COD removal loading was 1.55 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup> and 25% higher than the control group. When treating another coking wastewater, increasing aeration in the cathode could increase the COD removal efficiency, and the COD concentration in the effluent was less than 40 mg·L<sup>-1</sup>, reaching the first-level discharge standard, the COD removal loading was 1.67 kg·(m<sup>3</sup>·d)<sup>-1</sup>. The MFC-MBR coupled system had better pollutant removal and higher electricity generation performance in treating coking wastewater than others, provides an effective and feasible solution to the refractory industrial wastewater treatment.

**Keywords** microbial fuel cell; electro-catalyst; coking wastewater; membrane bioreactor; electricity generation performance