



**Environmental Engineering** 

第 15卷 第 6期 2021年 6月 Vol. 15, No.6 Jun. 2021

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

(010) 62941074

文章栏目:环境监测技术 DOI 10.12030/j.cjee.202006070

中图分类号 X835 文献标识码

唐嘉丽, 凌宇祥, 于广平, 等. 空气阴极微生物燃料电池的构型优化及其快速测定 BOD 的性能评价[J]. 环境工程学报, 2021, 15(6): 2155-2164.

E-mail: cjee@rcees.ac.cn

TANG Jiali, LING Yuxiang, YU Guangping, et al. Configuration optimization of air cathode microbial fuel cell and its performance evaluation for rapid determination of BOD[J]. Chinese Journal of Environmental Engineering, 2021, 15(6): 2155-2164.

# 空气阴极微生物燃料电池的构型优化及其快速测 定 BOD 的性能评价

唐嘉丽\*,凌宇祥,于广平,刘坚

广州中国科学院沈阳自动化研究所分所,广州 511458

第一作者: 唐嘉丽 (1984—), 女, 硕士, 高级工程师。研究方向: 污水处理技术。E-mail: tangjiali@ga.sia.cn \*通信作者

**摘 要**设计了一种新型双室空气阴极微生物燃料电池 (MFC)并将其作为生物传感器,与传统双室空气阴极 MFC 进行对比,考察其电化学性能及用于快速检测 BOD 的性能。结果表明:新型空气阴极 MFC 可有效提高功 率密度并降低内阻,其功率密度最高为 897 mW·m<sup>-2</sup>,而内阻最低为 92 Ω;该 MFC 可用于直接快速检测高浓度 有机物的 BOD,对醋酸钠底物的线性检测限为 1 280 mg·L<sup>-1</sup>,在此底物浓度下 MFC 的检测时间为 31.2~66 h,线性可决系数 *R*<sup>2</sup> 为 0.97~0.99;对于 GGA 底物的线性检测限为 1 250 mg·L<sup>-1</sup>,在此底物浓度下 MFC 的检测时间为 33~67 h,线性可决系数 *R*<sup>2</sup> 为 0.98。本研究可为 MFC 型 BOD 检测传感器的性能优化提供参考。

关键词 微生物燃料电池;构型优化;BOD;快速检测;性能评价

生化需氧量 (biochemical oxygen demand, BOD) 是表征天然水体及各类废水中有机物污染程度,并衡量水质的重要指标,与微生物代谢活动密切相关<sup>[1]</sup>。通常情况下,BOD以BOD<sub>5</sub>(五日生化 需氧量) 表示。传统的BOD<sub>5</sub>检测步骤为:水样采集、充氧、水样培养、测定。传统方法的优点是 适用于大多数水样的检测,无需昂贵的设备。然而,传统方法也存在明显的局限性,比如操作比 较复杂、重复性较差、干扰因素较多。其中,最大的缺点是检测所需时间长达5d。因此,传统方 法仅适合离线测定,较难用于污水处理工艺运行过程的在线调控。为此,国内外研究人员试图开 发更可靠、响应速度更快、且满足在线监测需求的BOD测定方法。

微生物燃料电池 (microbial fuel cell, MFC) 传感器法是当前最有前景的 BOD 快速检测方法之 -<sup>[2]</sup>。利用 MFC 测定 BOD 的基本原理是: MFC 产生的电流强度及转移的库仑电荷量,与阳极有机 物浓度高低直接相关,且在一定 BOD 范围内,电信号响应与 BOD 呈现良好的线性关系。KIM 等<sup>[3]</sup> 开发了双室无介体曝气微生物燃料电池并用其测定了淀粉废水 BOD,线性检测限为 0~206 mg·L<sup>-1</sup>, 反应器总运行时间超过 5 年。ALFEROVA 等<sup>[4]</sup> 开发了一种双室 MFC 型 BOD 传感器。以电压为校

收稿日期: 2020-06-11; 录用日期: 2020-10-10

**基金项目:**国家自然科学基金重大项目(61890933);国家自然科学基金重点项目(61533002);羊城创新创业领军人才支持计划(2019006)

准信号,该传感器对于标准底物葡萄糖/谷氨酸溶液 (glucose and glutamic acid solution, GGS)的 BOD 线性检测范围(以O<sub>2</sub> 计)为2.6~58 mg·L<sup>-1</sup>,检测时间为50~200 min,灵敏度系数为2.3 mV·L·mg<sup>-1</sup>, 主要适用于较清洁的天然水体。WANG 等<sup>[5]</sup>开发了一种以高锰酸钾为阴极电子受体的双室有膜 MFC 型 BOD 传感器,观察到电荷与 BOD 呈良好的线性关系 (*R*<sup>2</sup>>0.992)。当采用浓度为10 mmol·L<sup>-1</sup> 的 KMnO<sub>4</sub>溶液时,BOD 检测范围为25~500 mg·L<sup>-1</sup>。但这种传感器长期运行时,质子交换膜和电极 都可能会被高锰酸钾腐蚀,从而缩短生物传感器寿命。DI LORENZO 等<sup>[6]</sup>设计了一种单室有膜 MFC 型 BOD 传感器,考察了人工废水为底物时,电信号与 BOD 呈线性相关时,BOD 检测范围为 0~350 mg·L<sup>-1</sup>。WANG 等<sup>[7]</sup>开发了一种基于活性炭空气阴极的单室无膜 MFC 型 BOD 传感器,利用 库仑量为电信号,将醋酸钠底物 BOD 直接检测的线性检测范围扩至1 280 mg·L<sup>-1</sup>,该浓度下检测时 间为 50 h。

现有研究表明,每种构型 MFC 各具优势和局限,均在不同程度上扩展了基于 MFC 的 BOD 检测方法的检测限和适用场景。其中,空气阴极型 MFC 相对更环保、研究最为广泛。但其作为传感器在检测时间、准确性、稳定性上仍存在优化空间,因此,有必要对其构型进行创新改进。本研究设计了一种新型空气阴极 MFC,并评价其用于 BOD 快速检测的性能,以期为优化 MFC 型 BOD 传感器的性能提供参考。

# 1 材料与方法

#### 1.1 实验材料

MFC 启动阶段所用接种污泥为经厌氧培养的广州市某城市污水处理厂二沉池剩余污泥。阳极 液组成: NH<sub>4</sub>Cl 0.31 g·L<sup>-1</sup>, KCl 0.13 g·L<sup>-1</sup>, NaH<sub>2</sub>PO<sub>4</sub>·2H<sub>2</sub>O 3.32 g·L<sup>-1</sup>, Na<sub>2</sub>HPO<sub>4</sub>·12H<sub>2</sub>O 10.32 g·L<sup>-1</sup>, 微 量元素 12.5 mL·L<sup>-1</sup>, 底物为C<sub>6</sub>H<sub>12</sub>O<sub>6</sub> 1.0 g·L<sup>-1</sup>; 其中微量元素的具体组分为: N(CH<sub>2</sub>COOH)<sub>3</sub> 2.0 mg·L<sup>-1</sup>, MgSO<sub>4</sub> 3.0 mg·L<sup>-1</sup>, MnSO<sub>4</sub> 0.5 mg·L<sup>-1</sup>, NaCl 1.0 mg·L<sup>-1</sup>, GuSO<sub>4</sub>·5H<sub>2</sub>O 0.01 mg·L<sup>-1</sup>, KAl(SO<sub>4</sub>)<sub>2</sub>·12H<sub>2</sub>O 0.01 mg·L<sup>-1</sup>, CoCl<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O 0.1 mg·L<sup>-1</sup>GaCl<sub>2</sub>·2H<sub>2</sub>O 0.1 mg·L<sup>-1</sup>, ZnCl<sub>2</sub> 0.13 mg·L<sup>-1</sup>, H<sub>3</sub>BO<sub>3</sub> 0.01 mg·L<sup>-1</sup>, Na<sub>2</sub>MoO<sub>4</sub> 0.025 mg·L<sup>-1</sup>, NiCl<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O 0.024 mg·L<sup>-1</sup>, Na<sub>2</sub>WO<sub>4</sub>·2H<sub>2</sub>O 0.025 mg·L<sup>-1</sup>。阴极液组成: NH<sub>4</sub>Cl 0.31 g·L<sup>-1</sup>, KCl 0.13 g·L<sup>-1</sup>, NaH<sub>2</sub>PO<sub>4</sub>·2H<sub>2</sub>O 3.32 g·L<sup>-1</sup>, Na<sub>2</sub>HPO<sub>4</sub>·12H<sub>2</sub>O 10.32 g·L<sup>-1</sup>。系统启动成功后, 阳极不再投加接种污泥。阳极底物根据实验需要从葡萄糖替换为醋酸钠或者葡萄糖/谷氨酸混合液 (glucose and glutamic acid, GGA)(葡萄糖和谷氨酸质量比 1:1 的混合物)。

### 1.2 实验装置

设计了一种新型双室空气阴极 MFC,其阴极和阳极腔室的截面均设计为圆角菱形,以此促进 底物中悬浮物的沉降分离,减少对质子膜的污染。将阳极和阴极腔室宽度设计为不同尺寸,在保 证阳极室厌氧特性的前提下,尽可能缩小质子交换膜与阴极电极的间距。阳极采用 3 mm 厚度的碳 毡,阴极采用疏水碳布(台湾碳能),电极在组装前均需预处理。阴极一侧端板开有菱形孔,孔大 小与阴极电极面积相同,使得阴极有一侧可以直接与空气接触,运行过程中不曝气。2 个电极有效 尺寸均为4 cm×4 cm。阳极室宽度设计为1.5 cm,阴极室宽度设计为1.0 cm,电极间距为2.5 cm,阳 极室体积为 24 cm<sup>3</sup>,阴极室体积为 16 cm<sup>3</sup>。阳极室和阴极室中间隔膜采用 Nafion117 质子交换膜(美 国 DuPont 公司),规格也是 4 cm×4 cm,外接电阻为 1 000 Ω。总共制备 4 套反应器用于平行实验, 分别命名为 M3、M4、M5 和 M6。具体结构如图 1(a) 所示。

另外,根据 KIM 等<sup>[8]</sup> 的方法制作了2 套经典构型的双室空气阴极 MFC 用于性能对比,分别命 名为 M1 和 M2。2 套反应器的阳极和阴极截面均为圆形。阳极采用 3 mm 厚度的碳毡,阴极采用疏 水碳布 (品牌为台湾碳能),电极在组装前均已预处理。阴极一侧端板开有圆形孔,孔大小与阴极 电极面积相同,使得阴极有一侧可直接与空气接触,运行过程中不需要曝气。电极直径均为 3 cm, 阴极和阳极腔室宽度均为2 cm,电极间距为4 cm。各腔室有效体积分别为14 cm<sup>3</sup>,阴极室和阳极 室之间用 Nafion117 质子交换膜 (美国 DuPont 公司)分隔开,外接电阻为1 000 Ω。反应器结构如 图 1(b) 所示。



#### 1.3 实验方法

1) MFC 电极预处理方法。阳极碳毡的预处理方法<sup>[9]</sup>为:分别用丙酮和1 mol·L<sup>-1</sup>盐酸浸泡碳 毡,以除去其表面的油性物质及残余重金属离子,提高碳毡表面的亲水性和生物吸附性,最后用 去离子水洗涤至中性,然后置于120 ℃烘箱中烘干备用。阴极碳布的预处理方法<sup>[10]</sup>为:采用刮膜 法制备 PTFE 扩散层,并用刷涂法制备催化层,选用 20% 的 Pt/C 催化剂,最终确保每平方厘米碳 布上有 0.5 mg Pt,之后自然晾干备用。

2) MFC 启动和运行。所有 MFC 均采用序批式启动,启动阶段分批次向阳极液中投加 20 mL·L<sup>-1</sup> 接种泥,以促进阳极产电微生物的富集和驯化。当输出电压低于 50 mV 时,可认为电池 1 个运行 周期结束,并重新更换新鲜阳极液和阴极液。在更换阳极液前,需曝氮气 30 min 除氧,更换时用 注射器快速注入阳极腔室中,尽量避免将空气带入阳极腔室。当电池在 1 个周期内的输出电压峰 值连续 3 d 变化不超过 ±5%,即可认为电池启动成功。启动成功后停止向阳极投加底泥,并将阳极 底物更换为 1.282 g·L<sup>-1</sup> 醋酸钠。待电压再次稳定后,进行后续电化学性能测试以及 BOD 检测实验。

3) 电信号数据采集方法。MFC 电压信号采用安捷伦数字万用表 (Agilent 34970A) 联机采集。数

4)极化曲线和功率密度测试。在电阻 100~30 000 Ω 范围内,由高到低依次调整 MFC 外电阻, 每次调整后稳定 10 min,再测定外电阻两端的电压,计算电流密度和功率密度,之后绘制极化曲 线和功率密度变化曲线,并通过极化曲线的线性段的斜率确定反应器的内阻。

5) MFC产电性能与不同底物 BOD 间关系的分析方法。以醋酸钠为底物:待培养稳定后 MFC 系统的输出电压值降低至背景电压值 (50 mV)时,依次更换不同 BOD<sub>5</sub>(分别为 40、80、160、320、640、960 和 1 280 mg·L<sup>-1</sup>,共 7 种不同浓度)的醋酸钠溶液。每次更换底物时,均待到电池电压降 至背景值,即 (50±10)mV,采集并记录每个产电周期内电压变化数据,并分析 BOD 与产电量之间 的关系。以 GGA 为底物:完成醋酸钠底物的 BOD 检测实验后,依次更换不同 BOD<sub>5</sub>(分别为 50、100、200、400、800 和 1 250 mg·L<sup>-1</sup>,共 6 种不同浓度)的 GGA 溶液。每次更换底物时,均待到电 池电压降至背景值,即 (50±10)mV,采集并记录每个产电周期内的电压变化数据,并分析 BOD 与 产电量之间的关系。

6) MFC 快速检测 BOD 性能的方法。配制 2 个未知 BOD 的醋酸钠溶液,用 MFC 预测其 BOD, 并与稀释接种法 (参考国标 HJ 505-2009) 测定的 BOD<sub>5</sub> 结果进行对照。每个样品均平行测定 3 次,取 平均值,对比预测值与实际 BOD<sub>5</sub> 的差异,以此验证利用新构型 MFC 快速检测 BOD 的性能。以上 所有实验过程均在 30 ℃ 恒温房内进行。

7) 其余水质指标测定方法。采用分光光度法测定阳极底物降解前后的 COD(所用设备为 HACH 5000),采用玻璃电极法测定底物及阴极液的 pH。

#### 1.4 分析方法

1) MFC产电量计算方法。利用欧姆定律(见式(1))计算电路中的电流;计算一段时间内 MFC 产生的电荷量(见式(2))。以电流对时间的积分,采用公式(3)计算收集的库仑电荷量。

$$I = U/R \tag{1}$$

$$Q = I \times t \tag{2}$$

$$Q = \int_{1}^{t_2} I \, \mathrm{d}t \tag{3}$$

式中: *I*为电流, A; *U*为电压, V; *R*为电阻, Ω; *Q*为电荷量, C; *t*为时间, s; *t*<sub>1</sub>表示 MFC 更 换底物的时间, s; *t*<sub>2</sub>表示产电周期结束时间(选取不同浓度下 MFC 达到电压峰值 5% 的电压时所处 时刻), s。

2) 库仑效率 (coulombic efficiency, CE) 计算方法。库仑效率是指 MFC 从底物中回收的电子与 底物理论上可提供的电子比值,其计算公式见式 (4)。

$$CE = \frac{Q}{Q_t} \times 100\%$$
(4)

式中: Q为实际产生电荷量, 计算见式 (3); Q<sub>t</sub>为理论产生电荷量, 计算见式 (5)。

$$Q_t = \frac{F \cdot b \cdot V \cdot \Delta \text{COD}}{M_0} \tag{5}$$

式中: F为法拉第常数,取值为96485 C·mol<sup>-1</sup>; b为氧气还原产生的电子数量,取8; V为阳极室 有效体积,mL;  $\Delta$ COD为阳极底物反应前后的COD之差,mg·L<sup>-1</sup>;  $M_{o}$ 为氧气的摩尔质量, 32 g·mol<sup>-1</sup>。

3) 利用 MFC 快速检测 BOD 的方法。利用公式 (3) 计算从更换底物的时刻起至 MFC 电压降至 峰值电压 5% 的时刻所收集的电荷量,代入 MFC 产电性能与不同底物 BOD 关系的标准曲线,计算 样品 BOD 预测值。

# 2 结果分析与讨论

### 2.1 启动完成后新旧构型反应器的电化学性能对比

分别对 6 套稳定运行的反应器进行了极化 曲线和功率密度曲线的测定,结果如图 2 所 示。由图 2 可知,6 套反应器的开路电压约为 750 mV,波动范围为±5%,这是由于启动期和 运行期所采用的阳极底物成分均相同。然而, 4 套新构型 MFC 的功率密度明显高于 2 套旧构 型 MFC。其中,2 套旧构型 MFC(M1 和 M2)的 最大功率密度分别为 327 和 465 mW·m<sup>-2</sup>,略 低于 KIM 等<sup>[8]</sup>研究得到的最高功率密度 514 mW·m<sup>-2</sup>。而新反应器中功率密度最高为 M6 (897 mW·m<sup>-2</sup>),其次为 M3(862 mW·m<sup>-2</sup>)。与 M1 和 M2 相比,功率密度提升了 100%。且即使是 相对功率密度最低的 M4 也超过了 600 mW·m<sup>-2</sup>。

选取各 MFC 极化曲线中的线性段,通过 斜率分别计算了6 套反应器的内阻。结果为: M1 电阻 458 Ω, M2 电阻 376 Ω, M3 电阻 97 Ω,



M4 电阻 185 Ω, M5 电阻 146 Ω, M6 电阻 92 Ω, 即新构型 MFC 内阻相比旧构型降低了 50%~79%。 由此证明,新构型 MFC 的性能有明显改善。这是由于 4 套新构型 MFC 的电极面积更大,有助于产 电菌富集<sup>[11]</sup>; 电极间距的缩小也有助于降低内阻<sup>[12]</sup>。同时,4 套新构型 MFC 之间的功率密度和内 阻存在差异,可能是由于阳极和阴极电极在人工制备过程中,无法保证其性能完全相同所致。

#### 2.2 BOD 检测性能评价

2.2.1 MFC产电性能与醋酸钠底物 BOD 之间的关系

选取 M2、M3、M4、M5 和 M6 号反应器进行后续 BOD 检测性能评价和对比实验。首先以醋酸钠为底物,其反应周期内的产电曲线对比见图 3。将更换底物起直到 MFC 电压降低为峰值的 5% 所耗费的时间定义为检测时间。对于相同浓度的醋酸钠底物,4 套新构型 MFC(M3、M4、M5 和 M6)的检测时间相比 M2 明显缩短,缩短比例为 37%~80%,且这种差异随着底物浓度的提高更 加明显。当醋酸钠 BOD 升至 960 mg·L<sup>-1</sup>以后,M2 的最高电压明显下降,且总检测时间长达 93.7 h。分析其原因,主要是由于高浓度底物下,阳极室积累了大量质子,传递受阻,导致阳极室酸化严重,从而影响阳极产电菌的活性;继续升高至 1 280 mg·L<sup>-1</sup>时,M2 最高电压继续下降,总检测时间长达 155 h,已超过传统 BOD<sub>5</sub> 的测定时间。检测时间最短为 M4,其对于 1 280 mg·L<sup>-1</sup> 醋酸钠 BOD 的检测时间仅为 31.27 h,其次为 M5 和 M6,分别需要 45 h 和 66 h。这是由于新构型 MFC 阳极生物膜的性能更好,且质子迁移距离更短,阻力也更小。

图 4 表示各反应器收集的电荷量与醋酸钠 BOD 之间的关系。当醋酸钠 BOD 为 40~1 280 mg·L<sup>-1</sup>时,4 套新构型 MFC(M3~M6)的库仑量呈线性变化。本研究中设计的新构型 MFC 对于高浓度有机 废水的 BOD 检测具有应用可行性。另外,5 套反应器的线性可决系数由高到低依次为:M6>M4>M3> M5>M2。说明本研究中对空气阴极 MFC 构型的优化可有效提升 MFC 作为 BOD 快速检测传感器的 准确性,且结合检测时间和线性检测限,用于醋酸钠 BOD 检测时,M6 的综合性能相对最佳。

库仑效率是影响 MFC 型 BOD 传感器性能的重要指标<sup>[13]</sup>,图 5 比较了 4 套新构型 MFC 的库仑 效率。由图 5 可知,M6 在对所有醋酸钠 BOD 的检测过程中,尤其是醋酸钠 BOD<sub>5</sub> 高于 160 mg·L<sup>-1</sup>





Fig. 3 Comparison of current curves between MFCs with new and old configurations using sodium acetate with different BOD





Fig. 5 Comparison of coulombic efficiency between MFCs with new and old configurations using sodium acetate with different BOD<sub>5</sub>

的条件下,库仑效率相对最稳定,始终保持在25%左右;M4和M5的库仑效率及其稳定性均低于M6;M2和M3的库仑效率均随醋酸钠BOD<sub>5</sub>的升高持续下降,变化幅度最大的是M3,这与线性可决系数的排序具有相似性。由此推测,影响库仑法检测BOD准确性的主要因素包括反应器内阻及库仑效率的稳定性。因此,后续研究还需采取相应措施,比如通过添加呼吸抑制剂控制溶氧以减少非产电途径的消耗<sup>[14]</sup>,以及进一步通过构型或参数优化减小内阻,提高各反应器库仑效率的稳定性,从而保证BOD检测性能的准确性和重复性。

2.2.2 MFC产电性能与GGA底物BOD之间的关系

GGA 是最常用的 BOD 检测方法的校准底物<sup>[15-17]</sup>。为考察新构型 MFC 对成分较复杂混合底物

第6期

的适应性,在完成醋酸钠 BOD 检测实验后,利用 4 套新构型 MFC(M3、M4、M5 和 M6)进行了 GGA 底物 BOD 的检测,结果如图 6 所示。计算图 6 中各产电周期内收集的电荷总量,并分析其与 GGA 底物 BOD<sub>5</sub> 的关系,结果如图 7 所示。上述结果表明, M4 和 M5 的电荷量在 50~1 250 mg·L<sup>-1</sup> BOD<sub>5</sub> 范围内均呈现较好的线性关系,其线性可决系数分别为 0.981 2 和 0.988 7;当 GGA 的 BOD<sub>5</sub> 为 1 250 mg·L<sup>-1</sup>时, M4 和 M5 的检测时间差异较大,分别为 33 h 和 67 h;而 M6 电荷量仅在 GGA 的 BOD<sub>5</sub> 处于 50~400 mg·L<sup>-1</sup>内时呈线性变化, M3 的电荷量分布则不具规律性。



图 6 新构型 MFC 利用不同 BOD 的 GGA 底物时的产电曲线对比

Fig. 6 Comparison of current curves between MFCs with new and old configurations using GGA with different BOD

图 8 呈现了 4 套新构型 MFC 在利用不同 浓度 GGA 时库仑效率的变化。对比检测醋酸 钠 BOD 期间的性能数据 (见图 5) 可看出,所有 反应器的库仑效率都随着 GGA 浓度的升高出 现明显下降。其中,以 M3 和 M6 的变化最为 明显。两者的库仑效率最低时不到 5%, M5 虽 也有波动,但相对幅度明显小于 M3 和 M6,且 始终高于 10%,而 M4 的库仑效率始终维持在 10% 以下。由此说明,GGA 底物利用期间发 生了大量非产电消耗。

为进一步分析造成 4 套新构型 MFC 性能 差异的原因,再次测定了所有反应器的极化曲 线和功率密度曲线 (见图 9),并选取线性变化



#### 图 7 MFC 收集的电荷量与 GGA 底物 BOD, 的关系

Fig. 7 Relationship between the amount of coulomb collected by MFC and GGA BOD<sub>5</sub> concentration

段计算内阻。对比图 2 可发现, M4 和 M5 的功 率密度及内阻变化幅度较小,而 M3 和 M6 的 内阻明显升高。MFC 内阻的影响因素包括反 应器构型、电极材料类型与面积、电极距离、 离子交换膜、产电底物、微生物、操作条件等[18], 各项因素对 MFC 内阻的影响具有协同性。结 合图 8 中库仑效率的变化趋势,分析 4 套新构 型 MFC 检测 GGA 底物的 BOD 时性能差异较 大的原因,可能是:由于GGA中葡萄糖和谷 氨酸都是发酵性底物,相对于醋酸钠,产电菌 的利用难度增加,从而导致阳极生物膜中发酵 型细菌的比例升高,使非产电反应的损耗也相 应增加,最终使得阳极活化内阻增大,整体性 能下降。因此,后续还需要对各反应器中的阳 极生物膜进行菌群鉴定,并采取相应措施。例 如,补充少量接种菌、进一步改进 MFC 构型, 以及采用新型电极材料等措施,以维持产电菌 和非产电菌的比例在合适范围。

2.2.3 MFC 快速检测 BOD 的性能验证

选择相对稳定性较好的 M4 进行未知浓度 底物的 BOD 检测性能验证。表1为2个不同浓 度的醋酸钠样品利用 MFC 检测的 BOD 和 BOD<sub>5</sub> 的实测值对比。由表1可知,2个高浓度样品 的 BOD 预测值和实测值之间偏差在±5% 以 内。说明新构型的 MFC 对于单一成分的高浓 度有机物 BOD 预测准确度较高,后续将采集 实际废水样品进一步验证其实际应用性能。

#### 3 结论

1)设计了一种新型双室空气阴极 MFC, 相比传统构型的双室空气阴极 MFC,可有效提 高功率密度并降低内阻。

2) 新型双室空气阴极 MFC 有望用于快速



图 8 新构型的 MFC 利用不同 BOD<sub>5</sub> 的 GGA 底物时 库仑效率对比

Fig. 8 Comparison of coulombic efficiency using GGA with different BOD<sub>5</sub> by new configuration MFC



# 图 9 以 GGA 为底物的 BOD 检测结束后反应器内的 极化曲线和功率密度曲线

Fig. 9 Polarization curve and power density curve of reactors after BOD detection by GGA

| 表 1 | 不同样品的 BOD 检测值 |  |
|-----|---------------|--|
|-----|---------------|--|

| Table 1 BOD measurements of different sample |
|--|
|--|

| 样品 | MFC预测BOD的                 | MFC平均检测 | BOD₅实测平均值/          |
|----|---------------------------|---------|---------------------|
| 编号 | 平均值/(mg·L <sup>-1</sup> ) | 时间/h    | $(mg \cdot L^{-1})$ |
| 1  | 556.3                     | 19      | 528.7               |
| 2  | 1 046.1                   | 30.6    | 1 057.3             |

检测高浓度有机物的 BOD,但是其检测性能及平行反应器之间的重复性还有待提升,尤其是在不同底物浓度下其库仑效率存在较大差异。

3) 可采取相应措施来维持产电菌和非产电菌的比例在合适的范围,并保持内阻稳定在较低的 水平,以进一步改善该构型 MFC 作为 BOD 快速检测传感器的性能。

# 参 考 文 献

 ABREVAYA X C, SACCO N J, BONETTO M C, et al. Analytical applications of microbial fuel cells. Part I: Biochemical oxygen demand[J]. Biosensors and Bioelectronics, 2015, 63: 580-590.

- [2] JIANG Y, YANG X F, PENG L, et al. Microbial fuel cell sensors for water quality early warning systems: Fundamentals, signal resolution, optimization and future challenges[J]. Renewable and Sustainable Energy Reviews, 2018, 81: 292-305.
- [3] KIM B H, CHANG I S, GILG C, et al. Novel BOD (biological oxygen demand) sensor using mediator-less microbial fuel cell[J]. Biotechnology Letters, 2003, 25: 541-545.
- [4] ALFEROVA S V, ARLYAPOVA V A, ALFEROVA V A, et al. Biofuel cell based on bacteria of the genus Gluconobacter as a sensor for express analysis of biochemical oxygen demand[J]. Applied Biochemistry and Microbiology, 2018, 54(6): 689-694.
- [5] WANG S Q, TIAN S, ZHANG P Y, et al. Enhancement of biological oxygen demand detection with a microbial fuel cell using potassium permanganate as cathodic electron acceptor[J]. Journal of Environmental Management, 2019, 252: 1-7.
- [6] DI LORENZO M, CURTISA T P, HEAD I M, et al. A single-chamber microbial fuel cell as a biosensor for wastewaters[J].
   Water Research, 2009, 43(13): 3145-3154.
- [7] WANG Y, LIU X H, WANG M Y, et al. A single-chamber microbial fuel cell for rapid determination of biochemical oxygen demand using low-cost activated carbon as cathode catalyst[J] Environmental Technology, 2018, 39(24): 3228-3237.
- [8] KIM J R, CHENG S A, OH S E, et al. Power generation using different cation, and ultrafiltration membranes in microbial fuel cells[J]. Environmental Science & Technology, 2007, 41: 1004-1009.
- [9] 曹效鑫. 微生物燃料电池中产电菌与电极的作用机制及其应用[D]. 北京: 清华大学, 2009.
- [10] 何伟华. 空气阴极微生物燃料电池模块化构建与放大构型关键因素研究[D]. 哈尔滨: 哈尔滨工业大学, 2016.
- [11] LOGAN B E, WALLACK M J, KIM K Y, et al. Assessment of microbial fuel cell configurations and power densities[J]. Environmental Science & Technology Letters, 2015, 2(8): 206-214.
- [12] KIM B H, CHANG I S, GADD G M. Challenges in microbial fuel cell development and operation[J]. Applied Microbiology and Biotechnology, 2007, 76: 485-494.
- [13] LIU Y, TUO A X, JIN X J, et al. Quantifying biodegradable organic matter in polluted water on the basis of coulombic yield[J]. Talanta, 2018, 176: 485-491.
- [14] CHANG I S, MOON H, JANG J K, et al. Improvement of a microbial fuel cell performance as a BOD sensor using respiratory inhibitors[J]. Biosensors and Bioelectronics, 2005, 20: 1856-1859.
- [15] YANG G X, SUN Y M, KONG X Y, et al. Factors affecting the performance of a single-chamber microbial fuel cell-type biological oxygen demand sensor[J]. Water Science & Technology, 2013, 68(9): 1914-1919.
- [16] SPURR M W, YU E H, SCOTT K, et al. Extending the dynamic range of biochemical oxygen demand sensing with multistage microbial fuel cells[J]. Environmental Science: Water Research & Technology, 2018, 4: 2029-2040.
- [17] LIU J, MATTIASSON B. Microbial BOD sensors for wastewater analysis[J]. Water Research, 2002, 36: 3786-3802.
- [18] 杨芳, 李兆华, 肖本益. 微生物燃料电池内阻及其影响因素分析[J]. 微生物学通报, 2011, 38(7): 1098-1105. (责任编辑: 新炜)

# Configuration optimization of air cathode microbial fuel cell and its performance evaluation for rapid determination of BOD

TANG Jiali\*, LING Yuxiang, YU Guangping, LIU Jian

Shenyang Institute of Automation in Guangzhou, Chinese Academy of Sciences, Guangzhou 511458, China \*Corresponding author, E-mail: tangjiali@ga.sia.cn

**Abstract** A new dual-chamber air cathode MFC was designed and compared with the traditional dual-chamber air cathode MFC to examine the electrochemical performance and the performance for rapid detection of BOD. Results show that the new designed air cathode MFC can effectively increase power density reaching up to 897 mW·m<sup>-2</sup> and reduce internal resistance as low as 92  $\Omega$ . Moreover, it can be used to directly and quickly detect BOD of organic compounds with high concentration, with the linear detection limit of sodium acetate being 1 280 mg·L<sup>-1</sup>, response time at this concentration being 31.2~66 h, and the linear coefficient of determination  $R^2$  being 0.97~0.99. The linear detection limit of GGA can reach 1 250 mg·L<sup>-1</sup>. The response time at this concentration of determination  $R^2$  is 0.98. Our results provide a new pathway for the performance optimization of the MFC type BOD detection sensor.

Keywords microbial fuel cells; configuration optimization; BOD; rapid detection; performance evaluation