文章编号: 0253-2409(2015)08-1011-07

电极面积对老龄垃圾渗滤液为底物的微生物燃料电池性能影响

程李钰,徐龙君

(重庆大学煤矿灾害动力学与控制国家重点实验室,重庆 400044)

摘 要:构建生物阴极型双室微生物燃料电池,处理老龄垃圾渗滤液。研究了阳极与阴极面积比值对微生物燃料电池产电能 力和对老龄垃圾渗滤液处理效果的影响。结果表明,阳极与阴极面积比为1:2、2:2、2:1的3 组生物阴极型微生物燃料电池输 出电压分别为408、452、396 mV,最大电功率密度分别为145.73、237.65、136.50 mW/m³,内阻分别为350、200、400 Ω, COD 的 去除率分别为21.18%、20.20%、22.31%。3 组微生物燃料电池运行 30 d 后,垃圾渗滤液中氨氮、硝酸盐氮、亚硝酸盐氮浓度 均下降,其中,氨氮去除率分别为80.88%、73.61%和66.17%,其去除效果与产电性能相关。

关键词:微生物燃料电池;老龄垃圾渗滤液;电极面积;产电性能

中图分类号: TK6 文献标识码: A

Effects of electrode surface area on the performance of microbial fuel cells with the aging landfill leachate as substrate

CHENG Li-yu, XU Long-jun

(State Key Laboratory of Coal Mine Disaster Dynamics and Control, Chongqing University, Chongqing 400044, China)

Abstract: Bio-cathode microbial fuel cells (MFCs) were built to treat the aging landfill leachate; the effect of electrode surface area on the aging landfill leachate treatment and electrical performance of MFCs was investigated. The results show that for three sets of bio-cathode MFCs with the ratios of anode area to cathode area being 1:2, 2:2 and 2:1, the stable maximum output voltages are 408, 452 and 396 mV, respectively, with the maximum electric power density of 145.73, 237.65 and 136.50 mW/m³, the resistance of 350, 200 and 400 Ω , and COD removal rate of 21.18%, 20.20% and 22.31%, respectively. After running for 30 days, the concentration of ammonia, nitrate and nitrite nitrogen in landfill leachate is decreased; the ammonia removal rates for the three sets of MFCs are 80.88%, 73.61% and 66.17%, respectively, which is related to the electricity generation of MFCs.

Key words: microbial fuel cell; aging landfill leachate; electrode area; electricity generation

微生物燃料电池(Microbial Fuel Cell,简称 MFC)是一种既能处理污水又能产生电能的反应 器^[1,2]。目前,常见的双室微生物燃料电池主要分 为以化学药品或 Pt 等惰性金属作阴极催化剂的非 生物阴极型 MFCs^[3]和以微生物作为阴极催化剂的 生物阴极型 MFCs^[4,5]。近年来,生物阴极型 MFC 由于其建造成本相对便宜,并且阳极室、阴极室均具 有去除底物污染物的能力,成为了研究热点^[6,7]。

探索微生物燃料电池运行机制和机理,对研究 生物阴极型 MFC 具有重要意义^[8]。电极面积是影 响 MFC 运行性能的重要因素^[9,10],研究阳极与阴极 面积的比值对双室微生物燃料电池的产电性能和底 物处理能力的影响,可探究阳极室、阴极室构造参数 对电池性能的影响以及探讨 MFC 的运行机制,为 进一步改进电池构造、有效提升 MFC 的性能提供 参考。目前,对电极面积的研究不够深入和全面。 Ghangrekar等^[11]以污水作为底物的 MFC 实验中, 研究单个电极面积对 MFC 产电性能的影响,在阳 极面积为 70.21 cm² 时得到功率密度最大为 10.13 mW/m²。但实验中没有指出改变阳、阴极面 积对电池运行机制和机理的影响。王艳芳等^[12]研 究电极面积对 MFC 性能影响,在阳极面积分别为 15.32、25.00、26.00 和 33.68 cm² 时,输出电压随着 阳极表面积的增加而先增大后减小;在阴极面积分 别为 45.97、61.29 和 76.62 cm² 时,输出电压随着 阴极表面积的增加而增加。实验探究了电极面积对 输出电压、电功率的改变,但是未同时探究其对 COD 降解率、氨氮浓度等底物处理效果的影响。

与此同时,老龄垃圾渗滤液因其组分复杂、可生 化性差,一直是污水处理研究中的难点^[13]。研究表

收稿日期: 2015-02-02;修回日期: 2015-04-08。

基金项目:重庆市基础与前沿研究计划重点项目(CSTC, 2013jjB20001)。

联系作者:徐龙君(1963-),教授,主要从事安全科学与工程、环境科学与工程等方面的教学与科研工作。Tel: 023-65106873; E-mail: xulj@ cqu. edu. cn。

明,利用 MFC 技术处理老龄垃圾渗滤液极具前 景^[14]。实验构建了低成本运行条件的双室 H 型 MFC,以老龄垃圾渗滤液作为阳极底物,阴极采用 微生物作为催化剂,在普通碳毡作电极、无缓冲剂条 件下,研究阳极与阴极面积的不同比值时对 MFC 产电能力和对老龄垃圾渗滤液的处理效果的影响, 对探究生物阴极型 MFC 运行的机制与机理和对有 效处理老龄垃圾渗滤液有积极的推动作用。

1 实验方法

1.1 MFC 实验装置

实验采用3 套相同的有机玻璃制 H 型双室微 生物燃料电池装置。阳极室与阴极室有效容积相 同,均为 800 mL。两室以 Nafion 117 质子交换膜 (Proton Exchange Membrane,简称 PEM;有效面积 为7.07 cm²,美国杜邦公司)分隔,通过圆柱法兰 (长 50 mm、直径 30 mm)连接。除采用橡胶塞密封 的进出水口、导线引出孔外,阳极室不设置其他孔 口,以达到密封效果。阴极室呈半封闭状态以减缓 阴极液的蒸发。并且,阴极室设置与大气相通的排 气、曝气口,用于气体排出和曝气装置向阴极室曝 气。图 1 为装置结构示意图。



图 1 微生物燃料电池装置示意图 Figure 1 Schematic diagram of the microbial fuel cell

3 套装置分别编号为 1#、2#、3#, 均采用长方体 型碳毡作为阳极电极与阴极电极。电极表面积分为 两种:0.005 3 m²(长0.045 m, 宽0.04 m, 高0.01 m) 与0.010 6 m²(长0.088 m, 宽0.045 m, 高0.01 m)。 阳极面积与阴极面积的不同比值是 3 套实验装置的 区别。1#、2#、3#装置阳极面积与阴极面积的比值分 别为1:2、2:2、2:1。碳毡与质子交换膜的预处理采 用文献方法^[15]。装置阳极与阴极之间通过铜丝连 接一个1 500 Ω 的外电阻以方便测量输出电压,并 提供利于微生物生长的小电流环境。

1.2 接种与运行

接种微生物来自重庆市井口污水处理厂曝气池

的好氧污泥。将污泥加入纯水配制成泥液比为1:1 的悬浊液,再将其分为两份。一份用于阴极室接种, 即在室温(20℃左右)且保持连续对液体曝气条件 下,用该悬浊液浸泡阴极碳毡两周;另一份加入少量 Na₂S 作为除氧剂以去除悬浊液中的氧并密封放置 于 30℃恒温水浴中振荡培养一周,该温度为相同实 验条件下驯化厌氧污泥最佳温度^[16],所得厌氧污泥 上清液用于阳极室接种,即在室温下用该液体浸泡 阳极碳毡并保持密封状态一周。

阳极室底物取自重庆市长生桥垃圾填埋场渗滤 液集水井中存放时间超过1年的老龄垃圾渗滤液。 该渗滤液 pH值为8.40,COD、氨氮(NH₃和NH⁺ 形 态的氮)、硝酸盐氮、亚硝酸盐氮平均浓度分别为 6975.81、3552.50、432.50和0.78 mg/L。为利于 阳极微生物生长,实验中将老龄垃圾渗滤液稀释一 倍。稀释后的垃圾渗滤液 COD、氨氮、硝酸盐氮、亚 硝酸盐氮平均浓度分别为3346.77、1784.50、 233.00和0.38 mg/L, pH值为8.38。

阳极室除稀释后的老龄垃圾渗滤液外,不再加 入其他药品以避免干扰。在电池初始运行期,每隔 1 d 向阴极室内投入 1.64 g/L NaAC 作为阴极微生 物的营养源以利于输出电压快速上升,直到输出电 压上升到稳定值,即输出电压不再随着 NaAC 的加 入而改变后停止加料。实验过程中,为了考察 MFC 运行对阳极液、阴极液 pH 值的变化,阳极池与阴极 池中均不加入缓冲剂 KH₂PO₄ 和 K₂HPO₄。为保证 实验效果并简化实验操作,电池运行在室温下进行。

1.3 数据测量与计算

化学需氧量(COD /(mg·L⁻¹))、氨氮、硝酸盐 氮、亚硝酸盐氮浓度采用标准方法^[17]进行测定, pH 值采用 pH 计测量。

实验中 MFC 产生的电压(即输出电压,U/mV) 由数据采集仪(Agilent 34970A,美国)测定。装置 启动后,数据采集仪每0.002 s 采集一次数据,并将 每5s内的电压平均值导入电脑记录保存。电池内 阻由极化曲线的斜率确定;实验选用的外电阻(R_{ex}) 为1500 Ω ,根据欧姆定律,可计算得出输出电流 (I/mA)。电流密度($I_V/(mA \cdot m^{-3})$)表征阳极室 单位体积产生的电流,用方程(1)计算;阳极室体积 功率密度($P_V/(mW \cdot m^{-3})$)用方程(2)计算:

$$I = \frac{V}{V_{\rm An}R_{\rm ex}} \tag{1}$$

$$P_{\rm V} = \frac{V^2}{V_{\rm An} R_{\rm ex}} \tag{2}$$

式中,V_{An}为阳极室有效体积,m³。

2 结果与讨论

2.1 阳极与阴极面积比对微生物燃料电池输出电 压的影响

1#、2#、3#反应器的阳极面积与阴极面积比分 别为1:2、2:2、2:1,其输出电压U见图2。由图2可 知,启动MFC后,3套反应器经过约20d的运行,均 达到稳定状态。稳定期1#、2#、3#微生物燃料电池 平均稳定输出电压U值分别为408、452和396mV, 即在实验条件下,输出电压呈现随着电极面积增加 而增大的趋势,阳极表面积与阴极表面积比值为2:2 的2#反应器输出电压最大。



图 2 不同电极比值的 MFC 输出电压随时间的变化 Figure 2 Output voltages of the MFCs with different anode to cathode surface area ratios; the arrow means the addition of NaAC in the cathode chamber

由图2还可知,微生物对生物阴极 MFC 氧化还 原反应起着不可替代的作用^[18,19],对于生物阴极微 生物燃料电池,增加阴极表面积即增加了在阴极上 具有催化氧化还原作用的微生物,从而影响了电池 的运行,即表现为提高了 MFC 的输出电压。阳极 表面作为产电微生物的生长区域并同时充当电子传 递的场所,阴极表面作为阴极催化微生物的生长区 域,同时也是通过外电路传递至阴极的电子与电子 受体——溶解氧结合的场所。阳极与阴极应存在一 定的匹配关系,即一单位的阳极产电微生物作用并 传递1个电子至阴极,应有一定量的阴极微生物能 够催化促使这1个电子与电子受体结合,完成电子 传递。在 MFC 启动初期, 阳极、阴极微生物均处于 驯化中,输出电压 U 主要受到微生物生长情况的影 响,阳极与阴极的匹配关系由两种微生物中数量最 少的一方确定,而电极作为微生物生长的区域,其面 积大小反映了初期接种微生物的多少,故输出电压 在 MFC 启动初期表现为受到电极中最小表面积电极的影响。这就解释了在实验开始0~7d,电极中最小面积相等的1#与3#反应器输出电压 U 值相近,而具有较大最小电极面积的2#反应器输出电压U高于1#和3#反应器。在实验进行7d以后,2#与1#、3#输出电压差距缩小,1#与3#输出电压出现差距。此现象表明,随着 MFC 运行趋于稳定,微生物 驯化达到稳定生长期,输出电压 U 不只受到该匹配关系的影响。

2#反应器的平均稳定输出电压比 1#反应器增 大 10.8% (2个反应器阴极表面积相同,但 2#反应 器阳极表面积为 1#反应器的 2倍),2#反应器的输 出电压比 3#反应器增大 14.1% (2个反应器阳极表 面积相同,但 2#反应器阴极表面积为 3#反应器的 2倍)。这表明阳极电极面积与阴极电极面积对 MFC 的输出电压均存在影响,当增加相同面积时, 增大阴极面积比增大阳极面积产生的影响较大。

2.2 阳极与阴极面积比对微生物燃料电池输出功 率的影响



实验MFC稳定期(20~28d)的输出功率见图3。

图 3 1#、2#、3# MFC 功率密度和电流密度的关系 Figure 3 Relation between power density and current density for three sets of MFCs

由图 3 可知,稳定期 1#、2#、3# MFC 的最大电 功率密度 P_v 分别为 145.73、237.65 和 136.50 mW/m³;最大电功率密度随着电极面积增 加而增加。当 2#反应器与 1#反应器阴极表面积相 同,阳极表面积为 1#反应器的 2 倍时,最大电功率 密度 P_v 增加 63.08%。当 2#反应器与 3#反应器阳 极表面积相同,阴极表面积为 3#反应器的 2 倍时, 最大电功率密度 P_v 增加 74.10%。这表明阳极电 极面积与阴极电极面积均对 MFC 的最大电功率密 度存在影响。当增加相同的面积时,增大阴极面积 比增大阳极面积对产电的影响更大。

2.3 阳极与阴极面积比对微生物燃料电池内阻的 影响

实验 MFC 稳定期(20~28 d)的极化曲线见图4。



Figure 4 Polarization curves for three sets of MFCs

根据极化曲线计算出 3 套 MFC 内阻分别为 350、250、400 Ω。在实验中,内阻随着电极面积增加 而减少。阳极与阴极面积比值为 2:2的 2#反应器内 阻最佳。当 2#反应器与 1#反应器阴极表面积相同, 阳极表面积为 1 #反应器的 2 倍时,内阻降低 28.57%。当 2#反应器与 3#反应器阳极表面积相 同,阴极表面积为 3 #反应器的 2 倍时,内阻降低 37.5%。

实验中电极面积对 MFC 输出电压、输出电功 率和内阻的影响均表明, 阳极电极面积与阴极电极 面积均对 MFC 产电存在影响, 当增加相同面积时, 增大阴极面积比增大阳极面积产生的影响较大。实 验分析认为, 电子被阴极室接收的程度是决定燃料 电池产电量的重要因素。在生长于阳极表面的产电 菌作用下, 有机物释放出电子, 并通过外电路传递至 阴极, 附着在阴极的电子通过与电子受体——溶解 氧结合, 完成电荷被阴极室接受。在阴极室氧气充 足的情况下, 增加阴极表面积, 促进电子与电子受体 的结合, 提高电子被阴极室接受的程度, 从而增大了 功率密度。阳极室产生电子的能力同样影响电池的 产电量, 但是电子受到产电菌生长情况和传递的影 响, 使得通过增加阳极表面积而增多产电微生物不 能达到对产电能力理想化的提升。

2.4 阳极与阴极面积比对垃圾渗滤液中主要污染 物去除效果的影响

实验采用老龄垃圾渗滤液的初始 pH 值为 8.38。经过 30 d 的反应,3 组 MFC 阳极池的 pH 值 均呈小幅度下降后达到稳定,pH 值分别为 8.14、 8.08、8.18;阴极池的 pH 值均上升后达到稳定, pH 值分别为 8.37、8.46、8.31。3 组反应器 pH 值的变 化主要表现为稳定输出电压越高的 MFC, 阳极室 H⁺浓度越大,阴极室 H⁺浓度越小。这是因为在双 室 MFC 产电过程中阳极室有机质在微生物作用下 被降解,理论上释放出等量的H⁺与电子,电子由阳 极通过外电路至阴极,从而产生输出电流 I;H⁺通过 质子交换膜至阴极室,与OH⁻生成水,达到反应电 荷平衡。当外电阻恒定时,输出电压 U 越大,则输 出电流 I 越大,即阳极室底物释放并通过外电路的 电子越多,与之同时释放的H⁺也越多且释放速率高 于其转移至阴极室的速率[20],此外底物在微生物作 用下被分解成小分子物质而产生酸化,故阳极室 H⁺ 浓度越大:同时,为了保证高输出电流下产电反应的 电荷平衡,移动到阴极室中的H⁺与OH⁻结合生成水 的反应越剧烈,消耗掉大量H⁺,故阴极室中H⁺浓度 下降。

微生物燃料电池运行过程中,老龄垃圾渗滤液 的 COD 随时间的变化见图 5,其氨氮浓度、硝酸盐 氮浓度、亚硝酸盐氮浓度随时间的变化见表 1。



图 5 老龄垃圾诊滤液的 COD 随时间的变化 Figure 5 Changes in COD value of aging landfill leachate with time for three sets of MFCs

由图 5 可知,0~20 d下 MFC 处于启动阶段, 3 套反应器对老龄垃圾渗滤液的 COD 分别降解了 582.54、646.28、574.53 mg/L,该阶段 COD 的降解 量分别占实验全过程总降解量的 82.45%、 95.59%、76.94%,这说明3 套反应器处理 COD 主 要是在启动阶段进行的。实验开始后的 20~28 d, MFC 处于稳定产电阶段,此阶段内3 套装置对老龄 垃圾渗滤液的 COD 分别降解了 123.23、29.83、 172.23 mg/L,且降解速率比实验初期明显变缓。 在整个实验过程中,3 套反应器对老龄垃圾渗滤液 COD 的降解率分别为 21.18%、20.20% 和22.31%, 降解程度有限。实验还表明,稳定输出电压越高的 MFC,老龄垃圾渗滤液的 COD 降解率越低。其主 要原因为阳极室中同时存在多种微生物,其中,一类 微生物将底物中有机质分解成小分子、并产生 CO₂ 和水,降低了底物的 COD;另一类微生物催化底物 释放出 H⁺与电子,电子由阳极通过外电路传递至阴极,维持 MFC 的输出电流^[21];实验是以老龄垃圾渗滤液作为底物和微生物营养源,有限的营养源使得不同种类的微生物之间存在竞争,较高的输出电压表明产电微生物在竞争中处于优势,而较低的 COD 降解量表明降解 COD 微生物在竞争中处于劣势。

表 1 老龄垃圾渗滤液经过不同反应时间后的氨氮浓度、亚硝酸盐氮浓度、硝酸盐氮浓度

Table 1 Ammonia, nitrate and nitrite concentration of aging landfill leachate after different reaction times

		Concentration $\rho/(\text{mg} \cdot \text{L}^{-1})$						
		0 d	5 d	10 d	15 d	20 d	25 d	30 d
Ammonia	1# anode	1 784.50	1 460. 50	1 241.25	1 104.00	925.50	688.00	341.25
	1# cathode	91.00	140.70	100.50	81.50	7.10	6.50	4.50
	2# anode	1 784.50	1 513.50	1 416. 25	1 407.25	1 236.50	754.75	471.00
	2# cathode	91.00	98.20	73.20	58.70	40.20	5.30	7.50
	3# anode	1 784.50	1 484.25	1 325.75	1 234.50	1 166.25	870.50	603.75
	3# cathode	91.00	106.90	96.40	64.00	6.10	4.90	7.90
Nitrate	1# anode	233.00	294.00	-	231.00	192.50	200.00	188.00
	1# cathode	17.75	26.20	-	45.00	42.00	107.10	327.50
	2# anode	233.00	273.00	-	229.50	197.50	220.00	195.00
	2# cathode	17.75	23.20	-	33.90	38.50	49.40	331.90
	3# anode	233.00	276.00	-	231.00	202.00	198.00	195.00
	3# cathode	17.75	30.30	-	43.20	39.30	62.40	284.00
Nitrite	1# anode	0.38	0.40	-	0.35	0.25	0.33	0.33
	1# cathode	0.00	0.18	-	1.58	15.48	28.78	0.43
	2# anode	0.38	0.33	-	0.30	0.25	0.28	0.28
	2# cathode	0.00	0.08	-	0.40	31.73	23.95	0.93
	3# anode	0.38	0.35	-	0.38	0.28	0.30	0.28
	3# cathode	0.00	0.18	-	1.38	5.85	29.03	0.78

-: data are not gotten

由表1可知,反应30d后,3套反应器阳极室与 阴极室总氨氮去除量分别为1223.80、1117.60和 1101.08 mg,去除率分别为81.56%、74.49%和 67.39%;阳极室老龄垃圾渗滤液氨氮去除量分别为 1154.60、1050.8和944.6 mg,去除率分别为 80.88%、73.61%和66.17%。阳极室氨氮浓度、硝 酸盐浓度、亚硝酸盐氮浓度均下降;阴极室氨氮浓度 下降、亚硝酸盐氮浓度和硝酸盐氮浓度上升,这说明 阴极室具有去除氨氮的效果,并且阴极室发生了反 应(3)和(4)^[22]导致了硝酸盐氮与亚硝酸盐氮的增 加。

 $NH_4^+ + 3/2O_2 \rightarrow NO_2^- + 2H^+ + H_2O$ (3)

$$NO_2^- + 1/2O_2 \rightarrow NO_3^- \tag{4}$$

实验开始后的 0~20 d, MFC 处于启动阶段, 3 套反应器阳极室的氨氮透过质子交换膜转移到阴 极室的质量分别为 5.68、32.16 和 4.88 mg;根据反 应(3)、(4)和质量守恒,理论上阴极室每增加 1 mol NO₃⁻或 1 mol NO₂⁻,则阳极室有 1 mol NH₄⁺ 被转化,故由阴极室 NO₃⁻、NO₂⁻增量确定 3 套反应 器转化阳极室氨氮质量分别为 13.72、17.78 和 10.35 mg。3 套反应器阳极室转移与转化的氨氮质 量总和明显小于阳极室氨氮去除质量:687.20、 438.40和 494.6 mg。此结果说明,阳极室氨氮的去 除不仅为向阴极室转移或转化成硝酸盐氮、亚硝酸 盐氮,还存在在阴极室将 NH₄⁺变为气体排出,且在 MFC 启动阶段,3 套反应器以该手段去除的氨氮量 分别占阳极室氨氮总去除量的 97.18%、88.61%、 96.92%。

实验开始后的 20~28 d, MFC 处于稳定产电阶段,3 套反应器阴极室氨氮浓度持续下降并稳定在 10 mg/L 以下,说明由阳极室转移至阴极室的氨氮 减少或阴极室去除氨氮能力增加;同时阴极室硝酸 盐氮浓度均显著增加的现象表明阴极室反应(3)和(4)加剧,3 套反应器转化阳极室中的氨氮别为

62.62、64.36 和 52.14 mg,明显小于3 套反应器阳 极室总氨氮减少量 467.40、612.40 和450.00 mg,实 验分析此阶段阳极室氨氮的去除仍然为向阴极室转 移或转化成硝酸盐氮、亚硝酸盐氮、以及在阴极室将 NH₄⁺变为气体排出。实验现象表明,阳极室氨氮向 阴极室转化为硝酸盐氮、亚硝酸盐氮越多的 MFC, 其稳定输出电压越高。分析其原因为电子在阴极发 生反应(5)时,会产生 OH⁻。通常情况下,OH⁻与从 阳极室透过质子交换膜来到阴极室的 H⁺发生反应 (6)。但是反应(3)增大了 H⁺浓度,为了提供更多 的 OH⁻满足反应(6)的发生,反应(5)增强,即增加 了电子与电子受体溶解氧的结合,增多了有效电子 数量,从而提高了产电性能。

 $O_2 + 2H_2O + 4e^- = 4OH^-$ (5)

$$\mathrm{H}^{+} + \mathrm{O}\mathrm{H}^{-} = \mathrm{H}_{2}\mathrm{O} \tag{6}$$

3 结 论

实验构建3组电极比值分别为1:2、2:2、2:1的 生物阴极型微生物燃料电池,探索在较低成本运行 条件下,MFC 产电性能和对老龄垃圾渗滤液的处理 效果的影响:并利用改变电极面积,探索生物阴极型 MFC 的运行机制和机理。结果表明,在一定面积范 围内增加相同的电极表面积,增大阴极表面积比增 大阳极表面积更有利于 MFC 产电性能的提高。阴 极微生物作为催化剂,其数量随着阴极面积的增加 而增加,其会对电池运行产生影响。3 组 MFC 中, 阳极与阴极面积比值为2:2的 MFC 输出电功率密 度最大为 237.65 mW/m³,内阻最小为 200 Ω_{\circ} 生物 阴极型 MFC 对阳极底物和阴极液的污染物均具有 处理作用。3 组 MFC 对老龄垃圾渗滤液 COD 的去 除率分别为 21.18%、20.20%、22.31%;老龄垃圾 渗滤液氨氮去除率分别为 80.88%、73.61%、 66.17%。阳极室氨氮的去除由向阴极室转移或转 化成硝酸盐氮、亚硝酸盐氮以及在阴极室将 NH,*变 为气体排出共同完成,在MFC 启动阶段,NH,*变气 体排出是主要方式。实验表明,微生物燃料电池的 产电性能、老龄垃圾渗滤液 COD 的去除率和阴极 室的硝化反应均受到电极面积的影响。

参考文献

- [1] SEVDA S, DOMINGUEZ-BENETTON X, VANBROEKHOVEN K, DE WEVER W, SREKRISHNAN T R, PANT D. High strength wastewater treatment accompanied by power generation using air cathode microbial fuel cell[J]. Appl Energy, 2013, **105**: 194-206.
- [2] WANG H, JIANG S C, WANG Y, XIAO B. Substrate removal and electricity generation in a membrane-less microbial fuel cell for biological treatment of wastewater[J]. Bioresour Technol, 2013, 138: 109-116.
- [3] LIEW K B, DAUD W R W, GHASEMI M, LEONG J X, LIM S S, ISMAIL M. Non-Pt catalyst as oxygen reduction reaction in microbial fuel cells: A review[J]. Int J Hydrogen Energy, 2014, 39(10): 4870-4883.
- [4] LIU S, SONG H, WEI S, YANG F, LI X. Bio-cathode materials evaluation and configuration optimization for power output of vertical subsurface flow constructed wetland-Microbial fuel cell systems [J]. Bioresour Technol, 2014, 166: 575-583.
- [5] ZHANG H, ZHANG R, ZHANG G, YANG F, GAO F. Modified graphite electrode by polyaniline tourmaline improves the performance of bio-cathode microbial fuel cell [J]. Int J Hydrogen Energy, 2014, **39**(21): 11250-11257.
- [6] MANSOORIAN H J, MAHVI A H, JAFARI A J. Bioelectricity generation using two chamber microbial fuel cell treating wastewater from food processing[J]. Enzyme Microb Technol, 2013, 52(6/7): 352-357.
- [7] KIM J, KIM B, KIM H, YUN Z. Effects of ammonium ions from the anolyte within bio-cathode microbial fuel cells on nitrate reduction and current density[J]. Int Biodeterior Biodegrad, 2014, 95 (Part A): 122-126.
- [8] CHEN L, XIAO Y, ZHAO F. Biocathodes in microbial fuel cells[J]. Prog Chem, 2012, 24: 157-162.
- [9] ALATRAKTCHI F A, ZHANG Y, SAFAA NOORI J, ANGELIDAKI I. Surface area expansion of electrodes with grass-like nanostructures and gold nanoparticles to enhance electricity generation in microbial fuel cells[J]. Bioresour Technol, 2012, **123**: 177-183.
- [10] SACCO N J, FIGUEROLA E L M, PATACCINI G, BONETTO M C, ERIJMAN L, CORTON E. Performance of planar and cylindrical carbon electrodes at sedimentary microbial fuel cells[J]. Bioresour Technol, 2012, 126: 328-335.
- [11] GHANGREKAR M M, SHINDE V B. Performance of membrane-less microbial fuel cell treating wastewater and effect of electrode distance and area on electricity production [J]. Bioresour Technol, 2007, 98(15): 2879-2885.
- [12] 王艳芳,刘百仓,郑哲,郑雪艳. 电极面积和电极间距对立方体型 MFCs 产电能力的影响[J]. 可再生能源, 2013, 31(3): 68-74.
 (WANG Yan-fang, LIU Bai-cang, ZHENG Zhe, ZHENG Xue-yan. Effects of the electrode area and electrode spacing on the electricity generation capacity of MFCs[J]. Renew Energy, 2013, 31(3): 68-74.)
- [13] ZHANG Q, TIAN B, ZHANG X, GHULAM A, FANG C, HE R. Investigation on characteristics of leachate and concentrated leachate in three landfill leachate treatment plants[J]. Waste Manage, 2013, 33(11): 2277-2286.
- GANESH K, JAMBECK J. Treatment of landfill leachate using microbial fuel cells: Alternative anodes and semi-continuous operation [J]. Bioresour Technol, 2013, 139: 383-387.
- [15] 樊立萍, 苗晓慧. 微生物燃料电池处理餐饮废水及同步发电性能研究[J]. 燃料化学学报, 2014, 42(12): 1506-1512.
 (FAN Li-ping, MIAO Xiao-hui. Study on the performance of microbial fuel cell for restaurant wastewater treatment and simultaneous electricity generation[J]. J Fuel Chem Technol, 2014, 42(12): 1506-1512.)
- [16] 荆淇. 生物阴极 MFC 处理垃圾渗滤液基础研究[D]. 重庆: 重庆大学, 2014.
 (JIN Qi. Treatment of landfill leachate by biocathode microbial fuel cell[D]. Chongqing: Chongqing University, 2014.)

- [18] WANG Z, ZHENG Y, XIAO Y, WU S, WU Y, YANG Z, ZHAO F. Analysis of oxygen reduction and microbial community of airdiffusion biocathode in microbial fuel cells[J]. Bioresour Technol, 2013, 144: 74-79.
- [19] LOGAN B E. Exoelectrogenic bacteria that power microbial fuel cells[J]. Nat Rev Microbiol, 2009, 7: 375-381.
- [20] CLAUWAERT P, VAN DER HA D, BOON N, VERBEKEN K, VERHAEGE M, RABAEY K, VERSTRAETE W. Open air biocathode enables effective electricity generation with microbial fuel cells[J]. Environ Sci Technol, 2007, 41(21): 7564-7569.
- [21] ZHANG X, HE W, REN L, STAGER J, EVAN P J, LOGAN B E. COD removal characteristics in air-cathode microbial fuel cells[J]. Bioresour Technol, 2015, **176**: 23-31.
- [22] ZHANG X, ZHU F, CHEN L, ZHAO Q, TAO G. Removal of ammonia nitrogen from wastewater using an aerobic cathode microbial fuel cell[J]. Bioresour Technol, 2013, 146: 161-168.

《燃料化学学报》征稿简则

《燃料化学学报》是由中国科学院主管、中国化学会和中国科学院山西煤炭化学研究所主办。刊载国内外燃料 化学基础研究及其相关领域的最新研究成果和进展,涵盖煤炭、石油、油页岩、天然气、生物质,以及与此相关的环 境保护和应用催化等方面的内容。

栏目设置

研究论文 报道学术价值显著、实验数据完整的研究成果,全文一般不超过6000字;

研究快报 迅速报道学术价值显著的最新进展,全文一般不超过4000字;

研究简报 报道研究工作中的部分或阶段性的研究成果,全文一般不超过4000字;

综合评述 一般为预约稿(不超过8000字)。

投 稿

1. 本刊热忱欢迎国内外学者投稿,中英文稿件均可,请登陆本刊网站(http://rlhxxb.sxicc.ac.cn)注册投稿;

2. 来稿请邮寄单位推荐信,说明文稿无泄密和一稿多投等内容。

稿件及出版

(1) 审理结果一般在3个月内通知作者,对不宜采用的稿件会尽快通知。不刊用的稿件恕不退还;

(2) 刊出的稿件通知作者交论文发表费和审稿费。期刊印出后酌致稿酬,并赠期刊2份和分装本10份;

(3) 从 2000 年起本刊已入编中国学术期刊光盘版、网络版,均不再另外通知和另付稿酬。凡不愿加入者,请 投稿时说明。

联系方式:

通讯地址:山西省太原市桃园南路 27 号《燃料化学学报》编辑部 邮编:030001 联系电话:0351-2025214 4066044 传真:0351-2025214 E-mail: rlhx@ sxicc. ac. cn