



开放科学(资源服务)标识码OSID:



基于响应面优化的常压等离子体技术 处理模拟染料废水

曹力¹,李德祥²,邓亚宏³,石益广³,袁小兵³,孙志国³,付世建¹ (1. 重庆师范大学生命科学学院,重庆 401331;2. 北京水星环境有限公司,北京 101501; 3. 中建三局第二建设工程有限责任公司,武汉 430000)

摘 要:近年来,常压等离子体技术在水处理领域得到快速发展,具有较好的应用前景,但工业化 应用还需降低运行能耗、提高处理效率。以结构复杂、性质稳定的亚甲基蓝模拟染料废水作为实 验研究对象,采用易于工业化推广的常压条件下空气介质阻挡放电水处理反应器。研究放电电 压、空气体积流量、初始浓度、初始pH值、初始电导率对亚甲基蓝废水处理效果的影响,定量分析·OH 在介质阻挡放电反应器处理亚甲基蓝废水过程中的贡献。采用Box-Behnken响应面法,得到系统 的最佳运行参数:初始pH值为4、放电电压为13 kV、初始浓度为100 mg/L。结果表明:该装置可 以有效处理亚甲基蓝废水,且在最优条件下放电15 min,亚甲基蓝(MB)降解率为95.39%,能量效率为 14.87 g/kWh,反应速率为常数0.2026 min⁻¹,溶液 COD值降低了62.63%,色度变化也较为明显, 说明该装置可以工业化应用于有机染料废水的处理。

关键词:常压等离子体;介质阻挡放电;染料废水;响应面法;亚甲基蓝

中图分类号:X703.1 **文献标志码:**A **文章编号:**2096-6717(2023)02-0229-10

Response surface optimization of high-efficiency treatment of dye wastewater with non-temperature plasma

CAO Li¹, LI Dexiang², DENG Yahong³, SHI Yiguang³, YUAN Xiaobing³, SUN Zhiguo³, FU Shijian¹

(1. College of Life Sciences, Chongqing Normal University, Chongqing 401331, P. R. China; 2. Beijing Mercury Environment Co., Ltd, Beijing 101501, P. R. China; 3. The Second Construction Engineering Co., Ltd. of China Construction Third Bureau, Wuhan 430000, P. R. China)

Abstract: In recent decades, atmospheric-pressure plasma technology has been rapidly developed in the field of water treatment, and has a good application prospect, but it still remains a challenge to reduce operating energy

基金项目:国家重点研发计划(2017YFC0404703)

作者简介:曹力(1994-),男,主要从事水处理技术与水生态保护研究,E-mail:41383806@qq.com。

付世建(通信作者),男,教授,博士生导师,E-mail:shijianfu9@cqnu.edu.cn。

Received: 2021-01-15

Foundation item: National Key Research and Development Plan of China (No. 2017YFC0404703)

Author brief: CAO Li (1994-), main research interests: water treatment technology and water ecological protection, E-mail: 41383806@qq.com.

FU Shijian (corresponding author), professor, doctorial supervisor, E-mail: shijianfu9@cqnu.edu.cn.

收稿日期:2021-01-15

consumption and improve processing efficiency for industrial applications. In this paper, a simple and industrially scalable prototype of plasma reactor based on dielectric barrier discharge (DBD) at atmospheric-pressure air condition is employed to the methylene blue(MB) simulated dye wastewater with complex structure and stable performance. The effects of discharge voltage, air volume, initial concentration, initial pH and initial conductivity on the treatment of methylene blue wastewater are studied. The contribution of \cdot OH in the treatment of methylene blue wastewater by dielectric barrier discharge reactor is quantitatively analyzed. The study further uses the Box-Behnken response surface method to find the optimal operating parameters of the system: initial pH4, discharge voltage 13 kV, initial concentration 100 mg/L. The results show that the device can effectively treat methylene blue wastewater. After 15 minutes of discharge under optimal conditions, the MB degradation rate was 95.39%, the energy efficiency was 14.87 g/kWh, the reaction rate constant was 0.202 6 min⁻¹, and the reduction rate of the chemical oxygen demand (COD) value is 62.63%, the chromaticity change is also obvious, indicating that the device can be industrially applied to the treatment of organic dye wastewater. **Keywords:** non-temperature plasma; dielectric barrier discharge; dye wastewater; response surface; methylene blue

随着印染工业的高速发展,每年有大量的染料 废水产生。染料废水多为含盐、氯的高化学需氧 量、高色度的难降解工业废水。染料废水大量进入 水体中,已严重危害水环境安全。然而,由于染料 中胺类等物质具有较大的生物毒性,传统的好氧生 物法仅能达到25.8%的去除率^[1]。因此,能有效处 理染料废水的新技术亟待开发。

常压等离子体技术是20世纪80年代末兴起的 一种新型高级氧化技术,是指在放电反应器中两个 电极会在高压条件下电离放电介质,产生非热等离 子体,伴生有紫外光、冲击波、高能电子和活性物质 等,其中,以羟基自由基为主的活性物质可以降解 染料分子,从而降低染料废水的COD和色度^[2]。该 技术具有不涉及极端工作温度、不需要后续处理、 易于操作和环境友好等优点,在工业废水处理领域 有较好的应用前景。近年来,常压等离子体技术在 废水处理方面获得了越来越多的关注^[3]。Tang等^[4] 用DBD处理酸性红偶氮染料,发现脱色率可高达 90%以上。Reddy等^[5]在用DBD降解亚甲基蓝废水 的同时向体系中加入Fe²⁺,20 min 后脱色率从90% 提升到95%。王肖静^[6]用DBD等离子体激活PS处 理酸性橙Ⅱ废水,发现在一定范围内提高放电电压 和PS投加量、减小放电气隙间距均有利于AO7的 降解。Jiang等^[7]采用等离子体协同活性炭吸附技术 处理甲基橙废水,发现矿化度和脱色率明显提高, 且时间明显缩短。所以,DBD等离子技术在染料降 解中有很大潜力。

在染料废水中,亚甲基蓝易溶于水,结构复杂, 性质稳定,且含有芳香杂环等不易被生物降解的结构,对水环境危害极大。笔者采用介质阻挡放电等 离子体技术处理亚甲基蓝染料废水,考察放电电 压、空气体积流量、初始浓度、初始电导率、初始pH 值、·OH对亚甲基蓝处理效果的影响,通过响应面 设计优化,寻找系统的最佳运行参数,以期为染料 废水的高效低耗处理及工业化应用提供理论创新 与技术突破。

1 试验

1.1 试剂与仪器

试剂:混合空气(79%O₂+21%N₂)、亚甲基蓝 三水(AR)、重铬酸钾(AR)、氯化钾(AR)、叔丁醇 (AR)、硫酸银(AR)、硫酸(AR)、氢氧化钠(AR)、硫 酸汞(AR)、配置试剂均使用超纯水。

仪器:DR 5000 紫外分光光度计(美国 HACH);DRB200 COD 消解仪(美国HACH); pH3310便携式pH计(德国WTW);HQ30d便携式 电导率仪(美国HACH);示波器(苏州普源精电科 技);BTC-300CA(153X)蠕动泵(重庆杰恒蠕 动泵)。

1.2 常压等离子体装置

图1所示为是实验使用的介质阻挡放电反应器,主要构成部分包括:高压极、接地极、绝缘介质 (石英玻璃)、集气室、匀流器、集水室、电极支撑板、 支撑柱等。DBD装置的高压电源是由南京苏曼等 离子体公司提供的通用型高压交流耐冲电源(CTP-2000K/P)。铜丝网作为高压极,处理废水作为介质 阻挡放电的地极,石英玻璃为绝缘介质,放电空间 位于石英玻璃的内管外壁和外管内壁之间,实验期 间废水通过水泵使其循环处理。考虑到实际工业 化应用,空气作为该装置的放电气氛。图2所示为



Fig. 1 Structure diagram of dielectric barrier discharge(DBD)

系统工作时的放电电压和电流波形图,由示波器的 CH1、CH2两个探头分别插入高压交流电源的电压 和电流接口测得,系统的实际放电功率可通过数据 拟合、公式换算求得。



图 2 DBD 装置工作时电压电流波形图

Fig. 2 Voltage and current waveform of dielectric barrier discharge (DBD) at work

1.3 实验分析测试

1)亚甲基蓝降解率的测定。利用紫外分光光 度计测得亚甲基蓝的最高特征吸收峰位于λ=660 nm处,然后配置低浓度的亚甲基蓝溶液,通过浓度 与吸光度的关系拟合得到标准曲线,用于计算处理 后样品的浓度。在不同降解时间(*t*)下,亚甲基蓝的 降解率(即亚甲基蓝处理前后浓度差值的百分比) 计算公式见式(1)、式(2)。

$$\eta = \frac{C_0 - C_t}{C_0} \times 100\%$$
 (1)

$$\ln\left(\frac{C_t}{C_0}\right) = -kt \tag{2}$$

式中: η 为 MD 去除率; C_t 、 C_0 分别为 MB 在 t时刻的 残余浓度和初始浓度;k为伪一级动力的速率常数;t为反应时间。

2)亚甲基蓝能量效率的计算。能量效率反映的是在单位能耗下MB的去除量,计算公式为

$$X = \frac{6 \times C_0 \times DE \times V}{10^7 \times Pt}$$
(3)

式中:Y为能量效率; C_0 为MB的初始浓度;DE为反应 速率;V为处理水的体积;P为电源功率;t为反应时间。

3) 亚甲基蓝溶液 COD 的测定。实验中采用的 是消解-分光光度法测定处理前后亚甲基蓝染料废 水中的 COD 值, mg/L。取水样于消解管中, 先后加 入消解液和硫酸-硫酸银, 消解 2 h, 最后通过紫外分 光光度法和标准曲线求得 COD 值。

4)单因素试验与响应面设计优化染料废水的处 理效果。在单因素实验的基础上,结合实际废水处 理的可控因素,选取对亚甲基蓝处理效果影响较为 显著的3个因素:初始pH值、放电电压、初始浓度,在 固定放电时间15 min、空气流量0.6 L/min、处理体 积1L的条件下进行三因素三水平的Box-Behnken 响应面设计试验,确定系统的最佳工艺参数。

2 单因素试验

2.1 空气体积流量的影响

在放电频率为9.058 kHz、初始pH值为5.998、 初始电导率为0.141 mS/cm、放电电压为12 kV、空 气体积流量分别为0.2、0.6、1.0 L/min条件下对 1 L的100 mg/L的MB染料废水进行放电处理。从 试验结果可以看出(图3),空气流量对DBD处理 MB染料废水的效果影响不大,随着气体流量从 0.2~1.0 L/min的变化,放电25 min时,MB溶液的 去除率分别为97.47%、99.89%、97.92%,空气流 量为0.6 L/min时MB降解效果相对较好,降解率 达99.89%,这与Deng等^[8]的研究情况类似。因此, 选取降解效果相对较好时的空气体积流量0.6 L/ min用于研究其他单因素对DBD等离子体技术处 理MB染料废水降解效果的影响。



图 3 空气体积流量对 MB 去除率的影响

Fig. 3 Effect of air volume flow rate on MB removal rate

2.2 亚甲基蓝溶液初始浓度的影响

在放电频率为9.058 kHz、放电电压为12 kV、 初始浓度分别为100、150、200、300 mg/L条件下对 1 L的MB溶液进行放电处理。结果表明,亚甲基蓝 溶液的初始浓度会影响DBD等离子体降解MB染 料废水的效果。如图4所示,DBD等离子体降解 MB染料废水符合一级动力学反应,且随着初始浓 度的升高,MB的降解速率常数*k*降低(*C*₀为100、





removal rate

200、300 mg/L时对应的 MB 的降解速率常数 k分别 为 0. 181 3、0. 1545、0. 1221 min⁻¹,),即 MB 的降解速 率常数下降。能量效率(对应的能量效率分别为 21. 15、40. 58、57. 14 g/kWh)呈升高趋势。其中,放电 15 min,浓度为 150、200 mg/L时降解速率几乎无区 别,这可能是由于当浓度为 150 mg/L时放电空间内活 性粒子过量而未充分参与反应所致^[9]。实验证明常压 等离子体可以有效地处理高浓度有机染料废水。

2.3 放电电压的影响

放电电压是影响放电空间中活性物质的浓度、 温度及放电过程均匀稳定的重要因素。在放电电 压分别为11、12、13、14 kV(对应放电功率为13.98、 17.77、25.66、42.62 W)条件下对1L的200 mg/L 的MB染料废水进行放电处理。如图5所示,随着 放电电压的升高,MB的降解速率整体呈增加趋势, 然而能量效率却逐渐下降。放电电压升高会导致 放电空间内活性物质浓度增大,增加了活性物质与 MB分子的碰撞次数,进而导致MB降解速率升高。 而放电电压的升高会导致系统耗能增加,进而导致 能量效率下降^[10]。综合降解速率和能量效率,放电 电压为12 kV时,放电相对均匀稳定,因此,后续其 他单因素试验的研究固定放电电压为12 kV。

2.4 亚甲基蓝溶液初始电导率的影响

染料废水属于高盐废水,需要讨论溶液初始电



导率对 DBD 等离子体处理亚甲基蓝染料废水降解 效果的影响。在初始电导率为0.269×10⁻¹、 1.537×10⁻¹、3.850×10⁻¹、6.410×10⁻¹ S/m条件 下对1L的200 mg/L的 MB染料废水进行放电处 理,实验结果如图6所示。随着染料废水中电导率 的升高, MB 的降解速率、能量效率均呈递减趋势。 一方面, MB 溶液初始电导率的增大会抑制放电过 程中流光的产生,同时会促进电子与空穴发生复合 现象,光量子产率下降,放电空间内活性粒子的浓 度下降,降解速率降低^[11];另一方面,会增大系统的 放电功率,使更多的能量转化为热能,从而加速活 性粒子的淬灭,导致能量效率下降^[12]。所以,在用 DBD等离子体技术处理实际高盐染料废水之前,要 对废水进行脱盐预处理,才可能提高DBD等离子体 技术的处理效果。



(a) 不同初始电导率条件下一级反应动力学曲线







2.5 亚甲基蓝溶液初始pH值的影响

MB溶液的pH值不仅会影响放电过程中产生的活性物质的氧化性,而且会影响MB分子及降解后的中间产物在溶液中的存在形态,最终影响DBD等离子体处理MB染料废水的效果。在pH值为2.04、4.04、7.16、10.01条件下对1L的200mg/L的MB染料废水进行放电处理,试验结果如图7所示。酸性和碱性条件有利于MB染料废水的降解, pH值为2时降解速率最低的原因是,将pH值为 2.04时的MB染料废水电导率从0.269×10⁻¹S/m 调节至4.630×10⁻¹S/m,根据初始电导率对MB 染料废水降解效果的影响可知,电导率过高会导致 MB染料废水的降解速率和能量效率下降。综合来 看,在pH值为4.04时,放电15min,MB的降解速 率、能量效率最高,更有利于介质阻挡放电装置处 理MB溶液。



(a) 不同初始 pH 值条件下一级反应动力学曲线



Hafeez等^[13]研究表明,PMS可以在碱性条件下活化,但碱活化PMS的方法效率低下,往往需要与其他活化技术相结合。

根据初步试验,碱活化 PMS 对 DBD-PMS 体系的影响可以忽略不计。如图 7 所示,当 pH 值小于 6.0时,降解率随 pH 值的增加而显著降低,但当 pH 值高于 6.0时,降解率仅略有下降。这可能与酸性 条件下 DBD 等离子体系统形成更多的 ROS 有关。

因此,当PMS加入到MB溶液中时,更多的自由基和O₃的溶解度使得MB在酸性条件下的降解效率最高。

2.6 ·OH 在亚甲基蓝降解过程中的作用

通过添加不同浓度的·OH猝灭剂叔丁醇,证明 等离子中有·OH的存在,对比添加叔丁醇前后 MB 降解率的差值来,量分析·OH在 DBD 等离子体处 理亚甲基蓝染料废水过程中的作用。在 MB 溶液中 加入 t-BuOH,使其在 MB 染料废水中的浓度为 0、 100、200、300 mg/L,在DBD装置中处理,实验结果如图8所示。加入叔丁醇后,MB的降解速率和能量效率明显下降,且随着t-BuOH浓度的增加,MB的降解速率和能量效率呈递减趋势。由图8可见,t-BuOH浓度为200 mg/L时对·OH的猝灭作用最明显,继续增加t-BuOH浓度,对MB降解速率、能量效率的影响减弱。因此,对未添加叔丁醇时MB的去除率 η 。甜茶加200 mg/L叔丁醇时MB的去除率 η 。甜茶加200 mg/L叔丁醇时MB的去除率 η 。甜茶加200 mg/L叔丁醇时MB的去除率 η 。进行分析,二者之间差值的百分比反映了·OH在DBD等离子体处理MB染料废水过程中的作用,结果如表1所示^[14]。放电处理6 min时,·OH在DBD等离子体处理MB染料废水过程中的贡献率最高,为44.82%。



(a)不同浓度叔丁醇条件下一级反应动力学曲线



图8 叔丁醇对MB去除率的影响



表1 ·OH在DBD等离子体降解MB染料废水过程中的作用

 Table1
 The contribution of `OH in the degradation of MB dye wastewater by DBD plasma

| 放电时间 t/min | $\eta_{0}/\sqrt[]{0}{0}$ | $\eta_1/\%$ | $(\eta_0 - \eta_1) / \frac{0}{0}$ | $((\eta_0 - \eta_1)/\eta_1)/\%$ |
|------------|--------------------------|-------------|-----------------------------------|---------------------------------|
| 3 | 42.98 | 24.99 | 17.99 | 41.86 |
| 6 | 67.71 | 37.36 | 30.35 | 44.82 |
| 9 | 78.05 | 49.27 | 28.78 | 36.87 |
| 12 | 86.18 | 60.29 | 25.89 | 30.04 |
| 15 | 90.14 | 69.96 | 20.18 | 22.39 |

DBD 等离子体系统中污染物的分解是一个复杂的过程,首先在气液界面生成多种氧化剂,然后

扩散到液相。·OH的氧化电位高,因此被认为在有 害化合物的降解过程中起着关键作用^[15],试验更加 明晰了这一点。

3 响应面优化设计

3.1 Box-Behnken设计方案及试验结果

在单因素试验的基础上,结合实际废水处理的 可控因素,选取初始pH值、放电电压、初始浓度3个 因素进行三因素三水平的Box-Benhnken模型优化 试验,试验设计及试验结果见表2、表3。

表2 响应面的设计因素及水平

Table 1 Factors and levels of response surface methodology

| 编码 | A | В | С |
|------|-------|---------|----------------------------|
| 因素 | 初始pH值 | 放电电压/kV | 初始浓度/(mg•L ⁻¹) |
| 水平-1 | 4 | 11 | 100 |
| 水平0 | 7 | 12 | 200 |
| 水平1 | 10 | 13 | 300 |

表 3 DBD处理 MB溶液工艺因素的响应面实验设计及结果 Table 3 Response surface experiment design and results of process for MB Solution is treated by DBD

| | 因素实际值 | | | MB降解率/% | | |
|--------------|-------|-------|---------------------|---------|-------|--|
| 序号 初始 pHf | 初始 | 放电 | 初始浓度/ | 响应估 | 茲测估 | |
| | pH值 | 电压/kV | $(mg \cdot L^{-1})$ | 响应值 | 顶测阻 | |
| 1 | 10 | 12 | 100 | 93.39 | 93.57 | |
| 2 | 10 | 13 | 200 | 90.77 | 91.11 | |
| 3 | 7 | 12 | 200 | 92.66 | 92.39 | |
| 4 | 10 | 12 | 300 | 88.21 | 87.93 | |
| 5 | 4 | 13 | 200 | 93.11 | 93.36 | |
| 6 | 7 | 12 | 200 | 91.94 | 92.39 | |
| 7 | 7 | 13 | 300 | 90.61 | 90.55 | |
| 8 | 7 | 12 | 200 | 92.75 | 92.39 | |
| 9 | 4 | 11 | 200 | 91.85 | 91.51 | |
| 10 | 7 | 11 | 100 | 95.08 | 95.14 | |
| 11 | 4 | 12 | 300 | 89.56 | 89.38 | |
| 12 | 10 | 11 | 200 | 90.41 | 90.16 | |
| 13 | 7 | 12 | 200 | 92.57 | 92.39 | |
| 14 | 4 | 12 | 100 | 95.44 | 95.72 | |
| 15 | 7 | 12 | 200 | 92.03 | 92.39 | |
| 16 | 7 | 13 | 100 | 95.91 | 95.38 | |
| 17 | 7 | 11 | 300 | 87.47 | 87.99 | |

3.2 响应曲面分析

根据试验数据,利用 Design Expert 10.0软件分析得到初始 pH 值、放电电压和初始浓度三因素之

间交互效应的等高线图和响应曲面图,结果如图9 所示。由亚甲基蓝的降解率(Y)和初始pH值(A)、 放电电压(B)和初始浓度(C)各试验因素所构成的 响应曲面图可以看出,放电电压和初始浓度的交互 效应对亚甲基蓝的降解率影响较为显著。



图9 初始pH值与放电电压、初始pH值与初始浓度、放电电压与初始浓度对MB降解率的交互作用

Fig. 9 Interaction between initial pH and discharge voltage, initial pH and initial concentration, and discharge voltage and initial concentration on MB degradation rate

3.3 响应面回归模型的可信度分析

通过对初始pH值、放电电压(kV)和初始浓度 (mg/L)3个因素进行响应面试验设计,得到拟合的 二次方程为

Y = 92.39 - 0.90A + 0.70B - 2.99C - 0.22AB +

 $0.18AC+0.58BC-0.73A^2-0.12B^2$ (4) 式中:Y为MB的降解率,%;A、B、C分别为初始pH 值、放电电压、初始浓度的编码值。

回归方程方差分析(ANOVA)结果见表4。回 归模型的F=39.19, P_{rob} < 0.0001,即低于0.05,表 明该模型的项是显著的,失拟项P=0.1813> 0.05,对模型有利,表明不存在失拟因素。

拟合方程中各系数的显著性检验:A因素 P= 0.001 3(P<0.01),表明溶液的初始 pH 值对 MB 降解率的线性效应非常显著;B因素 P=0.005 2 (P<0.01),表明放电电压对 MB 降解率的线性效应 非常显著;C因素 P<0.000 1,表明溶液的初始浓度 对 MB 降解率的线性效应非常显著;BC项系数 P=

| | | | - | | - | |
|---------|---------|---------|-------|--------|----------|-----|
| 方差来源 | 平方 和 | 自由 度 | 均方 | F值 | P值 | 显著性 |
| 模型 | 86.14 | 9 | 9.57 | 39.19 | < 0.0001 | 显著 |
| A(初始pH) | 6.44 | 1 | 6.44 | 26.36 | 0.0013 | 显著 |
| B(放电电压) | 3.91 | 1 | 3.91 | 16.01 | 0.0052 | 显著 |
| C(初始浓度) | 71.73 | 1 | 71.73 | 293.70 | < 0.0001 | 显著 |
| AB | 0.20 | 1 | 0.20 | 0.83 | 0.3932 | 不显著 |
| AC | 0.12 | 1 | 0.12 | 0.50 | 0.5009 | 不显著 |
| BC | 1.35 | 1 | 1.35 | 5.51 | 0.0513 | 显著 |
| A^2 | 2.27 | 1 | 2.27 | 9.30 | 0.0186 | 显著 |
| B^2 | 0.061 | 1 | 0.061 | 0.25 | 0.6338 | 不显著 |
| C^2 | 0.00 | 1 | 0.00 | 0.00 | 0.9882 | 不显著 |
| 残差 | 1.71 | 7 | 0.24 | | | |
| 失拟项 | 1.14 | 3 | 0.38 | 2.69 | 0.1813 | 不显著 |
| 纯失误 | 0.57 | 4 | 0.14 | | | |
| 总和 | 87.85 | 16 | | | | |

表 4 拟合二次方程方差分析表 Table 4 Fitting quadratic equation analysis of variance

0.051 3(0.05 < P < 0.1),表明放电电压和初始浓度 有显著的交互影响,而其他因素几乎不存在交互影 响; A^2 项的系数 P=0.018 6(P < 0.05),表明初始 pH值的曲面效应显著,而其他因素不明显。模型中 A和 A^2 都是影响显著的项,3个因素的影响程度排 序为;初始浓度>初始pH值>放电电压。

由表5可得 R^2_{adj} =0.9555,说明模拟值与实验 数值拟合程度达到95.55%。预测复相关系数 R^2 =0.7817,与 R^2_{adj} =0.9555差值小于20%,说明预测 值与实验值拟合程度较高。变异系数(CV)值很 小,仅为0.54%,说明模型方程能够较好地反映真 实实验值。信噪比为20.534,大于4.0,表示该模型 可信度较高。

 Table 5
 Model credibility analysis

 平均数
 复相关系数R²
 校正复相关系数R²_{adj}

 91.99
 0.980 5
 0.955 5

 预测复相关系数R²
 变异系数/%
 信噪比

0.54

20.534

表5 模型可信度分析

3.4 最佳工艺条件

0.7817

用 Design Expert 10.0软件进一步优化,得到介 质阻挡放电装置处理亚甲基蓝溶液系统的最佳工 艺参数:初始pH值为4、放电电压为13kV、初始浓 度为100 mg/L。在此条件下进行验证性试验并绘 制反应过程中MB降解率、能量效率、COD随时间 变化的趋势图及色度随时间变化的直观图,如图 10~图12所示。由图11可知,在初始pH值为4、放 电电压为13 kV、初始浓度为100 mg/L条件下,放 电 15 min, MB 的降解率高达 95.39%, 通过优化数 值解得到 MB 的降解率为 95.94%, 相差 0.57%, 实 验值与预测值较吻合,说明Box-Behnken响应面拟 合效果较好,此时 MB 降解的能量效率为 14.87 g/ kWh;DBD等离子体处理染料废水符合一级动力学 过程,且反应速率常数为0.2026min⁻¹,相较于初 始 pH 值为 5.68、放电电压为 12 kV、初始浓度为 100 mg/L条件下的反应速率常数 0.181 3 min⁻¹,提 高了10.51%。由图12可知,DBD等离子体对废水 中的COD有一定的去除作用,在最优条件下,放电 15 min后, MB染料废水中的COD从49 mg/L降至 18.31 mg/L, 矿化率(ME)为62.63%; 放电0~3 min 之间,染料废水中COD迅速下降,其原因是处理 3 min后MB被降解的中间产物部分不能被K₂Cr₂O₇



图 10 MB的降解率、能量效率、降解动力学分析 Fig. 10 Degradation rate, energy efficiency and degradation kinetics of MB



氧化,COD急剧下降;放电3~6 min之间,部分不能 被重铬酸钾氧化的中间产物进一步被降解为能被 重铬酸钾氧化的物质,COD在较短时间内升高^[16]; 随着放电时间的延长,中间产物进一步被降解, COD一直呈下降趋势。由图12可以直观地看出, 在处理过程中,MB染料废水色度随时间的变化过



图 12 色度随时间的变化(单位:min) Fig.12 Change of chroma with time (Unit: min)

程,放电18min后,溶液基本呈无色透明状。

4 结论

基于常压等离子体技术对染料废水的处理,通 过常压等离子体的制备与参数优化,寻找系统最佳 运行参数,以提高处理效果和节省运行能耗,为难 降解染料废水的高效低耗处理提供理论创新与技 术突破。研究了DBD等离子体处理MB模拟染料 废水的单因素影响情况及响应面优化设计,主要结 论如下:

1)DBD等离子体装置可有效降解MB染料废水,在放电电压为12 kV(放电功率为17.77 W)、放电频率为9.058 kHz、初始pH值为5.85、初始电导率为0.269×10⁻¹S/m、空气流量为0.6 L/min条件下对1 L的200 mg/L的MB染料废水进行放电处理15 min, MB的降解率为92.66%,能量效率为41.71 g/kWh。结果表明,MB的降解率受空气体积流量的影响较小,在酸性或碱性条件下,选择合适的放电电压、溶液初始浓度、降低溶液的初始电导率可以有效提高MB的降解速率和能量效率。

2)自由基猝灭试验表明,·OH是DBD等离子 体降解MB染料废水中重要的活性物质,在添加了 ·OH猝灭剂叔丁醇后,MB去除率下降了44.82%。

3)响应面优化设计试验发现,在初始pH值为 4、放电电压为13 kV、初始浓度为100 mg/L的最优 条件下,放电15 min,响应面拟合的MB降解率的最 优值为95.94%。最优条件下试验测得MB降解率 为95.39%,与响应面的预测值95.94%吻合度为 99.43%;MB降解的能量效率为14.87 g/kWh;溶 液中COD从49 mg/L降至18.31 mg/L,矿化率 (*ME*)为62.63%;色度的变化也较为明显。

参考文献

[1] 李坚. 交流电晕放电等离子体处理染料废水的研究 [D]. 南昌: 南昌大学, 2018.

LI J. Study on treatment of dye wastewater by AC corona discharge plasma [D]. Nanchang: Nanchang University, 2018. (in Chinese)

[2] 安路阳, 张亚峰, 杨家华, 等. 低温等离子体技术降解 有机废水研究进展[J]. 上海环境科学, 2018, 37 (1): 5-12.

AN L Y, ZHANG Y F, YANG J H, et al. The

research progress in degradation of organic wastewater by low-temperature plasma technology [J]. Shanghai Environmental Science, 2018, 37(1): 5-12. (in Chinese)

- [3] FENG X L, YAN B H, YANG Q L, et al. Gas-liquid dielectric barrier discharge falling film reactor for the decoloration of dyeing water [J]. Journal of Chemical Technology & Biotechnology, 2016, 91(2): 431-438.
- [4] TANG Q, JIANG W J, ZHANG Y, et al. Degradation of azo dye acid red 88 by gas phase dielectric barrier discharges [J]. Plasma Chemistry and Plasma Processing, 2009, 29(4): 291-305.
- [5] MANOJ KUMAR REDDY P, RAMA RAJU B, KARUPPIAH J, et al. Degradation and mineralization of methylene blue by dielectric barrier discharge nonthermal plasma reactor [J]. Chemical Engineering Journal, 2013, 217: 41-47.
- [6] 王肖静.放电等离子体激活过硫酸盐降解水中有机污染物[D].辽宁大连:大连理工大学,2017.
 WANG X J. Degradation of organic pollutants in water by discharge plasma with persulfate [D]. Dalian, Liaoning: Dalian University of Technology, 2017. (in Chinese)
- [7] JIANG B, ZHENG J T, LU X, et al. Degradation of organic dye by pulsed discharge non-thermal plasma technology assisted with modified activated carbon fibers
 [J]. Chemical Engineering Journal, 2013, 215/216: 969-978.
- [8] DENG R Y, HE Q, YANG D X, et al. Enhanced synergistic performance of nano-Fe₀-CeO₂ composites for the degradation of diclofenac in DBD plasma [J]. Chemical Engineering Journal, 2021, 406: 126884.
- [9]张若兵,马文长,张弦.双极性脉冲放电等离子体处理 染料废水时化学需氧量去除效果相关因素分析[J].高 电压技术,2012,38(7):1601-1607.
 ZHANG R B, MA W C, ZHANG X. Removal factor analysis of chemical oxygen demand by bipolar pulsed discharge in dye waste water with plasma treatment [J].
 High Voltage Engineering, 2012, 38(7): 1601-1607. (in Chinese)
- [10] 张启富. 低温等离子体污水处理技术与应用实验研究[D]. 合肥: 中国科学技术大学, 2018.

ZHANG Q F. Experimental study on low-temperature plasma technology and application in treatment of polluted wastewater application [D]. Hefei: University of Science and Technology of China, 2018. (in Chinese)

- [11] WU J L, XIONG Q, LIANG J L, et al. Degradation of benzotriazole by DBD plasma and peroxymonosulfate: Mechanism, degradation pathway and Potential toxicity
 [J]. Chemical Engineering Journal, 2020, 384: 123300.
- [12] HUANG Q, FANG C. Degradation of 3, 3', 4, 4' -Tetrachlorobiphenyl (PCB77) by dielectric barrier discharge (DBD) non-thermal plasma: Degradation mechanism and toxicity evaluation [J]. Science of the Total Environment, 2020, 739: 139926.
- [13] HAFEEZ A, JAVED F, FAZAL T, et al. Intensification of ozone generation and degradation of azo dye in non-thermal hybrid corona-DBD plasma microreactor [J] Chemical Engineering and Processing-Process Intensification, 2021, 159: 108205.
- [14] JIANG N, ZHAO Y H, SHANG K F, et al. Degradation of toluene by pulse-modulated multistage DBD plasma: Key parameters optimization through

response surface methodology (RSM) and degradation pathway analysis [J]. Journal of Hazardous Materials, 2020, 393: 122365.

- [15] REN J Y, LI J, JIANG N, et al. Degradation of transferulic acid in aqueous solution by a water falling film DBD reactor: Degradation performance, response surface methodology, reactive species analysis and toxicity evaluation [J]. Separation and Purification Technology, 2020, 235: 116226.
- [16] REN J Y, JIANG N, SHANG K F, et al. Synergistic degradation of trans-ferulic acid by water falling film DBD plasma coupled with cobalt oxyhydroxide: Performance and mechanisms [J]. Chemical Engineering Journal, 2019, 372: 321-331.

(编辑 王秀玲)