浮石催化水中臭氧分解研究

袁 磊^{1,2},沈吉敏¹,陈忠林¹

(1.哈尔滨工业大学城市水资源与水环境国家重点实验室,150090哈尔滨;

2. 黑龙江省科学院 自然与生态研究所, 150040 哈尔滨)

摘 要:为考察浮石表面化学性质对水中臭氧分解的影响,测定了浮石催化水中臭氧分解的速率常数并探 讨催化臭氧分解的途径.结果表明:浮石促进水中臭氧一级分解速率常数提高了 37.4%;利用叔丁醇捕获生 成的羟基自由基,催化臭氧分解速率常数降低了 45.2%,浮石催化臭氧分解生成了羟基自由基;浮石表面羟 基密度与催化臭氧分解率成正相关;随着溶液初始 pH 值增大,单独臭氧分解和浮石催化臭氧分解率均增 加;由浮石 pH_{pec}决定的表面电荷状态与催化臭氧分解效果有关,表面接近电中性时对催化臭氧分解有利.水 中臭氧分解主要发生在浮石表面,浮石表面的金属氧化物可能是催化水中臭氧分解的活性物质.

关键词:浮石;臭氧;零点电荷;羟基自由基;动力学 中图分类号:X703.5 文献标志码:A 文章编号:0367-6234(2012)10-0033-05

Catalytic ozone aqueous decomposition promoted by pumice

YUAN Lei^{1,2}, SHEN Ji-min¹, CHEN Zhong-lin¹

(1. State Key Laboratory of Urban Water Resource and Environment, Harbin Institute of Technology, 150090 Harbin, China;2. Institute of Natural Resources and Ecology, Heilongjiang Academy of Science, 150040 Harbin, China)

Abstract: To investigate the influences of pumice chemical surface properties on catalytic ozonation, the decomposition rate of ozone in water was measured over pumice and the mechanism of ozone catalytic decomposition was discussed. The results showed that the pseudo-first order rate of ozone decomposition increased by 37.4 % for pumice catalysts. When t-BuOH was added, the rate constant decreased by 45.2 % for pumice catalysts, suggesting that the decomposition of ozone followed the mechanism of hydroxyl radical (\cdot OH). The removal of ozone increased with the increasing of surface hydroxyl groups. High initial pH presented a positive effect in the ozone alone and ozone/pumice system. The pumice surface at nearly zero charged point was favorable for the decomposition of ozone in aqueous solution. Ozone aqueous decomposition in the presence of pumice takes place mainly on the natural material surface. The presence of metal oxides in pumice might catalyse ozone decomposition into more active radicals.

Key words: pumice; ozone; pH_{pzc}; hydroxyl radic; kinetics

近年来,对臭氧氧化饮用水除污染技术的研 究主要集中在提高臭氧在水中的传质效率和羟基 自由基生成量与速率,强化臭氧对水中有机污染

收稿日期: 2011-09-21.

物的降解效果.非均相催化臭氧氧化作为一种具 有应用前景的除污技术越来越受到重视^[1-6].非 均相催化剂通常为金属、金属氧化物和活性炭,因 价格高、易被氧化等原因,限制其在大规模水处理 中的应用,急需寻找可替代高效催化剂.国内外学 者利用天然材料(砂、沸石、针铁矿、铝土矿)作为 非均相催化剂,催化臭氧氧化水中有机物^[7-10]. 浮石是一种多孔、轻质的玻璃质酸性火山喷出岩, 储量丰富,其特点是质量轻、强度高、耐酸碱、抗腐 蚀,且无污染、无放射性等,是理想的天然材料.目

基金项目:国家自然科学基金资助项目(50821002,51078105, 51208186);黑龙江省科技攻关项目(GC10C10102); 黑龙江省青年科学基金项目(QC2011C120).

作者简介:袁 磊(1978—),男,博士研究生; 陈忠林(1967—),男,教授,博士生导师.

通信作者: 陈忠林, zhonglinchen@163.com.

前,国内外关于浮石在水处理中的应用研究主要 集中在吸附与光催化剂制备方面^[11-14],未见浮石 应用于臭氧体系的相关报道.本研究选用浮石作 为催化剂,利用其高机械强度和化学稳定性,研究 浮石催化水中臭氧分解途径,考察浮石表面化学 性质对催化臭氧分解的影响,并探讨浮石催化水 中臭氧分解机理.

1 实 验

1.1 实验材料

浮石(五大连池,中国),粒径0.6~0.8 mm,超 声清洗两次,每次10 min,用去离子水冲洗3 遍, 于60 ℃烘干备用.

1.2 实验方法

浮石催化臭氧分解实验在容量为1.2 L 的拟 平底烧瓶反应器中进行(实验装置如图1所示). 臭氧由 DHX2SS21G 型臭氧发生器(哈尔滨久久 电化学工程技术有限公司,以氧气为气源,臭氧 产量范围为0 ~ 9 g/h)产生.通一定时间臭氧, 使反应器中水溶液初始臭氧质量浓度恒定.用磁 力搅拌器(300 r/min)和恒温水浴装置(23 ℃)保 持反应体系中臭氧质量浓度均匀和温度恒定.反 应溶液的初始 pH 值(pH = 6.86)用 NaOH 和 HClO₄ 溶液调节,催化剂投量为1 g/L.

实验涉及的试剂均为分析纯或色谱纯,实验 用水由 Milli-pore Milli-Q 纯水系统制备(电阻率 ≥18 MΩ · cm).所用的容量玻璃仪器均用铬酸 洗液浸泡,然后再用自来水和去离子水依次洗涤. 非容量玻璃仪器在经上述处理后再经350 ℃高温 处理过夜.



1.3 分析方法

水溶液中臭氧质量浓度用靛蓝法测定^[15],主 要仪器为紫外 – 可见光分光光度计(T6, China). 溶液 pH 值采用 pH 计(PB – 10, Germany)测定. 催化剂表面元素的化学组成采用 X 射线荧光光 谱仪(PW4400, Holland)测定.催化剂表面性质 采用低温氮吸附比表面和孔隙度测定仪 (ASAP2020M, US)测定.采用热分析仪(STA – 449C, Germany)研究催化剂的相结构与温度的关 系. 表面零点电荷 (pH_{pzc}) 采用 Zeta 电位仪 (ZetaSizer 3000,UK) 进行测定. 表面羟基采用酸 碱滴定法^[16].

2 结果与讨论

2.1 浮石催化剂表面特征

浮石与其他用于非均相催化臭氧氧化的天然 矿物相比,具有丰富蜂窝状孔结构、较大比表面 积、高机械强度.本实验所用浮石经 X 射线荧光 光谱仪(XRF)检测主要化学组成及其质量分数: SiO₂ (49.79%)、Al₂O₃ (15.6%)、Fe₂O₃ (9.15%)、K₂O(5.31%)、MgO(4.15%)、Na₂O (4.05%)和TiO₂(3.13%),其表面性质测定结果 见表 1.

表1 浮石的表面性质

比表面积/	单点孔容/	平均孔	表面零点电	表面羟基/
$(m^2 \boldsymbol{\cdot} g^{-1})$	$(\mathrm{cm}^3\boldsymbol{\cdot}\mathrm{g}^{-1})$	径/nm	荷(pH _{pzc})	$(\mathrm{mmol}\boldsymbol{\cdot}\mathrm{g}^{-1})$
1.805	0.004	12.160	6.220	0.270

从图 2 可以看出,温度小于 150 ℃时,浮石催 化剂的失重很小,说明由于物理吸附而使表面结 合的结晶水含量较小,在热重曲线上表现得不明 显;当热处理温度升高至 160 ~400 ℃时,热重曲 线出现了大幅度的失重现象,质量损失约为 1.13%.同时,在相应的温度区间,微商热重曲线 有一个强度很大的吸热峰.此温度区间内的失重 现象是因浮石的表面羟基受热后缩合失水所致. 因此,随催化剂热处理温度升高,表面羟基密度 降低.



2.2 浮石催化水中臭氧分解的途径 臭氧在水中分解可表达为

则动力学方程为

 $d[O_3]/dt = k [O_3]^m [OH^-]^n.$

由于实验中 pH 值不变,[OH⁻]可看作常数, 其动力学方程可简化为 $d[O_3]/dt = k_d[O_3]^m.$

式中 $k_{d} = [OH^{-}]^{n}$,因此,由臭氧质量浓度随时间 变化可求出 k_{d} (表观速率常数或臭氧分解速率常数)及相对于臭氧的反应级数m.

实验考察了温度 23 ℃,初始 pH 值 6.86 条 件下,水中臭氧分解和浮石催化臭氧分解效果,并 进行 ln($[O_3]_t/[O_3]_0$) - t 的拟合,其中 $[O_3]_t$ 为 反应时间 t 时水样中臭氧的瞬时质量浓度 (mg/L), $[O_3]_0$ 为原水中臭氧的初始质量浓度 (mg/L), $[O_3]_0$ 为原水中臭氧的初始质量浓度 0.6 mg/L, t 为反应时间 (min),拟合结果如图 3 所示. 臭氧在水中分解和浮石催化水中臭氧分解 都较好地符合一级反应.浮石催化臭氧分解的一 级分解速率常数提高了 37.4%,显著促进水中臭 氧分解.加速水中臭氧分解可能有 3 种途径:浮石 有吸附水中臭氧的作用; 臭氧氧化浮石的还原性 表面;浮石催化臭氧分解生成自由基.



图 3 不同工艺水中臭氧的 $\ln([O_3]_t/[O_3]_0) - t$ 拟合图

水中臭氧的分解可用以下机理反应方程式表 示^[17]:

 $O_{3} + OH^{-} \rightarrow HO_{2}^{-} + O_{2}, k = 70 (\text{ mol/L})^{-1} \cdot \text{s}^{-1},$ (1) $O_{3} + HO_{2}^{-} \rightarrow OH + O_{2}^{-} + O_{2}, k = 2.8 \times 10^{6} (\text{ mol/L})^{-1} \cdot \text{s}^{-1},$ (2) $O_{3} + O_{2}^{-} \rightarrow O_{3}^{-} + O_{2}, k = 1.6 \times 10^{9} (\text{ mol/L})^{-1} \cdot \text{s}^{-1},$ (3)

 $O_{3}^{-} \cdot + H^{+} \bigotimes_{k_{-}}^{k_{+}} HO_{3} \cdot k_{+} = 5 \times 10^{10} (\text{ mol/L})^{-1} \cdot \text{s}^{-1},$ $k_{-} = 3.3 \times 10^{2} \text{ s}^{-1}, \qquad (4)$

HO₃ · → · OH + O₂, $k = 1.4 \times 10^5 \text{ s}^{-1}$, (5) · OH + O₃ → HO₂ · + O₂, $k = 1 \times 10^8 \sim 2 \times 10^9 (\text{ mol/L})^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$. (6)

反应式(1) 是臭氧在水中分解的限速步骤, 每3分子的臭氧分解可以生成两分子的羟基自由 基.由反应式(6)可以看出,羟基自由基和水中臭 氧分子的反应速度非常快.由于去离子水中可消 耗羟基自由基的物质的量非常少,水中臭氧的消 耗主要来源于臭氧分解生成的羟基自由基,如果 能抑制这种消耗就能显著降低臭氧在去离子水中 的分解速度.同理,如果引入羟基自由基捕获剂使 催化臭氧在水中分解的速度明显降低,则表明催 化过程生成了羟基自由基(•OH).

叔丁醇是一种典型的・OH 淬灭剂^[18],它与 ・OH的反应速率常数为5×10⁸(mol/L)⁻¹・s⁻¹, 在溶液中可以快速地与・OH 发生反应,并且反 应后不产生・HO₂和・O₂⁻,相当于臭氧分解链反 应的终止剂,而与臭氧基本不发生反应.因此,通 过考察叔丁醇的影响可以间接地判断反应是否遵 循・OH 机理.

实验考察了 23 ℃、初始 pH 值 6.86, 叔丁醇 质量浓度为 10 mg/L, 原水中臭氧的初始质量浓 度 0.6 mg/L 条件下,水中臭氧分解和浮石催化水 中臭氧分解效果,并进行 ln([O₃]_t/[O₃]₀) - t 的 拟合,结果如图 4 所示.由图 3、4 可以看出,加入 叔丁醇后水中臭氧分解和浮石催化臭氧分解速率 常数分别降低 29 % 和 45.2 %, 对浮石催化水中 臭氧分解抑制效果尤为明显.因此,根据实验数据 得出结论,浮石促进水中臭氧分解,并在分解过程 中生成了羟基自由基.



2.3 热处理温度对臭氧分解的影响

考察了 23 ℃、反应 20 min,催化水中臭氧分 解效果,其中原水中臭氧的初始质量浓度为 0.6 mg/L,结果如图 5 所示.可以看出,浮石催化 臭氧分解,随浮石催化剂处理温度的升高,水中臭 氧分解率降低.浮石热处理温度由 60 ℃提高到 400 ℃,催化臭氧分解速率常数由 0.059 2 减少到 0.045 3,降低了 23.5 %.

非均相催化臭氧化工艺中催化剂催化水中臭 氧分解的能力与其表面性质直接相关^[19].表面羟 基是与臭氧分子直接接触的表面物种,因此,了解 表面羟基的密度和状态有助于理解催化剂催化臭 氧分解的活性.由图2可以看出,随催化剂热处理 温度的升高,催化剂表面羟基缩合失水.温度由 60 ℃ 提高到 400 ℃,浮石表面羟基密度由 0.27 mmol/g减少到 0.05 mmol/g,降低 81.4 %. 因此,随浮石催化剂热处理温度升高,催化水中臭 氧分解能力降低,是由于浮石表面羟基缩合、失去 表面羟基所致.浮石催化剂表面羟基密度与水中 臭氧分解效率成正相关.因此,可以推断浮石催化 水中臭氧分解起主要作用的是催化剂的表面 羟基.





2.4 溶液 pH 值对催化臭氧分解的影响

溶液 pH 值是影响水中臭氧分解的重要因 素,臭氧分解程度与 OH⁻质量浓度关系密切, OH⁻质量浓度越大,臭氧越容易进行分解反应产 生・OH(反应式(1)~(6)). 为了研究表面电荷 状态对催化水中臭氧分解的影响,以浮石为催化 剂考察其在不同 pH 条件下的催化活性,结果如 图 6. 实验考察了 23 ℃、单独臭氧分解和浮石催 化水中臭氧分解效果,其中原水中臭氧初始质量 浓度为0.6 mg/L. 可以看出,单独臭氧和浮石催 化臭氧分解率随 pH 值增大而提高. 当溶液 pH 值 在5.01~6.86时浮石表现出较强臭氧分解能 力. 溶液中催化剂通过水 - 催化剂界面接触水中 的臭氧分子,水中催化剂催化臭氧分解的能力与 其表面性质有直接关系.表面零质子电荷点 pH_{ne} (point of zero charge)是指催化剂表面电荷为零 时的 pH 值^[20], 与催化剂本身的结构组成有关. 当溶液 pH 值接近催化剂的 pH_m时,催化剂表面 基本是中性状态,即此时由质子平衡达到表面正 负电荷总量基本相等. 若溶液的 pH 值与催化剂 的 pH_{net}有所差别,催化剂在水中表面电荷状态会 发生变化,呈现质子化 (pH < pH_{ne}) 或去质子 化 ($pH > pH_{pzc}$) 状态,即

 $MeOH + H^+ \Leftrightarrow MeOH_2^+$,

 $MeOH + OH^- \Leftrightarrow MeO^- + H_2O$.

溶液 pH ≈ 6.22(pH_{pac})时,浮石具有较强的 催化分解水中臭氧能力.溶液 pH = 3.01 时,浮石 没有表现出较强催化活性,这可能是因为在酸性 条件下浮石表面被较强质子化,由于臭氧分子的 亲电特性,不易吸附到催化剂表面,抑制浮石参与 催化反应.而当溶液 pH = 8.93 时,溶液中 OH⁻ 与 浮石产生竞争反应,而 OH⁻ 与臭氧结合促使其分 解产生自由基的概率和能力远大于催化剂表面对 臭氧的吸附催化分解,所以,催化活性也受到一定 抑制,但溶液中 OH⁻ 增加,臭氧分解速度相对加 快.因此,可以肯定只有—OH 状态的表面可以引 发臭氧生成羟基自由基,—O⁻和—OH₂⁺状态的 表面都没有这种活性.



图 6 溶液 pH 值对催化臭氧分解的影响

2.5 催化臭氧分解引发·OH 机理的探讨

XRF 分析表明,实验用浮石催化剂的主要化 学成分为二氧化硅和金属氧化物.由此,推测促进 水中臭氧分解的是浮石表面金属氧化物的表面羟 基. 金属氧化物中的表面羟基可以分为两类:一类 是催化剂本身结构中的表面羟基;另一类是由于 水合作用在催化剂表面形成的一层羟基. 酸碱滴 定测得浮石表面羟基密度为 0.27 mmol/g. 将浮 石作为催化剂放入溶液中进行催化臭氧化反应 时,浮石表面羟基成为臭氧分解的活化中心,由于 臭氧自身结构特点与催化剂表面羟基形成配位键 和氢键,形成五元环结构.催化剂表面羟基作用于 此时臭氧分子,共价键扭曲松弛,分解生成氧分 子,同时在浮石表面形成活性物质-HO2⁻, $-HO_2^-$ 再与臭氧分子结合生成 O_3^- ·和 HO_3 ·, HO3·进一步分解生成 HO·;催化剂表面的 -0_{2}^{-1} ·结合臭氧产生 0_{3}^{-1} ·和 0_{2} ,同时发生脱 附,表面形成空穴重新结合水分子生成-H,O, O, -・和—H,O 反应生成 HO, ・, 催化剂表面重 新形成羟基,完成一个反应循环.在此反应链中有 3分子臭氧参与反应生成两分子羟基自由基,分 解生成的羟基自由基从催化剂表面扩散,完成在 固液界面分解臭氧生成羟基自由基,并向溶液体 系氧化传递过程.分散到溶液中的高氧化性羟基 自由基进而氧化水中污染物.

3 结 论

1)浮石能显著提高水中臭氧的分解速率,并 生成羟基自由基.

2)浮石表面金属氧化物羟基是分解水中臭 氧的活性中心,表面羟基密度与水中臭氧分解率 成正相关.

3) 随溶液 pH 值升高,浮石催化水中臭氧分 解率升高,浮石的零电荷 pH 值(pH_{pxc})决定了特 定水溶液 pH 值时的表面电荷状态,当水溶液中 的浮石表面接近零电荷时,浮石催化水中臭氧分 解活性最强.

参考文献:

- XU Zhenzhen, CHEN Zhonglin, JOLL C, et al. Catalytic efficiency and stability of cobalt hydroxide for decomposition of ozone and p - Chloronitrobenzene in water [J]. Catal Commun, 2009, 10(8): 1221 - 1225.
- YANG Yixin, MA Jun, QIN Qingdong, et al. Degradation of nitrobenzene by nano-TiO₂ catalyzed ozonation
 J. J. Mol Catal, A, 2007, 267(1/2): 41 48.
- [3] MA Jun, SUI Minghao, CHEN Zhonglin, et al. Degradation of refractory organic pollutants by catalytic ozonation-activated carbon and Mn-loaded activated carbon as catalysts[J]. Ozone Sci Eng, 2004, 26(1): 3-10.
- [4] MA Jun, SUI Minghao, ZHANG Tao, et al. Effect of pH on MnOx/GAC catalyzed ozonation for degradation of nitrobenzene[J]. Water Res, 2005, 39(5): 779 – 786.
- [5] SUN Zhizhong, MA Jun, WANG Libo, et al. Degradation of nitrobenzene in aqueous solution by ozone – ceramic honeycomb[J]. J Environ Sci, 2005, 17: 716 – 721.
- [6] ZHAO Lei, MA Jun, SUN Zhizhong. Oxidation products and pathway of ceramic honeycomb-catalyzed ozonation for the degradation of nitrobenzene in aqueous solution [J]. Appl Catal, B, 2008, 79(3): 244 - 253.
- [7] CHOI H, KIM Y, LIM H, et al. Oxidation of polycyclic aromatic hydrocarbons by ozone in presence of sand[J].
 Water Sci Technol, 2001, 43: 349 – 356.
- [8] FUJITA H, IZUMI J, SAGEHASHI M, et al. Adsorption and decomposition of water dissolved ozone on high silica zeolites[J]. Water Res, 2004, 38(1): 159

- 165.

- [9] PARK J, CHOI H, AHN K, et al. Removal mechanism of natural organic matter and organic acid by ozone in the presence of goethite[J]. Ozone Sci Eng, 2004, 26 (2): 141-152.
- [10] QI Fei, XU Bingbing, CHEN Zhonglin, et al. Ozonation catalyzed by the raw bauxite for the degradation of 2,4,6-trichloroanisole in drinking water [J]. J Hazard Mater, 2009, 168(1): 246 - 252.
- [11] BEKAROGLU S S K, YIGIT N O, KARANFIL T, et al. The adsorptive removal of disinfection by-product precursors in a high-SUVA water using iron oxide-coated pumice and volcanic slag particles[J]. J Hazard Mater, 2010, 183(1/2/3): 389 – 394.
- [12]YAVUZ M, GODE F, PEHLIVAN E, et al. An economic removal of Cu²⁺ and Cr³⁺ on the new adsorbents: pumice and polyacrylonitrile/pumice composite [J]. Chem Eng J, 2008, 137(3): 453-461.
- [13] RAO K V S, SUBRAHMANYAM M, BOULE P. Immobilized TiO₂ photocatalyst during long – term use: decrease of its activity[J]. Appl Catal, B, 2004, 49(4): 239 – 249.
- [14] RAO KVS, RACHEL A, SUBRAHMANYAM M, et al. Immobilization of TiO₂ on pumice stone for the photocatalytic degradation of dyes and dye industry pollutants
 [J]. Appl Catal, B, 2003, 46(1): 77 - 85.
- [15]BADER H, HOIGNE J. Determination of ozone in water by the indigo method [J]. Water Res, 1981, 15(4): 449-456.
- [16] TAMURA H, TANAKA A, MITA K, et al. Surface hydroxyl site densities on metal oxides as a measure for the ion-exchange capacity [J]. J Colloid Interface Sci, 1999, 209(1): 225 - 231.
- [17] GUNTEN V U. Ozonation of drinking water: oxidation kinetics and product formation [J]. Water Res, 2003, 37(7): 1443-1467.
- [18] LANGLAIS B, RECKHOW D A, DEBORAH R B. Ozone in water treatment: application and engineering
 [M]. Michigan: Lewis Publishers, 1991:18 - 19.
- [19] 马军,张涛,陈忠林,等.水中羟基化铁催化臭氧分 解和氧化痕量硝基苯的机理探讨[J].环境科学, 2005,26(2):78-82.
- [20] MULLET M, FIEVET P, SZYMCZYK A, et al. A simple and accurate determination of the point of zero charge of ceramic membranes [J]. Desalination, 1999, 121 (1): 41-48.

(编辑 刘 形)