转化利用

TiO₂ - AC 复合材料的制备及其光催化性能的实验研究

陈丁南 朴桂林 张居兵 谢 浩

(南京师范大学能源与机械工程学院 江苏南京 210042)

摘要: 以竹子为原材料,CO₂ – K₂CO₃ 为活化剂,利用正交实验法制备竹质活性炭。对竹 质活性炭进行 TiO₂ 负载,再通过烧结制成 TiO₂ – AC 复合材料。采用 BET 比表面积、扫描电 镜及 X 射线衍射等方法对复合材料的结构进行分析,最后通过有机废水的降解实验考察了复合 材料的光催化性能。结果表明: 竹质活性炭的比表面积可达 1959 m²/g,中孔孔隙较发达; TiO₂ – AC 复合材料比表面积大幅减小,中孔含量变化更明显; 较低温度烧结的复合材料对含有 DMF 水样的光催化降解效果较好,降解率可达到 99%。

关键词: 活性炭; TiO₂ – AC 复合材料; 光催化

中图分类号: 0643.36; TD861 文献标识码: A 文章编号: 1006 - 6772(2013) 03 - 0060 - 05

Preparation of TiO₂ – AC composite material and experimental study on its photocatalysis property

CHEN Dingnan PIAO Guilin ZHANG Jubing XIE Hao

(School of Material and Mechanical Engineering Nanjing Normal University Nanjing 210042 China)

Abstract: Taking $CO_2 - K_2CO_3$ as activating agent bamboo as raw material first prepared bamboo-based activated carbon with orthogonal experimental method. Then the bamboo-based activated carbon was used as carrier for titanium dioxide (TiO₂) loading to produce TiO₂ – AC composite material by sintering. The BET specific surface area, scanning electron microscope and X – ray diffraction analysis were applied to characterize the structure of composite material. The photocatalysis property of composite material was estimated by degradation ratio of organic waste in organic wastewater. The results show that the BET surface area of bamboo-based activated carbon can reach 1959 m² / g the mesopore structure is well developed. The BET surface area of TiO₂ – AC composite material decrease significantly especially the mesopore content. The TiO₂ – AC composite material sintered under low temperature presents high photocatalysis property the DMF degradation ratio can reach up to 99 percent.

Key words: activated carbon; TiO2 - AC composite material; photochemical catalysis

0 引 言

活性炭是一种具有大表面积微孔结构、高吸附 容量、高表面活性的吸附剂,丰富的内部孔隙结构 和较高的比表面积使其广泛应用于化工、环保、食 品加工和军事化学防护等领域。目前国内制备活 性炭的原材料主要为煤炭,而煤炭的不可再生性以 及制备活性炭过程中产生较多的环境污染物使其 应用受到限制。以生物质为原材料制备的活性炭 具有和煤质活性炭相同的高吸附性能,且生物质还

收稿日期: 2013 - 03 - 12 责任编辑: 宫在芹

基金项目: 韶关市海粤生物科技发展有限公司科技开发项目

作者简介:陈丁南(1987—),男,江苏徐州人,在读研究生,主要从事复合材料的光催化性能研究。E-mail:chendingn@163.com。 引用格式:陈丁南,朴桂林,张居兵,等.TiO₂ —AC 复合材料的制备及其光催化性能的实验研究[J].洁净煤技术 2013,19(3):60—64.

具有可再生性 具有更大的发展空间。

竹子具有生长周期短、资源丰富等优点。以竹 子为原材料制备竹质活性炭成为活性炭的研究热 点之一^[1-6]。鉴于其较高的比表面积和优良的吸附 性能,竹子正逐渐成为活性炭生产的主要原材料之 一。竹质活性炭具有高比表面积和发达的孔隙结 构,可以作为优良的载体^[7-10]。

TiO₂ 是目前应用最广泛的光催化剂之一,具有 高活性、高化学稳定性和无二次污染等特点,可以 对污染物进行有效的光催化分解。但纳米 TiO₂ 催 化剂易凝聚,对太阳光的利用率不高,TiO₂ 微粒在 降解有机污染物之后回收难度较大,同时对低浓度 有机污染物的光催化效果较差。在实际应用中,可 以采用具有大比表面积的活性炭负载 TiO₂,既能提 高 TiO₂ 的光催化性能,又有助于催化剂的回收及重 复使 用。TiO₂ 的 负 载 主 要 采 用 溶 胶 – 凝 胶 法^[11-13],但该方法的操作时间较长、操作过程复杂, 因此需要探索实用性较强的负载方法。

首先以竹子为原料制备高比表面积活性炭,然后

利用自制活性炭的高吸附性能将纳米级 TiO₂(5~10 nm)固定在其表面,再对吸附后的活性炭进行烧结,从而得到 TiO₂ – AC 复合材料。采用 BET,SEM 和 XRD 等测试方法对复合材料样品的结构特征进行分析,并进一步通过对比含二甲基甲酰胺(DMF) 废水在光催化分解前后的 COD 值分析 TiO₂ – AC 复合材料的光催化性能。

1 实 验

图 1为 TiO_2 – AC 复合材料制备装置。



图 1 TiO₂ - AC 复合材料制备装置

表1为实验用竹子的工业分析及元素分析。由 表1可以看出竹子不含硫元素,减少了对环境的 污染。

±.		- TE . (11.)	111-	1n -	= -	· +
**	491 - E	1 1 10/2			玄信	2 M H
1.5		<u></u>	JJ 1 /1	イロノレ	禾刀	471

		工业分	Ւ析/%	* *		0.0	元素分析/%	6		热值/
$M_{\rm ad}$	$A_{\rm ad}$	$V_{\rm ad}$	$\mathrm{FC}_{\mathrm{ad}}$	M _{ar} A _{ar}	ω(C _{ad})	ω (H _{ad})	$\omega(O_{ad})$	$\omega(N_{ad})$	$\omega(S_{ad})$	(MJ • kg ⁻¹)
9.63	6.92	66.53	16.92	9.63 6.92	39.96	4.34	36.4	2.75	0	16. 1

采用正交实验法制备竹质活性炭。先将竹子在 干燥箱中充分干燥,然后放入立式加热炉的石英管 中 N_2 氛围下恒温(500 °C)1h得到竹炭。将竹炭粉 碎过筛后,与 K_2CO_3 以一定比例在去离子水中充分 混合。将竹炭与 K_2CO_3 混合物干燥后放置在立式加 热炉的石英管中,以20 °C/min的升温速率升至预 设温度,恒温加热一定时间。恒温结束后,关闭电 源并连续通入 N_2 进行冷却。冷却至室温后,将活 性炭取出,用去离子水多次洗涤、干燥备用^[14-18]。

采用 ASAP – 2020 比表面积分析仪测定活性炭的比表面积,得到最佳实验工况。选取比表面积 最大的活性炭为载体,将 TiO₂ 与活性炭质量比为 0.08:1的混合物在去离子水中混合吸附一定时间 后干燥,在 N₂ 氛围中以不同温度对混合物进行烧 结,即得到 TiO₂ – AC 复合材料。测定 TiO₂ – AC 复 合材料的比表面积,观察其变化情况。采用 D/max – rC 型 X 射线衍射仪进行复合材料的 XRD 分析, 测定 TiO₂ – AC 复合材料中 TiO₂ 的物相变化和粒径 变化。通过 JSM5610LV 型射线能谱仪的测试,可以 观察活性炭与 $TiO_2 - AC$ 复合材料的孔隙分布及负 载量情况。采用 $TiO_2 - AC$ 复合材料光催化降解含 DMF 的废水 通过微波消解测出水样经复合材料吸 附、光催化后的 COD 值 以 COD 的降低率表征复合 材料光催化性能。

2 结果与分析

2.1 活性炭及 TiO₂ – AC 复合材料的比表面积

通过活性炭对液氮的吸附、解吸曲线,得到活 性炭及复合材料的比表面积,分别见表2、表3。

根据表 2 的极差分析可知,对竹活性炭比表面 积影响大小的顺序:活化温度 > 碱炭比 > 活化时 间。随着活化温度的升高,竹质活性炭比表面积逐 步增大。当温度低于 800 ℃时,活性炭的比表面积 较小,活性炭的孔隙不发达,说明 K₂CO₃ 和 CO₂ 与 竹炭中的碳在较高温度下才会剧烈反应。CO₂ 活化 剂主要起扩展活性炭中孔及大孔的作用。丰富的 中孔及大孔有利于 TiO₂ 的牢固负载。K₂CO₃ 主要 扩展活性炭的微孔结构,增强活性炭的吸附性能。

原 活化 活化 碱 总比表 中孔及大式 材 温度/ 时间/ 炭 面积/ 比表面积 料 ℃ min 比 $(m^2 \cdot g^{-1})$ $(m^2 \cdot g^{-1})$ AC ₁ 600 30 1:1 1420 611 AC ₂ 600 60 2:1 1522 685 AC ₃ 600 90 3:1 1406 647 AC ₄ 700 30 2:1 1748 784 AC ₅ 700 60 3:1 1692 721 AC ₆ 700 90 1:1 1623 698 AC ₇ 800 30 3:1 1802 793 AC ₈ 800 60 1:1 1862 801 AC ₉ 800 90 2:1 1959 823 K ₁ 4348 4970 4905 5229 K ₃ 5623 4988 4900 R 1275 106 329 249 249 249						
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	原 材 料	活化 温度/ ℃	活化 时间/ ^{min}	碱 炭 比	总比表 面积 / (m ² ・g ⁻¹)	中孔及大孔 比表面积/ (m ² ・g ⁻¹)
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	AC_1 AC_2 AC_3 AC_4 AC_5 AC_6 AC_7 AC_8 AC_9 K_1 K	600 600 700 700 700 800 800 800 800 4348	30 60 90 30 60 90 30 60 90 4970 5076	1:1 2:1 3:1 2:1 3:1 1:1 3:1 1:1 2:1 4905	1420 1522 1406 1748 1692 1623 1802 1862 1959	611 685 647 784 721 698 793 801 823
	K_2 K_3 R	5063 5623 1275	5076 4988 106	5229 4900 329		

表2 制备条件对活性炭比表面积的影响

表3 制备条件对 $AC_9 - TiO_2$ 复合材料比表面积的影响

原材料	烧结 温度/ ℃	烧结 时间/ _{min}	比表 面积/ (m ² ・g ⁻¹⁾	中孔及大孔 比表面积/ (m ² ・g ⁻¹)
$AC_9 - TiO_2$	500	60	1087	457
$AC_9 = TIO_2$ $AC_9 = TIO_2$	550 600	60 60	1118	472

由表 3 可知 ,TiO₂ – AC 复合材料的比表面积较 活性炭有较大幅度减少 ,这是由于一部分 TiO₂ 负载 在活性炭的大孔和中孔中 ,使活性炭的比表面积大 幅下降。大孔和中孔孔隙中的 TiO₂ 与活性炭具有 较牢固的结合力 ,不容易脱落 ,因此 TiO₂ – AC 复 料可以长时间多次使用。

2.2 SEM 图和 XRD 分析

活性炭及复合材料的 SEM 和 XRD 分析结果如 图 2、图 3 所示。由 SEM 图可知 图 2b) 2c) 2d) 中 TiO_2 并没有完全堵塞活性炭的孔隙(圆形框所示), 因此复合材料仍具有较强的吸附性能。但是在高温 下 , TiO_2 有明显的团聚现象^[19](矩形框所示),而团 聚会减弱 TiO_2 的光催化性能。由于 TiO_2 – AC 复合 材料孔隙仍然较发达 具有较强的吸附性能 ,所以在 废水处理中可以很好地吸附聚集有机污染物 ,加强 TiO_2 – AC 复合材料的光催化性能。



c) TiO₂−AC9−550 °C

d) TiO₂-AC₉-600 °C

图 2 AC₉及 TiO₂ – AC₉复合材料的 SEM 图



图 3 TiO₂ - AC₉ 复合材料的 XRD 图

由图 3 可知 ,TiO₂ – AC 复合材料的烧结温度小 于 600 ℃ 时 ,TiO₂ 以锐钛矿 (如图 3a)中 ,2 θ = 25. 180°对应的峰值)的形式存在。由德拜 – 谢乐公 式($D = K\lambda/B\cos\theta$,其中 K 值为 0. 89; D 为晶粒尺 寸 ,nm; B 为积分半高宽度; θ 为衍射角; λ 为 X 射线 波长 ,为 0. 154056 nm。) 计算可知 ,通过高温烧结负 载后 ,图 3a) ,3b) ,3c) 中 TiO₂ 的尺寸分别为 11.2, 13.4 ,15.1 nm ,说明随着烧结温度的增加 ,2θ 角对 应的峰值变尖锐 ,TiO₂ 的晶粒尺寸增大^[20] ,出现较 明显的团聚现象 不利于 TiO₂ 的光催化分解。

2.3 复合材料光催化性能的测试

称取1g复合材料,加入500 mL含DMF的废

转 化 利 用

水(初始 COD 值为 329) 中 将 100 W 的紫外灯照射 光源放入废水中,通过微波消解法定时测量废水 COD 值 通过处理前后废水 COD 值的变化率表征 复合材料的光催化分解性能^[21]。



7031		10.11	
С – К	77. 17	Ti – K	5.75
0 – K	13.66	Ca – K	0.50
Si – K	1.84	Na – K	0.32
K – K	0. 29	Mg – K	0.47

图 4 为不同复合材料对废水降解率随时间的变 化。由图 4 可以看出,烧结温度为 500 ℃ 和 550 ℃ 时,TiO₂ – AC₉ 复合材料对 DMF 具有更高的分解效 率 且两者的分解效果差距较小;烧结温度增加到 600 ℃后,TiO₂ – AC₉ 复合材料的光催化性能出现一 定程度的减弱,这是因为高温下 TiO₂ 产生团聚,降低 了复合材料的光催化性能。图 5 为 TiO₂ – AC₉ – 500 ℃复合材料的光催化降解效果。由图 5 可以看 陈丁南等: TiO₂ – AC 复合材料的制备及其光催化性能的实验研究 出 各次实验降解率分别为 99.0% 97.1% 94.7%, 90.0%。随着实验次数的增加, $TiO_2 - AC_9 - 500$ °C 复合材料光催化性能有一定程度减弱,即复合材料 失活。图 6 为钛(Ti)的 EDS 分析,其中 Pt 为放置 复合材料的载体。由图 6 可以看出, $TiO_2 - AC_9 - 500$ °C 复合材料经过 4 次实验后, TiO_2 含量降低至 5.75% 因此光催化性能降低。其次,可能由于多次 实验后活性炭部分孔隙中会吸附一些不溶性或难 溶物质 影响了复合材料的光催化性能。

3 结 论

1) 高比表面积 TiO₂ – AC 复合材料能更有效地 吸附富集有机污染物,增强复合材料的光催化性 能,使其保持较高的光催化效率和活性;

2) 有必要进一步对 $TiO_2 - AC$ 复合材料的再生 和成型技术进行研究 ,为 $TiO_2 - AC$ 复合材料在实际生产和生活中的广泛应用奠定实验基础;

3) 可以进一步对 TiO₂ – AC 复合材料光催化降解 NO_x SO_x 等气体污染物进行探索研究 ,为 TiO₂ – AC 复合材料光催化降解空气污染物 ,减少环境污染创 造实验条件。

参考文献:

- [1] 张文辉,梁大明,袁国君.太西超纯煤制备活性炭试验 研究[J].洁净煤技术,1999 5(2):34-36.
- [2] 王秀芳 涨会平 陈焕钦. KOH 活化法高比表面积竹质 活性炭的制备与表征[J]. 功能材料 2006 37(4):675 -679.
- [3] 王秀芳,张会平,肖新颜,等.高比表面积活性炭研制 进展[J].功能材料 2005,36(7):975-980.
- [4] 王玉新,时志强,周亚平.孔隙发达竹质活性炭的制备 及其电化学性能[J].化工进展,2008,27(3):399 -403.
- [5] 高龙兰,刘玉环,罗爱香,等. KOH 微波活化法处理竹炭的研究[J].林产化学与工业200929(1):91-94.
- [6] 包永洁,吴再兴,王树东,等.不同竹材制备活性炭的 孔结构特性比较研究[J].竹子研究汇刊,2010,29 (4):32-35.
- [7] A K Subramani ,K Byrappa ,G N Kumaraswamy. Hydrothermal preparation and characterization of TiO₂: AC composites [J]. Materials Letters ,2007 ,61 (26): 4828 - 4831.
- [8] Hye-Ju Jung Ji-Sook Hong Jeong-Kwon Suh. A study on removal efficiency of phenol and humic acid using spherical activated carbon doped by TiO₂ [J]. Korean Journal of Chemical Engineering 2011 28(9):1882 – 1888.

- [9] A K Subramani ,K Byrappa ,S Ananda ,et al. Photocatalytic degradation of indigo carmine dye using TiO₂ impregnated activated carbon [J]. Bulletin of Materials Science , 2007 30(1): 37 - 41.
- [10] M Janus , E Kusiak , A W Morawski. Carbon modified TiO₂ photocatalyst with enhanced adsorptivity for dyes from water [J]. Catalysis Letters ,2009 ,131 (3/4) : 506 -511.
- [11] 成泽伟,苍大强,全魁.光催化去除焦化废水中氰化物的影响因素研究[J].洁净煤技术,2009,15(1): 110-113.
- [12] 李佑稷,李效东,李君文,等.TiO₂/活性炭复合体的 制备及其表征[J].材料科学与工艺,2005,13(5): 537-539.
- [13] 刘守新 陈曦. TiO₂/活性炭负载型光催化剂的溶胶
 凝胶法合成及表征[J]. 催化学报 2008 29(1):19
 24.
- [14] Zhonghua Hu ,Madapusi P Srinivasan ,Yaming Ni. Preparation of mesoporous high-surface-area activated carbon [J]. Communications 2000 ,12(1):62-65.

(上接第45页)

2) 煤基活性炭 AC6 用作超级电容器电极材料, 在有机电解液中,50 mA/g 电流密度下比电容达 127 F/g,电流密度增大至 2500 mA/g,容量保持率 达到 66.1%;大电流充放电下经 1000 次循环,容量 保持率为 93.6%,且漏电流很小,是一种良好的电 极材料。

参考文献:

- [1] 戴贵平,刘敏,王茂章,等.电化学电容器中炭电极的 研究与开发 I. 电化学电容器 [J]. 新型炭材料 2002, 17(1):71-79.
- [2] 时志强.炭基电化学电容器电极材料的制备与电容性 能研究[D].天津:天津大学 2007.
- [3] 卢春兰 徐绍平,干一雄,等.预炭化对石油焦氢氧化 钾活化的影响[C]//第一届全国化学工程与生物化 工年会论文集.南京:[s.n.]2004.
- [4] 夏笑虹,刘洪波,陈杰,等.炭化温度对酚醛树脂基活 性炭孔结构及电化学性能的影响研究[J].功能材料, 2009,40(12):2023-2026.
- [5] 乔志军 ,李家俊 ,赵乃勤 ,等. 高温热处理对活性炭纤 维微孔及表面性能的影响 [J]. 新型炭材料 ,2004 ,19 (1):53-56.

吸附剂[J]. 应用化学 1997 14(3):49-52.

- [16] Jun´ichi Hayashi, Mikihito Uchibayashi, Toshihide Horikawa et al. Synthesizing activated carbons from resins by chemical activation with K₂CO₃ [J]. Carbon, 2002 31(8): 2747 – 2752.
- [17] 維和明,刘杰,冯辉霞,等.KOH-K₂CO₃ 活化废弃焦 粉制备活性炭的研究[J].燃料与化工 2008 39(4): 42-45.
- [18] Li-Yeh Hsu ,Hsisheng Teng. Influence of different chemical reagents on the preparation of activated carbons from bituminous coal [J]. Fuel Processing Technology , 2000 64(1/3):155-166.
- [19] 李佑程,李效东,李君文,等.活性炭载体对TiO₂/活 性炭中二氧化软晶粒生长及相变的影响[J].无机材 料学报 2005 20(2):291-298.
- [20] 刘守新,刘正锋. TiO₂/ACF 复合材料的 Sol Gel 法 制备及其对苯的去除性能[J]. 无机材料学报 2009, 24(2):209-214.
- [21] 姜勇,解强,张婷婷,等.活性炭载体对TiO₂/AC光催
 化降解苯酚影响研究[J].工业水处理201131(8): 28-31
- [6] Shin S Jang J ,Yoon S H ,et al. A study on the effect of heat treatment on functional groups of pitch based activated carbon fiber using FTIR [J]. Carbon ,1997 ,35(12): 1739 - 1743.
- [7] 邵景景 高丹 薜红艳 ,等. 黑龙江配煤制备活性炭的 工艺研究[J]. 洁净煤技术 2009 ,15(4):83-86.
- [8] 邵景景, 钟乃良, 薜红艳. 配煤制备活性炭的动力学研究[J]. 洁净煤技术 2009, 15(3):49-52.
- [9] 傅翔,王鹏,梁大明,等.多膛炉活化颗粒活性炭的实验研究[J].洁净煤技术,2012,18(5):45-48.
- [10] 梁大明.用于饮用水深度净化的煤基生物活性炭
 [J].洁净煤技术 2008,14(6):25-28.
- [11] 张传祥. 煤基活性炭电极材料的制备及性能 [M]. 北京: 煤炭工业出版社 2009.
- [12] 邢伟 涨明杰 阎子峰. 超级活性炭的合成及活化反应机理[J]. 物理化学学报 2002 18(4): 340 345.
- [13] 刘亚菲. 超级电容器活性炭电极材料的孔径调控和 表面改性[D]. 上海: 同济大学 2008.
- [14] B. E. Conway. 电化学超级电容器科学原理及技术应用[M]. 陈艾,吴孟强,张绪礼,等,译.北京:化学工业出版社 2005.
- [15] 邢宝林 涨传祥, 谌伦建. 双电层电容器用煤基活性 炭的制备与电化学性能表征 [J]. 材料导报 2009 23 (11):106-109.