•研究论文•

胶体模板法制备有序大孔 TiO₂ 材料

麻明友*

(湖南吉首大学化学化工学院 吉首 416000)

摘要 以单分散的聚甲基丙烯酸甲酯(PMMA)微球为胶体模板,采用钛酸丁酯、水、乙醇、盐酸等配成的混合溶胶填充 在微球间间隙,经水解形成凝胶,然后通过程序升温焙烧去掉单分散的 PMMA 微球,可得有序 TiO₂ 大孔材料.实验结 果表明,溶胶的配比为 V(钛酸丁酯):V(水):V(乙醇):V(盐酸)=5:2:3:1,在空气中凝胶 20 h.去掉单分散的 PMMA 微球的程序升温控制的条件为 1 ℃/min 的升温速率升到 250 ℃恒定 3 h,再以 2 ℃/min 的升温速率升到 450 ℃ 恒定 8 h,最后以 10 ℃/min 的降温速率降到室温.

关键词 聚甲基丙烯酸甲酯微球;二氧化钛;溶胶-凝胶法;大孔材料

Synthesis of Ordered Macroporous Titania Using Colloid as Template

MA, Ming-You*

(College of Chemistry and Chemical Engineering, Jishou University, Jishou 416000)

Abstract The ordered macroporous titania were synthesized using PMMA sphere colloid crystal as template and the Sol-Gel method. The PMMA spheres were removed by calcinations. The results showed that the sol of Ti(BuO)₄, water, ethanol and hydrochloric acid was prepared according to volume ratio of $V[Ti(BuO)_4]$: $V(H_2O)$: V(EtOH): V(HCl) is 5 : 2 : 3 : 1 and the gelled time was 20 h in air. Set the temperature program of calcinating PMMA spheres as follows: the rate of warming temperature was 1 °C/min from room temperature to 250 °C and 2 °C/min from 250 °C to 450 °C, maintained it at 250 °C for 3 h, and at 450 °C for 8 h, the rate of decelerating temperature was 10 °C/min from 450 °C to room temperature.

Keywords poly(methyl methacrylate) microsphere; titania; sol-gel method; macroporous

多孔材料可分为微孔材料、介孔材料、大孔材料等 三种^[1].由于大孔材料具有孔径大、分布均匀、排列有 序等特点,在大分子的催化、过滤及分离材料、电池材 料以及热阻材料等方面有着广泛的应用前景^[2,3],尤其 是处于亚微米的有序的大孔材料,这个尺寸正好与光波 的波长数量级相当,它可作为光子晶体材料,在光电子 及光通讯领域有着广泛的应用前景^[4~6],近年来已经成 为材料领域的研究热点之一.

迄今为止,在诸多的有序大孔材料合成方法中,胶

体模板是制备有序大孔材料的主要方法之一,该方法简 便、经济、不仅所制得到大孔材料孔径分布窄而且空隙 率高.它首先是将胶体粒子排列形成胶体晶体,再以胶 体晶体作为模板,用溶胶-凝胶法在模板空隙中填充、最 后去除模板得到有序大孔材料^[7].二氧化钛因具有较高 的折射率(>2.5),其有序亚微米的大孔材料在光学性能 方面有潜在的应用前景.我们采用聚甲基丙烯酸甲酯微 球(PMMA)形成胶体模板,用钛酸丁酯、水、乙醇、盐 酸等配成混合溶胶填充在微球间间隙,然后凝胶、陈化.

^{*} E-mail: mamy_9589@163.com Received March 13, 2006; revised April 26, 2006; accepted June 7, 2006. 湖南省教育厅(No. 05C140)资助项目.

最后通过程序升温焙烧去掉 PMMA 微球,从而得到有序大孔 TiO₂材料.

1 实验部分

1.1 试剂

甲基丙烯酸甲酯(MMA),化学纯,使用前新蒸;偶氮二异丁腈,化学纯,使用前重结晶;钛酸丁酯,化学纯;乙醇,分析纯;浓盐酸,化学纯;去离子水自制.

1.2 聚甲基丙烯酸甲酯(PMMA)微球合成

将新蒸的 MMA、去离子水按一定的比例加入反应 器中,通入氮气,搅拌回流.超级恒温水浴加热使温度 升至所需反应温度(75±0.1) ℃,搅拌转速为 400 r/min, 在 N₂的保护下,加入偶氮二异丁腈,反应 2 h 后.将制 得的母液通过玻璃布过滤,除去大团聚体,离心沉降、 干燥得到 PMMA 微球.

1.3 PMMA 胶体晶体生成

将 PMMA 微球分散在水中,超声震荡一定时间形 成胶体溶液,然后将胶体溶液转移到自制的沉降池中, 静置数天后自然沉降形成乳白色胶体晶体.

1.4 有序 TiO₂ 大孔材料的制备

按 V(钛酸丁酯):V(水):V(乙醇):V(盐酸) = 5:2:3:1 制成溶胶,用钛酸丁酯的溶胶浸渍 PMMA 胶晶,暴露在空气中 20 h 凝胶、陈化,最后通过程序升 温焙烧去掉 PMMA 微球,程序升温控制条件为在通空 气的石英玻璃管中以 1 ℃/min 的升温速率升到 250 ℃, 恒定 3 h,再以 2 ℃/min 的升温速率升到 450 ℃,恒定 8 h,然后,再以 10 ℃/min 的降温速率降到室温,即可 得到有序 TiO₂ 大孔材料.

1.5 结构和性能的测试

利用 KYKY-2800 型扫描电镜观察 PMMA 微球和有 序 TiO₂ 大孔材料的外貌;并从电镜照片选 100 个微球或 孔径,测出不同微球粒径和孔径;求出平均粒径 \overline{a} ,计 算出粒径的分散系数 $D.D=\delta/\overline{a}$,

 $\delta = [\sum (d_i - \overline{d})^2 / (n-1)]^{1/2}$

式中 δ 为标准方差, d_i 为单个粒子的直径, d 为粒子的平均粒径, n 为粒子数目.

利用 D/MAX-IIIA X 射线(粉末)衍射仪(日本理学, Cu Kα, λ =0.15404 nm)分析 TiO₂的晶型;利用 CRY-2 型差热分析仪(标样 Al₂O₃)配合 TGA/SETA851 热重分析 仪对 TiO₂ 大孔材料进行热分析,升温速率均为 10 ℃/ min.

2 结果与讨论

2.1 影响单分散 PMMA 微球合成的因素

采用偶氮二异丁腈为引发剂,通过无皂乳液聚合合成 PMMA 微球^[8],实验发现引发剂的用量、单体浓度、反应温度对微球的粒径和分散系数有很大的影响.引发剂用量越小,微球粒径增大;单体 MMA 浓度增大时,微球粒径增大;温度升高,微球粒径增大.通过控制反应单体浓度、引发剂的用量、反应温度等,可以合成不同粒径的 PMMA 微球.图 1 是当 MMA 和 H₂O 用量分别为 25 和 100 mL,反应温度为 70 ℃,引发剂用量为 0.07 g时合成的 PMMA 微球的 SEM 图,由图 1 可以计算出, PMMA 微球的平均粒径为 200 nm,粒径的分散系数 D 为 5.8%,这说明微球大小均匀,粒径分布为单分散性.



图 1 PMMA 微球的扫描电镜照片 Figure 1 SEM images of PMMA microspheres

2.2 PMMA 胶体晶体生成

PMMA 微球胶体溶液暴露在空气中,随着溶剂不断的挥发,微球在重力场和表面张力的作用下不断沉降,最终得到排列有序的胶体晶体.由于PMMA微球的密度小,加上水的表面张力大,胶体需要放置数天,若要加快沉降速度可选用低表面张力的溶剂(如乙醇等)在真空条件下进行实验.理论计算表明微球的面心立方的排列是最稳定的排列^[9].图2是PMMA微球被排列成三维有序的面心立方紧密堆积的多晶结构.

2.3 有序 TiO₂ 大孔材料的制备与表征

面心立方的胶晶中体积的 74%空间为微球所占据, 还剩余 26%的空间. 在静态下,将钛酸丁酯的乙醇溶液 加入到紧密堆积的 PMMA 微球的胶晶中,钛酸丁酯通 过毛细管力的作用很快渗透到微球的空隙中,然后吸收 空气中的水,发生水解,形成 Ti—O—Ti 键. 随着水解 不断的进行,先形成干凝胶,其水解缩合过程仍在进行. 溶胶的配比对溶胶的填充也有很大的影响. 溶胶太浓,



图 2 PMMA 微球排列的扫描电镜照片 Figure 2 SEM images of array of PMMA microspheres

很难进入到微球的间隙内, 溶胶太稀溶胶用量会增大, 会造成TiO2骨架缺陷.实验发现,溶胶的配比为V(钛酸 丁酯): V(水): V(乙醇): V(盐酸)=5:2: 3:1 时比较 合适,能使微球之间间隙得到充分的填充.图 3 为大孔 TiO₂杂合体前驱体的差热热重分析图,从图 3 的失重图 可以看出失重分两个阶段,在 100~250 ℃的失重是由 残余水份和溶剂挥发所致,另一种大约250℃开始,在 285 ℃达到最大速率,在 300 ℃后失重呈缓慢下降趋 势. 这可能是PMMA燃烧所致,从样品的差热曲线可以 看出在 150 ℃附近的吸收峰是由残余水份和溶剂挥发 所致,在 325 ℃附近的放热峰是 PMMA 模板燃烧所致, 在 400 ℃附近的吸热峰对应的失重曲线失重较小, 是 发生晶型转变造成的, 该峰是对应从无定形 TiO2 向锐 钛矿相 TiO₂的晶型转变. 高温锻烧的方法除去 PMMA 模板可得到晶化了的紧密连接的有序大孔 TiO2 材料. 从图 3 可以知道聚甲基丙烯酸甲酯(PMMA)在 300 ℃已 经完全分解, TiO2在400~450 ℃会从无定形 TiO2向锐 钛矿相 TiO₂的晶相转变.因此选用在室温至 450 ℃温 度范围程序控温锻烧除去 PMMA 模板. 程序控温的条 件是以1 ℃/min 的升温速率升到 250 ℃恒定 3 h, 再以 2 ℃/min 的升温速率升到 450 ℃恒定 8 h, 最后以 10 ℃/min 的降温速率降到室温. 在锻烧开始阶段, 100 ℃ 以下主要是残留的溶剂的挥发, 100~250 ℃是 PMMA 的溶化阶段,在 250~450 ℃的温度范围, PMMA 微球 主要是氧化分解,为了使 PMMA 微球缓慢熔化及分解, 升温速率不能太快, 否则不利于大孔结构的形成. 图 4 为锻烧后大孔 TiO2 材料的广角 XRD 图, 同微米级标准 的 TiO₂ 锐钛矿相 XRD 图相比较可知, 450 ℃锻烧后的 大孔 TiO₂ 材料的晶型属于锐钛矿型,由半高宽化法 (HWFM)可以估算颗粒直径大小大约为 10.0 nm, 这与 电镜观察到大孔 TiO2 孔壁的尺寸结果是一致的.



图 3 大孔 TiO₂前驱体的 DTA/TGA 图

Figure 3 The DTA/TGA pattern of precursor macroporous TiO₂



图 4 有序 TiO₂大孔材料的 XRD 图 Figure 4 The XRD pattern of ordered macroporous TiO₂

图 5 为锻烧后大孔 TiO₂材料的 SEM 图,由图 5 可以计算出,微孔的平均直径为 180 nm,孔径的分散系数 D 为 5.5%,从图 5 可以看出其孔紧密堆积排列有序、微 孔呈规则的六角形、大小均匀,孔径分布为单分散性, 孔壁的 TiO₂紧密连结,孔壁的尺寸大约在十几微米,孔 的直径明显小于 PMMA 微球,说明在锻烧的过程中孔 结构发生了收缩.



图 5 有序 TiO₂大孔材料 SEM 照片 Figure 5 The SEM images of ordered macroporous TiO₂

3 结论

综上所述,以PMMA微球形成胶体模板,采用钛酸 丁酯、水、乙醇、盐酸等配成的混合溶胶,填充微球间 间隙,经水解形成凝胶.然后通过程序升温焙烧去掉 PMMA 微球制得有序 TiO₂ 大孔材料.实验结果表明, 微球的大小、均匀性、模板的规则排列、溶胶的配比、 去除的工艺是影响大孔 TiO₂材料形成的主要因素.

References

1 Xie, Y.-X.; Chen, W.; Xu, Q. *Mater. Rev.* **2002**, (1), 51 (in Chinese).

(谢永贤, 陈文, 徐庆, 材料导报, 2002, (1), 51.)

2 Stein, A. Microporous Mesoporous Mater. 2001, 44, 227.

- 3 Velv, O. D.; Jede, T. A.; Lobo, R. F.; Lenhoff, A. M. *Nature* 1997, 389, 447.
- 4 Xia, Y.-N. Adv. Mater. 2000, 12(10), 693.
- 5 Zakhidov, A. A.; Baughman, R. H.; Iqbal, Z. Science 1998, 282, 897.
- 6 Lin, S. Y.; Fleming, J. G.; Hetherington, D. L.; Smith, B. K.; Biswas, R.; Ho, K. M.; Sigalas, M. M.; Zubrzycki, W.; Kurtz, S. R.; Bur, J. *Nature* **1998**, *394*, 251.
- 7 Yan, H. W.; Blandford, C. F.; Blandford, B. T. Chem. Mater. 2000, 12, 1134.
- 8 Zhu, S.-X.; Du, J.-H.; Jin, X.-G.; Chen, L.-S. Acta Polym. Sin. 1998, (1), 118 (in Chinese).
 (朱世雄, 杜金环, 金熹高, 陈柳生, 高分子学报, 1998, (1), 118.)
- 9 Subramanian, G.; Vinothan, N.; Manoharan, N. Adv. Mater. 1999, 11, 1261.

(A0603133 ZHAO, C. H.; DONG, H. Z.)