Mo-Bi-Co-Fe 基复合氧化物催化剂上叔丁醇部分氧化制甲基丙烯醛

庞海舰^{1,2}, 李增喜³, 王 蕾¹, 王正平², 成卫国1,

(1. 中国科学院过程工程研究所, 北京 100080; 2. 哈尔滨工程大学化工学院, 黑龙江 哈尔滨 150001; 3. 中国科学院研究生院, 北京 100049)

摘 要:在固定床反应器中系统地考察了叔丁醇部分氧化制甲基丙烯醛催化剂的反应性能.研究表明,反应温度、原 料配比、空速等对催化剂反应性能有显著影响,最佳反应条件为反应温度 380 ℃, O₂:IB=3 和空速 1800 h⁻¹. 在最佳反 应条件下进行了 1500 h 连续实验,叔丁醇转化率保持在 83%~87%之间,甲基丙烯醛的选择性保持在 73%左右,表明 该催化剂具有良好的稳定性.

关键词: 叔丁醇; 异丁烯; 甲基丙烯醛; 催化剂; 反应性能

中图分类号: TQ426

文献标识码: A

文章编号: 1009-606X(2006)03-0423-04

前言 1

甲基丙烯酸甲酯(Methyl Methacrylate, MMA)是重 要的有机化工中间体[1],主要用于生产有机玻璃,还可 用于生产涂料、粘合剂、润滑剂、浸透剂和 PVC 改性 剂等,市场前景十分广阔[2,3].在各种工艺方法中,由于 叔丁醇(tert-Butanol, TBA)氧化法副产物为水,无污染, 原子利用率高,因此被公认为是典型的清洁工艺技术[4]. 叔丁醇选择性氧化制甲基丙烯醛(Methacrolein, MAL)是 氧化法制备 MMA 的关键步骤之一[5], 主要用含分子氧 的空气与叔丁醇在固定床反应器中进行反应[6,7],其核心 是催化剂,获得良好的催化性能是极具挑战性的课题[8]. 目前用于这一步反应的催化剂多为钼铋[9]、钼锑[10,11]等 金属复合氧化物体系,且主要以钼铋体系为主,并添加 铁、钴、碱金属等助剂,以提高催化剂的选择性和稳定 性[12]. 本工作在放大反应装置中对 Mo-Bi-Co-Fe 基复 合氧化物催化剂的催化性能进行了初步考察.

实验

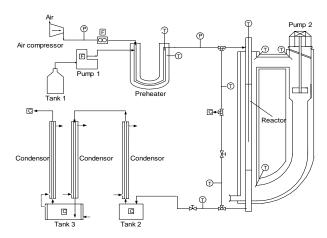
2.1 催化剂的制备

在约 50℃的水中溶解一定量的钼酸铵,制得溶液 A; 在一定体积的 15%(ω)硝酸水溶液中,溶解一定量的 硝酸铋、硝酸铈、硝酸铁、硝酸铯、硝酸钾、硝酸钴, 制得溶液 B; 在 50 ℃及搅拌条件下,将溶液 B 滴加到 溶液 A 中得到淤浆. 将所得淤浆(pH≈1)用氨水调节 pH 值后, 搅拌蒸发干燥, 然后在 110 ℃下干燥 12 h, 200 ℃ 下干燥 3 h,将干燥过的催化剂研磨后,筛选 60~80 目 (180~250 μm)的颗粒掺入一定量的石墨粉,在 ZP-19 型 压片机上制成 4 mm×4 mm 柱状颗粒,最后在一定温度

下焙烧 3 h 成型. 成型后催化剂具有一定的强度. 按原 子比表示的催化剂组成为 $Mo_{12}Bi_{1.6}Ce_{0.4}Fe_{1.0}Co_{8.0}Cs_{0.4}K_{0.4}$. 全部试剂均为分析纯.

2.2 催化剂评价装置

催化剂评价装置如图 1 所示, 反应器为 \$\phi 25 mm × 2000 mm 不锈钢管固定床反应器,催化剂和填料(拉西 环)按 1:1 混合填装于反应器中部,填装量为 0.6 L,上 下用填料(拉西环)填充. 为了保持反应稳定, 本装置采 用熔盐加热循环控制温度.产物用 Agilent6820 型气相 色谱仪进行在线分析,色谱条件为 G.D.X-101 填充柱, 柱长2m,氢火焰检测器和热导池检测器自动切换,以 同时检测有机产物和无机产物.



Tank 1. Tank of tert-butanol P. Point of measuring pressure C. Point of assaying product

Tank 2, 3, Tank of collecting product T. Point of measuring temperature F. Mass flow meter

图 1 叔丁醇氧化制甲基丙烯醛催化剂反应性能评价 装置示意图

Fig.1 The schematic diagram for evaluation of catalytic activity in oxidation of TBA to MAL

收稿日期: 2005-08-09, 修回日期: 2005-09-02

基金项目: 国家自然科学基金重点资助项目(编号: 20436050)

作者简介: 庞海舰(1978-), 男, 黑龙江省安达市人, 硕士研究生, 应用化学专业; 张锁江, 通讯联系人, Tel: 010-82627080, E-mail: sjzhang@home.ipe.ac.cn.

3 结果与讨论

3.1 催化剂床层温度分布

在放大的固定床反应器中,床层温度分布均匀与否对反应性能有显著影响.为此,在常压下(本实验为常压反应)考察了添装催化剂后反应器中床层温度的分布情况,结果如图 2 所示.未加原料、加热温度为 360 $^{\circ}$ 时床层温度分布均匀,为(360±2) $^{\circ}$. 而后以空速 1800 $^{\circ}$ 和 O_2 :TBA=3(摩尔比)进料时,床层温度为(375±5) $^{\circ}$ 、温度分布基本均匀,但在 1200~1400 mm 处有一个相对高温区,对应反应活性区域.总之,无论空载或负载物料时床层温度分布都比较均匀,适宜进行催化剂评价.

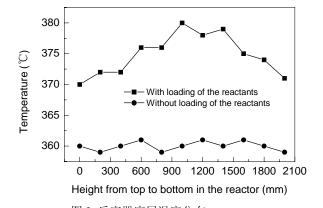


图 2 反应器床层温度分布 Fig.2 The temperature distribution in reactor

$$CH_{3}-C \xrightarrow{CH_{3}} OH \xrightarrow{Dehydration} CH_{2}=C + \frac{1}{2}O_{2}-C + \frac{1}{2}O_{2}$$

3.3 反应条件对催化剂性能的影响

3.3.1 空速的影响

图 3(a)是在原料 O_2 :IB=3:1(摩尔比)、反应温度为 380℃条件下,空速对该催化剂反应性能的影响. 由图可见,当空速为 3000 h^{-1} 时,IB 转化率仅为 65%,MAL 选择性为 77%. 随着空速的减小,转化率迅速提高,当空速为 1800 h^{-1} 时,转化率已提高到 83%,此时 MAL 选择性为 73%,随着空速进一步减小到 1200 h^{-1} ,转化率和选择性没有明显变化. 故本实验选 1800 h^{-1} 作为评价条件.

3.3.2 反应温度的影响

图 3(b)为反应温度对催化剂性能的影响. 如图所示,在原料 O_2 :IB=3:1(摩尔比)、空速为 $1800 \, h^{-1}$ 的条件下,随着反应温度的升高,转化率逐步增大,选择性迅速提高. 随着反应温度继续升高,转化率和选择性迅速

3.2 反应路径过程分析

表 1 为空速 1800 h^{-1} 和 O_2 :TBA=3(摩尔比)时,反应温度对 TBA 部分催化氧化产物的影响.

表 1 反应温度对 TBA 部分催化氧化产物的影响

Table 1 The influence of temperature on the partial oxidation products of TBA

Sample	Temperature $(^{\circ}C)$	TBA (%, mol)	IB (%, mol)	MAL (%, mol)
11)	200	100.0	0.0	0.0
2	140	16.8	83.2	0.0
3	160	7.6	92.1	0.3
4	180	0.0	99.6	0.4
5	200	0.0	99.1	0.9
6	280	0.0	81.4	18.6
7	360	0.0	24.2	75.8

Note: 1) Without loading of the reactants.

由表看出,在不添装催化剂的情况下(Sample 1)叔丁醇(TBA)在 200℃时仍然稳定,不发生任何分解反应. 而在催化剂存在、反应温度为 140℃时,TBA 脱水分解成异丁烯(Isobutylene, IB),IB 含量为 83.2%,说明此时大部分 TBA 分解转化成 IB. 当反应温度为 200℃时,TBA 已经全部转化,其中大部分脱水分解成 IB,少量反应生成 MAL. 随反应温度继续升高,MAL 生成量不断增加,IB 含量不断减少. 当反应温度为 360℃时,IB 含量已减少到 24.2%,MAL 含量增加到 75.8%. 由此表明,在催化剂存在时,TBA 先脱水生成 IB,然后催化氧化生成 MAL. 反应过程如下:

$$+ \frac{1}{2}O_2 \xrightarrow{\text{Oxidation}} \text{CH}_2 = C - C - H + H_2O_2$$

下降,当反应温度为 380 ℃时,选择性最大为 73%,转 化率最高为 83%. 故选择反应温度 380 ℃为评价条件. 3.3.3 原料比的影响

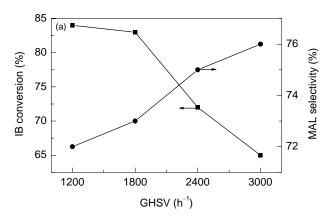
图 4 是在反应温度 380 °C、空速 1800 h⁻¹ 的条件下,原料不同摩尔比对催化剂性能的影响。由图可以看出,当 O_2 :IB=1.5 时,转化率和选择性分别为 70%和 33%。随着 O_2 :IB 值的增加,转化率和选择性均有提高趋势。当 O_2 :IB=2.5 时,转化率达到 85%,选择性为 45%。当 O_2 :IB 值进一步升高时,转化率基本不变,选择性却迅速提高。当 O_2 :IB=3 时,转化率和选择性为 83%和 73%。此后随着 O_2 :IB 值的继续升高,转化率和选择性变化趋于平缓。因此 O_2 :IB=3 较为合适。

3.4 催化剂稳定性考察

在反应温度 380 °C、空速 1800 h⁻¹ 和 O₂:IB=3(摩尔比)的条件下,连续运转 1500 h 的反应性能评价结果如

图 5 所示. 由图可知,在 1500 h 的运行过程中,IB 的转化率保持在 83%~87%之间,MAL 的选择性保持在

73%左右. 因此催化剂有良好的稳定性.



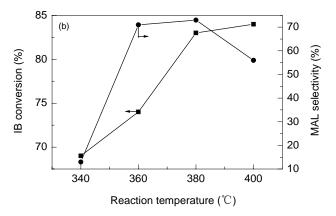


图 3 空速和反应温度对反应转化率和选择性的影响

Fig.3 Effects of the space velocity and reaction temperature on conversion of isobutylene and selectivity of methacrolein

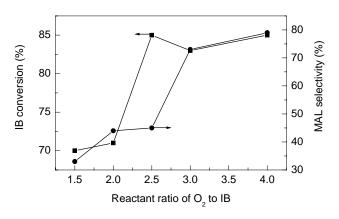


图 4 原料比对催化剂活性的影响 Fig.4 Influence of the reactant ratio of O₂ to IB on the catalyst activity in terms of isobutylene conversion

catalyst activity in terms of isobutylene of and methacrolein selectivity

4 结论

研究了叔丁醇在 Mo-Bi-Fe-Co 基复合氧化物催化剂上部分氧化生成甲基丙烯醛的催化反应性能,考察了反应器中的床层温度分布,研究了反应温度、原料摩尔比、空速等条件对催化剂性能影响的基本规律.确定了最佳的反应条件为反应温度 380 ℃, O₂:IB=3,空速 1800 h⁻¹. 在确定的最佳反应条件下,在放大反应装置上对催化剂的稳定性进行了考察,在 1500 h 的连续运转中,叔丁醇转化率保持在 83%~87%,甲基丙烯醛选择性保持在 73%左右,表明该催化剂具有良好的稳定性.

参考文献:

- [1] 曾文茹,李疏芬,周允基. 聚甲基丙烯酸甲酯的燃烧特性以及 CO和 CO₂的生成机理 [J]. 燃料化学学报, 2002, 30(2): 151–155.
- [2] 马占镖. 甲基丙烯酸酯树脂及其应用 [M]. 北京: 化学工业出版社,

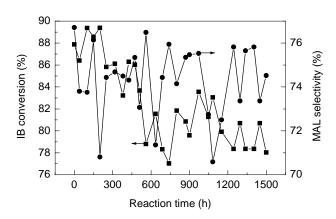


图 5 异丁烯部分氧化生成 MAL 过程中 Mo-Bi-Fe-Co 基复合氧化物催化剂的稳定性

Fig.5 Stability of Mo–Bi–Fe–Co–based complex catalyst for partial oxidation of IB to MAL

2002. 1-10.

- [3] 闵恩泽,吴魏. 绿色化学与化工 [M]. 北京:化学工业出版社,2000. 78-89.
- [4] Koichi N. New Development in the Production of Methyl Methacrylate [J]. Appl. Catal. A: General, 2001, 221: 367–377.
- [5] Benyahia F, Mearns A M. Selective Oxidation of Isobutene over Bismuth Molybdate Catalyst [J]. Appl. Catal., 1990, 66(2): 383–393.
- [6] Hideyasu T, Toru K, Seiichi K, et al. Method for Producing Precipitate and Catalyst [P]. US Pat.: 6867163, 2005–03–15.
- [7] Osamu N, Toru W. Process for Producing Methacrolein [P]. US Pat.: 5728894, 1998–03–17.
- [8] 王蕾,张锁江,李增喜,等. 制备条件对异丁烯选择性氧化催化剂性能的影响 [J]. 燃料化学学报, 2004, 32(4): 481-485.
- [9] Inoue G, Katsuo B, Takayuki M. Process for Producing Methyl Methacrylate [P]. US Pat.: 0188151, 2002–12–12.
- [10] Gaigneaux E M, Dieterie M, Ruiz P, et al. Catalytic Performances and Stability of Three Sb-Mo-O Phases in the Selective Oxidation of Isobutene to Methacrolein [J]. J. Phys. Chem. B, 1998, 102(51): 10542-10555.

[11] Moens L, Ruiz P, Delmon B, et al. A Simplified Partial Ionic Charge Model to Evaluate the Role Played by Bismuth Pyrostannate in Multiphase Catalysts for the Selective Oxidation of Isobutene to Methacrolein [J]. Appl. Catal. A, 2003, 249(2): 365–374. [12] 韩占刚,李铭岫. 异丁烯制甲基丙烯酸甲酯催化剂的研究 [J]. 现代化工, 2001, 21(4): 21–24.

Partial Oxidation of *tert*-Butanol to Methacrolein on Mo–Bi–Co–Fe-based Complex Catalyst

PANG Hai-jian^{1,2}, LI Zeng-xi³, WANG Lei¹, WANG Zheng-ping², CHENG Wei-guo¹, ZHANG Suo-jiang¹

(1. Institute of Process Engineering, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100080, China;

2. Institute of Chemistry Engineering, Harbin Engineering University, Heilongjiang 150001, China;

3. Gruduate University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China)

Abstract: The catalyst performance for the partial oxidation of *tert*-butanol to methacrolein was systematically investigated in a fix-bed reactor. The results indicated that the reaction conditions, such as reaction temperature, reactant ratio and space velocity, affected the performance of the catalyst obviously. The most appropriate reaction conditions are temperature $380 \,^{\circ}\text{C}$, O_2 :IB=3 (molar ratio) and space velocity $1\,800\,\text{h}^{-1}$. During $1\,500\,\text{h}$ continuous operation test the catalyst showed good stability under the above conditions, the conversion rate of *tert*-butanol maintained in $83\% \sim 87\%$ and the selectivity of methacrolein was about 73%.

Key words: tert-butanol; isobutylene; methacrolein; catalyst; reaction performance