[Article]

www.whxb.pku.edu.cn

Co-M(M=La, Ce, Fe, Mn, Cu, Cr)复合金属氧化物催化分解 N₂O

薛 莉 贺 泓*

(中国科学院生态环境研究中心,环境化学与生态毒理学国家重点实验室,北京 100085)

摘要: 通过共沉淀法制备了一系列 Co-M(M = La, Ce, Fe, Mn, Cu, Cr)复合金属氧化物及纯 Co₃O₄催化剂,考察 了其催化分解 N₂O 的活性.结果表明在研究的系列催化剂中, Co-Ce 复合氧化物催化剂具有最好的催化分解 N₂O的活性;其活性与 Ce/Co 摩尔比有直接的关系,当 Ce/Co 摩尔比为 0.05 时(CoCe0.05 催化剂)催化活性最佳; 当有 NO 和 O。共存时,可能在催化剂活性中心上形成表面硝酸盐或亚硝酸盐吸附物种而使其活性受到较大影 响. 通过对 Co-M 催化剂的 XRD、BET、OrTPD 及 HrTPR 等表征结果的分析,发现作为主要活性位的 Co2+的氧 化还原能力是影响催化剂活性的主要原因. 这是因为根据反应机理, N₂O 的表面分解步骤与 Co²⁺氧化成 Co³⁺的 能力相关, 而吸附氧的脱附与 Co³⁺还原成 Co²⁺的能力相关, 在所研究的催化剂中, 添加除 CeO₂之外的其它过渡 金属氧化物时,催化剂中 Co³⁺/Co²⁺的氧化还原能力降低,因此其催化性能降低,另外,添加不同过渡金属氧化物 也改变了 N₂O 催化分解反应的速控步骤.

关键词: 四氧化三钴; 二氧化铈; 尖晶石; 氧化亚氮催化分解; 复合金属氧化物催化剂 中图分类号: 0643

Catalytic Decomposition of N₂O over Co-M (M=La, Ce, Fe, Mn, Cu, Cr) **Composite Oxide Catalysts**

XUE Li HE Hong*

(State Key Laboratory of Environmental Chemistry and Ecotoxicology, Research Center for Eco-Environmental Sciences, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100085, P. R. China)

Abstract: A series of Co-M (M=La, Ce, Fe, Mn, Cu, Cr) composite oxide catalysts were prepared by co-precipitation method and tested in catalytic decomposition of N₂O. The results showed that Co-Ce composite oxide with Ce/Co molar ratio of 0.05 (CoCe0.05 catalyst) performed best in the N₂O decomposition reaction. The presence of NO and O_2 in the feed affected the decomposition rate of N₂O over CoCe0.05 by adsorption of nitrate or nitrite species on the active site. The XRD, BET, O₂-TPD, and H₂-TPR methods were used to characterize the Co-M mixed catalysts. The analysis results showed that the redox ability of the active site (Co^{2+}) was very important for the decomposition of N₂O over these catalysts. The surface decomposition of N_2O was accompanied by the oxidation of Co^{2+} to Co^{3+} , and the desorption of surface oxygen was accompanied by the reduction of Co^{3+} to Co^{2+} . The addition of other transition metal oxides except CeO_2 lowered the redox ability of Co^{3+}/Co^{2+} , and thus lowered the catalytic activities for the decomposition of N₂O. In addition, the rate-determining step of the catalytic N₂O decomposition was also influenced by the addition of various metal oxides.

Key Words: Co₃O₄; CeO₂; Spinel; Catalytic decomposition of N₂O; Composite oxide catalyst

氧化亚氮(N₂O)是一种无色、有微弱甜味的气 体. 由于 N₂O 本身对人体并不具有明显毒性, 长期 发现, N₂O 是一种重要的温室气体, 并且对臭氧层有

以来都不被看作是污染气体.但近十几年来的研究

C Editorial office of Acta Physico-Chimica Sinica

Received: October 8, 2006; Revised: December 27, 2006; Published on Web: April 11, 2007.

^{*}Corresponding author. Email: honghe@rcees.ac.cn; Tel: +8610-62849123.

国家重点基础研究发展规划(973)项目(2004CB719503)和杰出青年科学基金(20425722)资助

破坏作用^[1,2]. 一般认为,目前的大气温室气体成分中 N₂O 对于地球变暖的贡献程度仅次于 CO₂ 和 CH₄ 这两种最常见的温室气体. 但由于 N₂O 在对流层中 非常稳定,平均寿命长达 150 年,它的温室效应分别 是CO₂的310倍, CH₄的21倍^[3]. 工业革命以来,各种工 业生产过程造成了大气中 N₂O 浓度的持续升高. 如 硝酸的生产,以及采用硝酸作为氧化剂的尼龙 66 单 体己二酸的生产^[2,4]、化石燃料和垃圾的燃烧等^[5]. 其 中特别需要引起注意的是,为控制机动车和锅炉燃 烧尾气污染排放而加装的尾气净化催化转化器在将 NO_x转化成 N₂ 的同时也会产生一定量的 N₂O. 随着 城市汽车保有量的增加,这已经成为大气中 N₂O 的 一个新的来源^[3,5,6].

N₂O的直接催化分解是消除它的一种非常重要 的方法.催化体系可以分为贵金属催化剂、金属氧化 物催化剂以及分子筛催化剂等[5].其中钴的氧化物 (Co₃O₄)催化剂表现出较好的中低温活性. Qian 等^[7] 研究发现向 Co₃O₄ 中添加 Mg 可以有效提高催化剂 的比表面积和催化活性. Yan 等^[8,9]也发现向 Co₃O₄ 中添加少量 Zn、Ni 或 Mg 时, 催化剂的活性得到进 一步的提高.为了考察其它过渡金属氧化物对 Co₃O₄催化剂活性的影响,本文采用共沉淀法制备 了一系列添加了 La、Ce、Cu、Mn、Cr、Fe 等过渡金属 氧化物的 Co₃O₄ 催化剂(即 Co-M 复合氧化物), 对其 催化活性进行了考察.并采用 X 射线衍射(XRD)、比 表面积测定(BET)、氧气程序升温脱附(O2-TPD)、氢 气程序升温还原(Hz-TPR)等表征手段对 Co-M 复合 氧化物催化剂进行了表征,对不同氧化物对 Co₃O₄ 催化剂催化分解 N₂O 活性的影响进行了研究.

1 实验部分

1.1 催化剂制备

催化剂采用共沉淀法制备.按照一定比例取适量过渡金属的硝酸盐及 Co(NO₃)₂·6H₂O 配制成一定浓度的溶液,采用 1 mol·L⁻¹ K₂CO₃ 溶液作为沉淀剂,在室温下调节 pH 值为 9,将所得到的沉淀在室温下老化 4 h,过滤,洗涤,并于 120 ℃干燥过夜,最后于 400 ℃焙烧 2 h 得到催化剂成品.不作特别说明时,所制备的 Co-M 复合氧化物 M/Co 摩尔比均为 0.2;对于催化活性较好的 Co-Ce 复合氧化物催化剂,制备了不同 Ce/Co 摩尔比的催化剂.所有制备的催化剂用 CoMx 表示,其中 M 表示过渡金属, x 表示 M/Co 的摩尔比.

1.2 催化剂性能评价

催化剂的性能评价在常压固定床石英管反应器 中进行,催化剂用量为0.5 g.反应前催化剂在 $\varphi(O_2)$ = 20%的 O₂/Ar 气氛中于 400 ℃处理 0.5 h, 然后降温 至反应温度, 切换至 $\varphi(N_2O)=0.1\%$ 反应气体(Ar 为平 衡气,占 99.9%),气体总流量 150 mL·min⁻¹, W/F= 0.2 g·s·mL⁻¹(W为催化剂的用量(g), F为反应气体 流量(mL·s⁻¹)). 在 2.1.2 部分考察反应气氛对催化剂 性能影响时,反应气体组成分别为,(1) φ(N₂O)=0.1%; $(2)\varphi(O_2)=10\%, \varphi(N_2O)=0.1\%; (3)\varphi(H_2O)=3\%, \varphi(N_2O)=$ 0.1%; (4) $\varphi(NO)=0.03\%$, $\varphi(N_2O)=0.1\%$, (5) $\varphi(NO)=$ 0.03%, $\varphi(O_2)=4\%$, $\varphi(N_2O)=0.1\%$, (6) $\varphi(NO)=0.03\%$, *φ*(O₂)=4%, *φ*(H₂O)=3%, *φ*(N₂O)=0.1%, Ar 为平衡气; 其余条件与前面的活性评价实验相同.反应物和产 物采用配有热导检测器和自动进样器的Agilent 6890N气相色谱仪检测, 柱温40 ℃, 载气(He)的流速 为20 mL·min⁻¹, 5A分子筛填充柱(分离N₂O)和 Porapak Q填充柱(分离 O₂, N₂和 NO)可以实现对分析物的 完全分离.在所有的评价实验中, N,和 O,是唯一检 测到的 N₂O 的分解产物. 催化剂的活性以 N₂O 的转 化率表示.

1.3 催化剂表征

样品的X射线衍射(XRD)分析在日本理学公司 的D/MAX-RB 型 X 射线衍射仪上进行, Cu K_{α} 射线, λ =0.15406 nm, 电压 40 kV, 电流 100 mA. 平均粒径 根据 Co₃O₄(440)晶面的衍射数据由 Scherrer 公式计 算得到.

样品的比表面积测定(BET)在美国 Quantasorb 吸附分析仪上进行.采用-196 ℃下,N₂吸附法测定.

催化剂的氧气程序升温脱附(O₂-TPD)实验在内 径为4mm的石英管中进行,样品用量为200mg, 脱附下来的气体用质谱(Hiden Mass)检测质荷比为 32(O₂)的信号.具体实验步骤如下:首先将样品在 400℃、30mL·min⁻¹的 φ (N₂O)=2%的N₂O/Ar气氛中 预处理1h,在相同气氛中冷至室温,并在室温下保 持0.5h;然后在室温下通He吹扫1h,以除去表面 物理吸附的O₂;最后在30mL·min⁻¹He中,以30℃· min⁻¹的升温速率进行程序升温脱附实验.

催化剂的氢气程序升温还原(H₂-TPR)实验也在 上述装置中进行.具体实验步骤如下:首先将 50 mg 样品在400 ℃、30 mL·min⁻¹的φ(O₂)=20%的O₂/He气 氛中预处理 1 h,在相同气氛中冷至室温;室温下通 He 吹扫后,切换为 30 mL·min⁻¹φ(H₂)=5%的 H₂/Ar, 并以 10 ℃·min⁻¹ 的升温速率进行程序升温还原实 验, 质谱(Hiden Mass)检测质荷比为 2(H₂)的信号。

2 结果与讨论

2.1 催化剂的催化性能

2.1.1 CoM0.2 复合氧化物催化剂的催化性能

图 1 给出了 CoM0.2 催化剂催化分解 N₂O 的 活性. 由图中可以看出, CoCe0.2 复合氧化物在该系 列催化剂中具有最高的催化活性, 可在 300 ℃左右 达到对 $\varphi(N_2O)=0.1%$ 的 N₂O 完全消除, 其次为 Co₃O₄ 催化剂, 其余 CoM0.2 复合氧化物催化剂的活性均 不同程度的低于 Co₃O₄ 催化剂, 即在所考察的过渡 金属氧化物中, 只有添加 Ce 的氧化物可以明显提 高 Co₃O₄ 催化剂 K₂O 的活性.

研究表明^[5.10], N₂O的催化分解反应在具有氧化 还原性质的活性位上进行: N₂O 首先由活性位(*)获 得电子,填充到其反键轨道中,使得 N—O 键变弱, 并进一步断开,生成 N₂ 和表面氧物种 O^{-*} (方程式 (1)—N₂O 表面分解步骤);继而表面氧物种 O^{-*}相互 结合生成 O₂,并从活性位上脱附下来(方程式(2)–吸 附氧脱附步骤),同时将电子传递回活性位,然后开 始下一轮的循环.根据该反应机理,具有氧化还原能 力的含有多种价态的过渡金属可充当这样的活性 位,

$$N_2O + (e^{-})^* \rightarrow N_2 + O^{-*}$$
 (1)

$$2O^{-*} \leftrightarrow O_2 + 2(e^{-})^* \tag{2}$$

Co₃O₄中正是因为存在 Co²⁺/Co³⁺氧化还原对, 所以 该催化剂对 N₂O 催化分解反应表现出较高的催化





 Fig.1
 Decomposition of N₂O over CoM0.2

 (M = La, Ce, Cu, Mn, Cr, Fe) composite oxide catalysts
 (1) CoCe0.2, (2) Co₃O₄, (3) CoLa0.2, (4) CoCu0.2, (5) CoCr0.2, (6) CoMn0.2, (7) CoFe0.2; reaction conditions: $\varphi(N_2O)=0.1\%$, $\varphi(Ar)=99.9\%$, 150 mL·min⁻¹, W/F=0.2 g·s·mL⁻¹

活性^{6]}. 在Co-M复合氧化物催化剂上, Co²⁺可能仍是 主要的活性位, 但其它氧化物的存在时可能导致: (1) Co₃O₄ 结构和比表面积发生变化; (2) Co-M 之间 发生相互作用, 因而使催化剂活性相对于 Co₃O₄ 发 生变化. 在本实验中, 这两方面综合作用的结果使得 Co-M 催化剂的催化活性顺序为, CoCe0.2 > Co₃O₄> CoLa0.2 \approx CoCu0.2 > CoMn0.2 \approx CoCr0.2 > CoFe0.2. 2.1.2 CoCex 复合氧化物催化剂的催化性能

由于 Ce 氧化物的添加能够明显提高 Co₃O₄ 的 催化活性,在接下来的实验中,继续考察 Ce 氧化物 的添加量对 Co₃O₄ 催化性能的影响.图 2 中给出了 不同Ce/Co摩尔比的CoCex复合氧化物催化剂的活 性评价结果.从图中可以看出,Ce的添加量存在一 个最佳值,即当Ce/Co摩尔比为0.05时(CoCe0.05 催 化剂),催化剂表现出最高的催化活性,可在 280 ℃ 左右实现对 0.1% N₂O 的完全消除.由于最佳的 Ce 添加量相对较低,说明在钴铈复合氧化物催化剂中 Co²⁺应该是主要的活性位,Ce 与 Co 之间的某种相 互作用使得活性位的性质发生改变,催化剂的活性 得到提高.与文献[11]中报道的 Co,Mg-Al 类水滑 石分解产物催化剂相比,100%转化温度降低 100 ℃ 左右.但与 Yan 等^[B9]报道的添加 Mg、Zn 或 Ni 的 Co₃O₄相比,活性略偏低.

在实际工业尾气中, O₂、H₂O、NO 等气体往往与 N₂O 共同存在, 它们对 N₂O 的催化分解反应具有一 定影响^[5]. 为了考察这些气体的影响, 在CoCe0.05催 化剂上进行了反应气氛影响实验. 图3中总结了各种 反应气氛下N₂O转化率达到50%和100%的温度(T₅₀和



图 2 CoCex 复合氧化物催化剂催化 N₂O 直接分解的活性 Fig.2 Decomposition of N₂O over CoCex composite oxide catalysts

(1) CoCe0.05, (2) CoCe0.1, (3) CoCe0.2, (4) CoCe0.5, (5) CoCe0.03,
 (6) Co₃O₄, (7) CoCe1.0; reaction conditions: φ(N₂O)=0.1%,
 φ(Ar)=99.9 %, 150 mL • min⁻¹, W/F=0.2 g•s•mL⁻¹



图 3 不同反应气氛对 CoCe0.05 催化剂上 N₂O 直接分解 反应性能的影响

Fig.3 Influences of O_2 , H_2O , and NO on the decomposition of N_2O over CoCe0.05 catalyst

$$\begin{split} \text{reaction conditions: } (1) \, \varphi(\text{N}_2\text{O}) = 0.1\%; \, (2) \, \varphi(\text{O}_2) = 10\%, \, \varphi(\text{N}_2\text{O}) = 0.1\%; \\ (3) \, \varphi(\text{H}_2\text{O}) = 3\%, \, \varphi(\text{N}_2\text{O}) = 0.1\%; \, (4) \, \varphi(\text{NO}) = 0.03\%, \, \varphi(\text{N}_2\text{O}) = 0.1\%; \\ (5) \, \varphi(\text{NO}) = 0.03\%, \, \varphi(\text{O}_2) = 4\%, \, \varphi(\text{N}_2\text{O}) = 0.1\%; \, (6) \, \varphi(\text{NO}) = 0.03\%, \\ \varphi(\text{O}_2) = 4\%, \, \varphi(\text{H}_2\text{O}) = 3\%, \, \varphi(\text{N}_2\text{O}) = 0.1\%; \, 150 \text{ mL} \cdot \text{min}^{-1}, \\ W/F = 0.2 \text{ g} \cdot \text{s} \cdot \text{mL}^{-1} \end{split}$$

 T_{100}). O₂、H₂O、NO 均不同程度地降低了催化剂的活 性,其中以 NO 的影响最大, H₂O 和 O₂ 的影响相对 较小.实验还发现,这三种气体对催化剂活性的影响 均是可逆的:将 H₂O, O₂ 从原料气中除去后,催化剂 的活性可以基本恢复到不添加时的水平;将NO从 原料气中除去后,催化剂在 Ar 气氛中 400 ℃处理 0.5 h,活性也可以恢复到不添加时的水平.当 NO 与 O。同时存在于反应气氛中时,催化剂的活性下降更 加明显,这说明 NO 可能被氧化成硝酸盐或者亚硝 酸盐的形式吸附在催化剂表面的活性位上, O2的存 在导致该吸附物种的增加,因而活性急剧下降;由于 催化剂表面主要被此物种覆盖,再添加H₂O对活性 已经基本无影响(见图中(6)). 以上实验结果说明, O2、 H₂O₂NO 对催化剂活性的影响应该是因为在活性 位上发生吸附引起的,而且吸附强度直接影响到其 催化活性.

2.2 催化剂的 XRD 和 BET 结果

对所有 CoMx 催化剂进行了 XRD 和 BET 表 征,并根据 Scherrer 公式,取 2*θ*=65.2°的衍射峰半峰 宽(FWHM)数据计算了Co₃O₄晶粒大小,结果分别见 图4、图5和表1、表2.图4为CoM0.2(M=La, Ce, Cu, Mn, Fe, Cr)和Co₃O₄催化剂的XRD谱图.由图中可以 看出,所有催化剂上都出现了 Co₃O₄尖晶石相的特 征衍射峰(JCPDS 80-1541),但衍射峰的强度随着添 加氧化物的不同而不同, CoLa0.2 催化剂上的衍射



图 4 CoM0.2 复合氧化物催化剂和 Co₃O₄ 催化剂的 XRD 谱图

Fig.4 XRD patterns of CoM0.2 composite oxide and Co₃O₄ catalysts



图 5 CoCex 复合氧化物催化剂和 Co₃O₄催化剂 的 XRD 谱图

Fig.5 XRD patterns of CoCex composite oxide and Co₃O₄ catalysts

(1) CoCe1.0, (2) CoCe0.5, (3) CoCe0.2, (4) CoCe0.1, (5) CoCe0.05, (6) CoCe0.03, (7) Co₃O₄

峰最弱;在CoCe0.2和CoLa0.2催化剂上除 Co₃O₄的特 征衍射峰外,还分别出现了CeO₂相 (JCPDS 34-0394) 和La₂O₃相(JCPDS 24-0554)的衍射峰.由于 Cu(r_{Cu²⁺⁼}

表 1 CoM0.2 和 Co₃O₄ 催化剂的比表面积和 Co₃O₄ 晶粒尺寸

 $\label{eq:composite} Table \ 1 \quad Surface \ area \ of \ CoM0.2 \ composite \\ oxide \ and \ Co_3O_4 \ catalysts \ and \ crystallite \ size \ of \ Co_3O_4 \\ \end{cases}$

Catalyst	Surface area $(m^2 \cdot g^{-1})$	Crystallite size of Co_3O_4 (nm)
Co_3O_4	68	22.4
CoCe0.2	118	11.2
CoLa0.2	123	10.8
CoMn0.2	127	14.6
CoFe0.2	113	10.5
CoCr0.2	93	10.9
CoCu0.2	71	14.5

CoCe0.2

CoCe0.5

CoCe1.0

表 2 CoCex 催化剂的比表面积和 Co ₃ O ₄ 晶粒尺寸			
Table 2 Surface area of CoCex catalysts			
and crystallite size of $\mathbf{Co}_3\mathbf{O}_4$			
Catalyst	Surface area $(m^2{\boldsymbol{\cdot}} g^{{}^{-\!1}})$	Crystallite size of $Co_3O_4\left(nm\right)$	
Co_3O_4	68	22.4	
CoCe0.03	90	13.4	
CoCe0.05	106	11.8	
CoCe0.1	119	10.5	

11.2

12.2

11.5

118

79

53

0.072 nm)、Mn (*r*_{Mn24}=0.08 nm, *r*_{Mn34}=0.066 nm)、Fe(*r*_{Fn34}= 0.064 nm)、Cr(*r*_{Co34}=0.063 nm)等过渡金属离子与 Co²⁺ (*r*_{Co24}=0.072 nm)或 Co³⁺(*r*_{Co34}=0.063 nm)具有相似的离 子半径,能够进入Co₃O₄晶格中,因此在这些复合氧 化物上只出现了 Co₃O₄的衍射峰,这与 Yan 等^[8,9]的 研究结果相似. La³⁺和 Ce⁴⁺的离子半径较大,不能进 入 Co₃O₄ 的晶格,因此在 XRD 谱图中出现了 CeO₂ 相和 La₂O₃ 相. CoM0.2 复合金属氧化物晶粒尺寸均 明显小于 Co₃O₄ 催化剂,与此相对应的是其比表面 积均大于 Co₃O₄ 催化剂(见表 1).

结合 2.1.1 部分的评价结果,可以看出添加其它 过渡金属氧化物后,虽然催化剂主要存在的相仍为 Co₃O₄ 尖晶石相,而且晶粒尺寸相应减小,比表面积 有不同程度的增加,但复合氧化物催化剂的催化活 性与催化剂的结构和比表面积之间并没有明显的对 应关系.因此,我们认为过渡金属 M 与 Co 之间的 相互作用可能是影响其活性的更重要的因素.由于 在该系列催化剂中只有添加 Ce 氧化物能够明显提 高 Co₃O₄ 催化剂的活性,为了研究添加 Ce 氧化物提 高 Co₃O₄ 催化剂活性的主要原因,下面进一步对各 种 CoCex 催化剂进行了表征.

图 5 给出了 CoCex 催化剂的 XRD 谱图. 由图 中可以看出, 当 $x \ge 0.05$ 时, 催化剂上存在 CeO₂ 相 和 Co₃O₄ 相的衍射峰. 随着 Ce 的添加, CeO₂ 相的衍 射峰逐渐增强, Co₃O₄ 的衍射峰强度明显减弱, 由 $2\theta=65.2$ °衍射峰计算得到的 Co₃O₄ 的晶粒大小呈现 先减小后增大的趋势(见表 2), 这与其比表面积所呈 现的变化趋势基本一致. 结合催化剂的评价结果, 我 们发现催化分解 N₂O 活性最高的 CoCe0.05 催化剂 并不是该系列中具有最高比表面积和最小晶粒尺寸 的催化剂, 这说明比表面积只是影响该催化剂活性 的一个方面.







Co₃O₄, (2) CoCe0.05, (3) CoLa0.2, (4) CoCu0.2,
 (5) CoMn0.2, (6) CoCr0.2, (7) CoFe0.2

图 6 为 CoM0.2(M=La, Cu, Mn, Cr, Fe)、Co₃O₄和 具有最佳催化分解 N₂O 活性的 CoCe0.05 催化剂的 O₂-TPD 谱图. 在这些谱图上存在两类 O₂ 脱附峰: 在 400 ℃左右的脱附峰(Po₂-II)为催化剂晶格氧的脱附 峰,在 300 ℃以下的峰(Po₂-I)为表面吸附氧(O^{-*})的 脱附峰.通过对比谱图可以看出,在 Co₃O₄和 CoCe0.05 催化剂上表面氧的脱附峰相对较大,且 CoCe0.05 上表面氧脱附峰温度低于 Co₃O₄上的相 应脱附峰. 而在其它复合氧化物催化剂上表面氧的 脱附峰相对较小甚至基本没有.

当 Co²⁺为 N₂O 分解反应的主要活性位时, 整个 反应的进行可能按照图 7 所示的历程进行. 方程式 (1)对应的N₂O表面分解步骤即为活性位Co²⁺到Co³⁺的 氧化过程(图中标识为(a)), 表面吸附氧的脱附过程 (方程式(2))为 Co³⁺到 Co²⁺的还原过程(图中标识为 (b)). 在本实验中, 由于采用 N₂O 气体作为预处理气 体, 根据方程式(1), 形成表面氧物种的反应与催化剂 活性位(Co²⁺)的给电子能力相关, 因此只有具有足够 高催化活性的活性位上才可能在预处理结束后存留



有表面氧物种,并在随后的程序升温脱附实验中脱 附下来. 从图 6 中可以看到 Co₃O₄ 和 CoCe0.05 催化 剂上表面氧脱附峰最大,这与其在活性评价中在较 低温度就表现出较高的催化 N₂O 分解活性的结果 是一致的.因此,我们认为 Co₃O₄ 和 CoCe0.05 催化 剂较好的催化活性是与其活性位 Co²⁺具有较高的给 电子能力相关的,即 Co²⁺有较高的给出电子被氧化 的能力;同时,由于 CoCe0.05 催化剂上表面氧的脱 附与 Co₃O₄ 相比发生在相对较低的温度, 即氧化后 的活性位较容易重新得到电子,恢复成为空白活性 位,因此 CoCe0.05 催化剂具有最佳催化分解 N₂O 的活性.在其它复合氧化物催化剂上表面氧的脱附 量相对较小,这可能是因为:一方面作为主要活性位 的 Co²⁺的数量有一定程度的减少,另一方面所添加 的过渡金属离子的给电子能力相对较低,而且可能 通过与 Co²⁺的相互作用而对其给电子能力有负面影 响,即Co²⁺给出电子被氧化的能力降低,所以造成催 化剂活性有不同程度的降低.

2.4 催化剂的 H₂-TPR 结果

对 CoM0.2(M=La, Cu, Mn, Cr, Fe), Co₃O₄ 和 CoCe0.05 催化剂进行的程序升温还原实验的结果 如图 8 所示. 在除 CoCu0.2 外的所有催化剂上主要 存在三个还原峰:表面氧的还原峰为 P_{H2}-I, Co³⁺到 Co²⁺的还原峰为P_{H2}-II, Co²⁺到Co⁰的还原峰为P_{H2}-II. 在复合氧化物催化剂上,由于其它过渡金属的添加, 各还原峰的位置发生了较大变化,所对应的还原反 应可能也略有差别. 例如在 CoCu0.2 催化剂上, Cu²⁺的还原峰与 Co³⁺到Co²⁺和 Co²⁺到 Co⁰ 的还原峰等的 温度区间相互交叠,因此只表现出一个温度跨度较



图 8 CoMx 复合氧化物和 Co₃O₄催化剂的 H₂-TPR 谱图 Fig.8 H₂-TPR profiles of CoMx composite oxide and Co₃O₄ catalysts

(1) Co₃O₄, (2) CoCe0.05, (3) CoLa0.2, (4) CoCu0.2, (5) CoMn0.2, (6) CoCr0.2, (7) CoFe0.2

大的馒头峰. 在其它催化剂上可能也存在类似的同时还原的情况. 总体来看, CoCe0.05 催化剂上 Co³⁺ 到 Co²⁺的 P_{H2}-II 峰温度最低, 其次为 Co₃O₄, CoLa0.2 和 CoCu0.2 上该还原峰向高温方向移动, 其余三个催化剂上该还原峰的位置都较高, 即添加除 CeO₂ 外的其它过渡金属氧化物降低了 Co³⁺到 Co²⁺的还原性. 该还原顺序与其催化活性顺序基本一致, 说明 Co³⁺到 Co²⁺的还原能力与分解反应的进行有直接关联.

根据图 7 所示的反应机理, Co3+到 Co2+的还原 过程与氧脱附步骤相关联,即 Co3+到 Co2+的还原温 度越低, 氧脱附越容易. 在本实验中, CoCe0.05 催化 剂在所考察的催化剂中具有最低的 Pn-II 峰还原温 度,这与在 O₂-TPD 实验中它具有最低的氧脱附温 度结果相一致,说明适量 Ce 的添加确实可以提高 Co3+到 Co2+的还原能力. 根据文献报道[12], 将 CeO, 添 加到三效催化剂中时,它可以通过与贵金属之间的 相互作用而阻止贵金属颗粒的烧结,提高其热稳定 性.在本实验中,钴铈之间可能也存在类似的作用, 因此添加适量 CeO2 可以有效降低 Co3O4 的晶粒大 小,从而导致 Co₃O₄ 还原性的提高. 另外, CeO₂ 本身 具有很好的氧化还原性,在 Co²⁺原子附近的 Ce³⁺可 能也可以促进 Co3+至 Co2+的反应, 促进 Co2+活性中 心的再生,从而提高催化反应活性,因此 Co-Ce 复 合氧化物催化剂中的活性位不仅具有较高的氧化能 力,还同时具有很高的还原能力,催化剂的催化活性 相对于 Co₃O₄ 得到提高.

Perez-Alonso 等^[13]在研究 Fe_xCe_{1-x}O₂ 复合氧化物 催化剂时发现,由于 Fe 和 Ce 之间存在某种协同效 应,催化剂中作为活性位的 Fe 物种的还原被促进, 即 N₂O 分解反应中氧的脱附被促进,因此催化剂的 活性得到提高. Obalová 等^[14]也发现 Ni-(Mg)-Mn 类 水滑石分解产物催化剂的还原性与催化活性之间有 直接关系. 他们的结果与本实验中所得到的结论是 一致的.

结合对催化剂的 O₂-TPD、H₂-TPR 表征和催化 活性的评价结果,我们推测在不同催化剂上 N₂O 分 解反应的速控步骤也发生了变化.在 CoCe0.05 和 Co₃O₄ 催化剂上,由于活性位 Co²⁺离子有较高的给 电子被氧化能力, N₂O的表面分解步骤(即方程式(1)) 的进行相对较快, 而吸附氧的脱附(即方程式(2))相 对较难(只有在一定温度以上才能顺利脱附),成为整 个反应的速控步骤;在其它复合氧化物催化剂上由 于活性位的给电子能力被降低, N₂O 的表面分解步骤(即方程式(1))相对较难进行, 成为整个反应的速控步骤.

3 结 论

在 Co₃O₄ 中添加不同的过渡金属氧化物形成的 Co-M 复合氧化物催化剂上,催化分解 N₂O 的活性 发生了较大变化.尽管这些氧化物仍保持了尖晶石 相的结构,并且比表面积得到了不同程度的提高,但 只有 Co-Ce 复合氧化物催化剂具有比 Co₃O₄ 催化剂 更高的催化N₂O分解反应的活性.Ce/Co摩尔比为 0.05的Co-Ce复合氧化物催化剂(CoCe0.05)能够在 280 ℃左右实现对0.1% N₂O的完全消除. H₂O₂O₂和 NO 由于在活性位上发生吸附而对催化剂的活性有 抑制作用.根据对催化剂的评价和表征结果的分析, 可以看出添加适量 Ce 不仅可以提高催化剂的比表 面积,还可以提高催化剂活性位的氧化还原能力,这 是其催化活性得到提高的主要原因. 另外, 我们发现 在 CoCe0.05 和 Co₃O₄ 催化剂上, N₂O 分解得到的吸 附氧的脱附可能是整个分解反应的速控步骤;而在 添加其它过渡金属的复合氧化物催化剂上,由于活 性位 Co²⁺的给电子能力较低, N₂O 的表面分解步骤 可能成为速控步骤.

References

- 1 Trogler, W. C. Coord. Chem. Rev., 1999, 187(1): 303
- 2 Thiemens, M. H.; Trogler, W. C. Science, 1991, 251(4996): 932
- 3 Pérez-Ramírez, J.; Kapteijn, F.; Schöffel, K.; Moulijn, J. A. Appl. Catal. B, 2003, 44(2): 117
- 4 Shimizu, A.; Tanaka, K.; Fujimori, M. Chemosphere- Global Change Sci., 2000, 2(3-4): 425
- 5 Kapteijn, F.; Rodriguez-Mirasol, J.; Moulijn, J. A. *Appl. Catal B*, 1996, 9(1–4): 25
- 6 Odaka, M.; Koike, N.; Suzuki, H. Chemosphere- Global Change Sci., 2000, 2(3-4): 413
- 7 Qian, M.; Zeng, H. C. J. Mater. Chem., 1997, 7(3): 493
- 8 Yan, L.; Ren, T.; Wang, X.; Gao, Q.; Ji, D.; Suo, J. Catal. Commun., 2003, 4(10): 505
- 9 Yan, L.; Ren, T.; Wang, X.; Ji, D.; Suo, J. Appl. Catal. B, 2003, 45
 (2): 85
- Swamy, C. S.; Christopher, J. *Catal. Rev. Sci. Eng.*, **1992**, **34**(4):
 409
- Armor, J. N.; Braymer, T. A.; Farris, T. S.; Li, Y.; Petrocelli, F. P.; Weist, E. L.; Kannan, S.; Swamy, C. S. *Appl. Catal. B*, **1996**, 7 (3–4): 397
- 12 Trovarelli, A. Catal. Rev. Sci. Eng., 1996, 38(4): 439
- Perez-Alonso, F. J.; Melián-Cabrera, I.; Granados, M. L.; Kapteijn,
 F.; Fierro, J. L. G. J. Catal., 2006, 239(2): 340
- Obalová, L.; Jirátová, K.; Kovanda, F.; Valášková, M.; Balabánová,
 J.; Pacultová, K. *J. Mol. Catal. A*, **2006**, **248**(1–2): 210