Ш. 化 石 油 PETROCHEMICAL TECHNOLOGY

2004 年第 33 卷第 6 期





合成气制备甲醇、二甲醚的反应机理 及其动力学研究进展

肖文德,滕丽华,鲁文质

(华东理工大学 联合化学反应工程研究所,上海 200237)

[摘要]论述了甲醇合成机理,按甲醇合成的碳源将甲醇合成机理分为 CO + H₂ 合成机理、CO₂ + H₂ 合成机理以及 CO2+CO+H2 合成机理,按照原料气的不同对甲醇合成机理的相关研究进行了分类总结。根据对 CO2+H2 合成甲 醇机理的普遍认同,详细阐述了基于该机理的动力学研究。同时对甲醇脱水生成二甲醚的机理及动力学研究进行了 总结,并提出新的反应机理和动力学。最后展望了合成气制二甲醚机理研究工作的发展方向。

[关键词] 甲醇;合成;脱水;二甲醚;合成气;反应机理;动力学

[**文献标识码**] A [文章编号] 1000-8144(2004)06-0497-11 [中图分类号] () 643.12

甲醇不仅是大宗中间化工原料,而且是一种较 为理想的代用燃料,也是生产无铅汽油添加剂甲基 叔丁基醚的主要原料。与乙烯、合成氨一样,甲醇产 量也是衡量一个国家化工水平的重要标志。甲醇脱 水制备二甲醚(DME)被认为是甲醇转化中重要的 一步。DME 是一种新型的、理想的、可替代车用燃 料及民用燃料的"21世纪的绿色燃料"^[1,2]。近年, 随着环境污染的日益严重及石油资源的日益匮乏, 对甲醇、DME的需求量迅速增加,对 DME的研究 更是成为各国学者的研究焦点。 以合成气为原料,经甲醇制 DME 的一步法工 艺可打破合成甲醇反应的热力学平衡限制,大大提 高原料气的转化率,具有显著的经济效益及理论意 义^[3,4]。目前,对一步法制 DME 的研究主要集中在 催化剂、反应工艺及动力学等方面,而对机理的研究 却很少。一步法制 DME 包括甲醇合成反应、甲醇 脱水反应及水气变换反应,其中甲醇合成是生成 DME 的前提和基础,因此,研究 DME 的合成机理 也应建立在甲醇合成机理基础之上,并且应结合甲 醇合成、甲醇脱水以及水气变换反应的机理。

合成反应过程的中间物种;(3)反应控速步骤;(4) CO₂(或 CO)在反应体系中的作用。

甲醇可来源于 CO 加氢(CO + 2H₂ ← → $CH_3OH + H_2O$)。由于水气变换反应(CO + H₂O) \Longrightarrow CO₂ + H₂)的存在引起了甲醇合成机理的复杂 性,虽然国内外学者用程序升温脱附、红外光谱、化 学示踪等方法进行了长达几十年的研究,但至今仍

甲醇脱水机理相对来说研究较少,一般分为两 种机理,即L-H和R-E机理,涉及到甲醇是以吸 附态还是以气态分子与另一吸附态甲醇反应的问 题。对于水气变换的机理,争论主要在于水气变换 反应是否与甲醇合成反应具有同一中间体。

本文根据甲醇合成的不同碳源以及不同原料气 对甲醇合成机理进行了分类总结,重点介绍了基于 CO₂ + H₂ 合成甲醇机理的动力学研究,并介绍了甲 醇脱水生成二甲醚的机理及动力学。在此基础上提 出了新的反应机理和动力学,并对合成气制二甲醚 的下一步机理研究工作进行了展望。

甲醇合成机理 1

甲醇合成机理可按甲醇合成的碳源分为 CO+ H_2 合成机理、CO₂ + H₂ 合成甲醇机理以及 CO₂ + CO+H₂合成甲醇机理,即碳源分别来源于CO,CO₂ 或 CO 和 CO₂。另外,人们认为在不同原料气中存 在不同的反应机理,因此,可按不同原料气中的不同 机理划分如下。

1.1 CO+H₂合成甲醇机理

1.1.1 原料气为 CO/CO₂/H₂,CO₂/H₂的反应体系 1932 年 Boomer 和 Morris 首次提出 CO 是甲醇

各抒己见、分歧犹在。其争议焦点集中于以下几点:

(1)甲醇合成反应的直接碳源(CO或CO₂);(2)甲醇

[作者简介]肖文德(1965-),男,四川省资中县人,教授,博士生导

师,电话 021-64252814,电邮 wdxiao@ecust.edu.cn。

[[]收稿日期] 2004-04-07。

石 化 T 油 PETROCHEMICAL TECHNOLOGY

2004 年第 33 卷

合成的直接碳源^[5],当体系中含有 CO_2 时, CO_2 需 通过逆水气变换反应转化成 CO 后再参与甲醇合 成。即

$$CO_2 \xrightarrow{H_2}{H_2O} CO \xrightarrow{2H_2} CH_3OH$$

后来,Kiennemann^[6]提出同样的观点。但该观点不 能解释 CO+H₂ 原料气中引入少量 CO₂ 时,合成甲 醇速率大大提高这一现象。此后放射性同位素及原 位红外技术在研究机理方面的应用,使持续了近半 个世纪的 Boomer 式的 $CO + H_2$ 合成甲醇机理遭到 怀疑甚至否定。

1.1.2 原料气为 CO/H₂ 的反应体系

在 CO/H₂ 反应体系中,CO 加氢机理仍得到了 很多研究者的支持。人们对 CO 加氢过程的中间体 也进行了一系列研究,但在反应中间体和速控步骤 上存在不同的观点。



CO加氢的第一步,也是中间物种,反应机理如下。



Kazanskii^[8]提出催化剂的表面氧是 CO 加氢合 成甲醇的关键。反应具体步骤为:

$$Os + CO \longrightarrow s + CO_2(ads) \implies s + CO_2(g)$$

 $s + H_2 \longrightarrow 2Hs$

由 FTIR 检测结果得出, CO + H₂ 和 CO₂ + H₂ 遵循 两种不同的机理,当以 CO 和 H₂ 为原料时, $ZnAl_2O_4$ 起重要作用, ZnAl₂O₄ 双齿甲酸盐和甲醇盐为中间 物种,其机理为



式中,s代表催化剂表面上的吸附位。气态 CO 分子 首先与催化剂上表面氧反应生成吸附态 CO₂,然后 加氢生成甲酸盐中间体,甲酸盐中间体又转化为甲 醛基,随后甲醛基加氢生成甲醇。但该机理中甲酸 盐转变为甲醛基的过程与其他研究者的表述不 一致。

Saussey 等^[9]在 15% Cu-ZnAl₂O₄ 催化剂上,1 MPa、525 K条件下进行合成气制甲醇的机理研究。

$$\begin{array}{cccc} \text{CO+} & \text{OH(ads)} & \longrightarrow & \text{HCOO-} Zn \xrightarrow{H_2} & \text{CH}_3\text{O--} Zn & + & \text{OH(ads)} & \longrightarrow & \text{CH}_3\text{OH(g)} + & \text{O(ads)} & \xrightarrow{H_2} & \text{OH(ads)} \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ &$$

Saussey 与 Fujita 的研究均表明催化剂中 Zn 上形成 的羟基是反应能够进行的关键,甲酸盐是反应中间 物种。也有研究者认为 CO 和 H₂ 在干净的催化剂 表面上得不到甲醇产物。Chinchen 等^[11]在金属 Cu 上分别进行 $CO + H_2$ 和 $CO_2 + H_2$ 实验,结果对于

综上所述, CO 加氢机理虽然得到了一定的支 持,但大部分研究者都认为只有当催化剂表面上存 在表面氧或羟基时合成甲醇反应才能进行,催化剂 的表面性质是 CO 加氢反应生成甲醇的关键。

1.2 CO₂ + H₂ 合成甲醇机理



 $(ZnAl_2O_4)$ $(ZnAl_2O_4)$ $(ZnAl_2O_4)$

催化剂中的铜促进甲酸 ZnAl₂O₄ 的还原,控速步骤为 甲醇盐的脱附。该机理的特点是认为催化剂还原后 表面上存在大量的羟基,能与 CO 反应生成甲酸盐。

Fujita 等^[10]在 Cu/ZnO 催化剂上,438 K、常压 条件下对 CO 加氢和 CO₂ 加氢进行研究后得出了类 似观点。他也认为 CO + H₂ 和 CO₂ + H₂ 遵循两种 不同的机理,当原料气为 CO 和 H₂ 时,CO 是甲醇合 成的直接碳源。结合 IR 光谱和 TPD 结果,确定 CO 加氢过程中有 HCOO-Zn 和 CH₃O-Zn 生成,而无 HCOO-Cu 生成, CH₃O-Zn 来自 HCOO-Zn 加 氢。HCOO-Zn 加氢为控速步骤。具体过程为

CO+H₂没有甲醇生成,而对于CO₂+H₂却很容易 1.2.1 原料气为 CO/CO₂/H₂,CO/H₂的体系

生成甲醇。

20 世纪 70 年代 Kagan 等^[12]使用放射性同位

· 499 ·

素14C来研究甲醇合成过程机理,最先提出甲醇主 要来源于 CO₂,当体系中含有 CO 时,CO 需通过水 气变换反应转化成 CO₂ 后再参与甲醇合成。CO₂ 是甲醇的主要碳源。

 $CO \xrightarrow{H_2O}_{H_2}CO_2 \xrightarrow{3H_2}_{H_3}CH_3O + H_2O$

Vedage 等^[13]用放射性同位素¹⁸O,¹⁴C,D 对甲 醇合成反应宏观机理的研究结果表明,甲醇分子中 的碳来源于 CO₂。Chinchen 等^[14,15]将示踪剂¹⁴CO 或¹⁴CO₂加入到反应物 CO₂/CO/H₂中,室温下在 Cu/ZnO/Al₂O₃催化剂上得到的实验结果也证实了

该观点。

Lee 等^[5]使用同一催化剂,在相同的反应条件 下比较了 CO₂/H₂ 合成甲醇与 CO/H₂ 合成甲醇的 不同。对于 CO₂/H₂,随空速增加甲醇生成速率增 加,而对于 CO/H₂,低空速时甲醇合成速率高,由此 得出 CO 需经两步反应转化为甲醇, 即首先转化为 CO₂,然后再由 CO₂ 生成甲醇。

Bowker 等^[16]在 Cu/ZnO 催化剂上得出的机理 表明,CO2和H2可在催化剂表面上生成甲醇,而且 CO具有还原被氧化的铜使之再生为活性位的 作用。



Sun 等^[17]利用原位红外技术,在反应条件(高 温、高压)下研究了 Cu/ZnO/Al₂O₃ 催化剂上以 CO_2/H_2 和 CO/CO₂/H₂为原料的甲醇合成。由实 验结果得出,对于 CO_2/H_2 和 $CO/CO/H_2$ 反应体系, 甲醇直接来源于 CO₂,吸附态双齿甲酸基物种(b-

HCOO_{ads})是甲醇合成的关键中间物种,b-HCOO_{ads} 加氢是控速步骤;当向 CO₂/H₂ 体系中引入 CO 时, 甲醇合成速率大大提高。其原因是,一方面 CO 抑 制 CO₂ 的解离吸附、促进水气变换反应、补充 CO₂, 另一方面降低了反应的活化能。反应机理如下。



1.2.2 原料气为 CO₂/H₂ 的反应体系

CO₂,H₂合成反应的研究证实了 CO₂ 不须分解为

CO,而直接合成甲醇。

Amenomiya^[18]利用红外光谱和 TPD 技术对

Т. 化 石 油 PETROCHEMICAL TECHNOLOGY

· 500 ·

2004 年第 33 卷

Denise 等^[19]提出的机理历程为



Amenomiya^[20]和 Ramaroson^[21]等在 Cu/ZnO 催化 剂上研究得出相似的反应机理。Saussey 等^[9]研究 得出,当原料气为 CO₂ + H₂ 时,在 15% Cu -ZnAl₂O₄催化剂上,反应主要发生在铜位上,中间体 为甲酸铜。

$$CO_{2} + H \longrightarrow C \xrightarrow{H} C \xrightarrow{H_{2}} O \xrightarrow{H_{2}} CH_{3}OH + H$$

$$C_{U} O \xrightarrow{C} O \xrightarrow{H_{2}} O \xrightarrow{H_{2}} CH_{3}OH + H$$

$$C_{U} O \xrightarrow{C} C_{U} O \xrightarrow{H_{2}} CH_{3}OH + H$$

$$C_{U} O \xrightarrow{C} C_{U} O \xrightarrow{C} C_{U} O \xrightarrow{H_{2}} CH_{3}OH + H$$

Fujita 等^[10]在 Cu/ZnO 催化剂上进行 CO₂+ H₂合成甲醇机理研究时,观察到甲酸铜(HCOO- C_u)、甲酸锌(HCOO-Z_n)和甲氧锌(CH₃O-Z_n) 中间体。

CH₃O-Zn 可来自 HCOO-Cu 和 HCOO-Zn 的加氢,但 HCOO-Cu 加氢速率比 HCOO-Zn 快 10倍,且前者的活化能远远低于后者。

机理描述为

$CO_2 \xrightarrow{Cu,ZnO} CO_2 (ads) \text{ or } CO_3 (ads) \xrightarrow{H_2} HCOO \xrightarrow{H_2} CH_3O \xrightarrow{H_2O} CH_3OH$

Fujita 描述的机理中认为 HCOO-Cu 加氢为控速 步骤,解释为 H₂O 对甲醇合成有阻碍作用,或者是 气相中 CO₂ 的存在,削弱了同一吸附位上 H₂ 的吸 附,从而导致 HCOO-Cu 加氢速率降低。这与 Neophytides 等^[22]的研究结果一致。Neophytides结 合 TPRS 和 DRIFTS 技术,在Cu/ZnO/Al₂O₃上的 ICI研究结果表明,由 CO₂和 H₂共吸附形成的甲 酸铜是甲醇合成的关键中间物种,其加氢生成甲 氧基物种的过程为控速步骤,ZnO上的甲酸盐物 种加氢活性较低,推测其为水气变换反应的中间 体。

Peltier 等^[23]的研究结果与 Fujita 也有相似之 处。Peltier 分别在 ZnAl₂O₄ 和 Cu - ZnAl₂O₄ 上对 CO₂ 加氢合成甲醇进行研究。通过 FTIR 确定在 ZnAl₂O₄上存在甲氧基物种、碳酸盐物种和3种甲 酸盐物种,而对于 Cu-ZnAl₂O₄,除上述物种外,还 有甲酸铜及羰基物种。甲氧基及 ZnAl₂O₄ 上的一种 甲酸盐物种对加氢没有活性,ZnAl₂O₄上的另一种 甲酸盐物种可与 Cu 上的甲酸盐物种互为溢流,碳 酸盐加氢为速率控制步骤。结合动力学结果推出反 应历程为:

 \rightarrow HCOO(ads)(F₁)

式中,F₁代表 ZnAl₂O₄上的甲酸盐物种,F_{Cu}代表 Cu 上的甲酸盐物种。此外, Fujita 和 Peltier 均指出, CO₂ 加氢合成甲醇过程中还存在生成 CO 的逆水气 变换反应,二者按不同反应路径生成。

1.3 CO₂ + CO + H₂ 合成甲醇机理

研究表明,当向 CO/H₂ 体系中引入少量 CO₂ 时,甲醇生成速率不但大大提高,而且还出现一极大 值。对于 CO₂ 的作用,Klier 等^[24]认为,当 CO₂ 含量 较低时,催化剂因过度还原而失活;当 CO₂ 含量过 高时又因其强吸附性而阻碍了其它反应物的吸附。

Saussey ${}^{[9]}$ 认为,当 CO₂ 与 CO 比例达到一定 值时,两者均参与甲醇合成。即甲醇来源于两条途 径: 一是 CO + 2H₂ \implies CH₃OH, 二是 CO₂ + 3H₂ ←→CH₃OH + H₂O。Liu 等^[25]通过标记 CO₂ 中的 氧得出,甲醇来源于 CO 和 CO₂。Graaf 等^[26]将机 理假设与动力学实验相结合也得出相同的结论。 Lee 等^[5]的实验现象为该观点提供了实践依据。他 在实验中发现,对于 CO/CO₂/H₂ 体系,当空速大于 12 m³/(kg·h)时,甲醇合成速率较低,且随 CO₂ 含 量的增加甲醇合成速率单调上升。而当空速降至6 m³/(kg·h)时,CO₂在CO/CO₂混合气中的体积分 数为5%时,甲醇生成速率出现一极大值。为了解





12 m³/(kg·h)降至 6 m³/(kg·h)时,水的体积分数 变化不大,这表明低空速下过多的甲醇应来源于不 生成水的反应,即 CO + 2H₂ \iff CH₃OH。由此得 出,对于 CO/CO₂/H₂ 体系,当 CO₂ 体积分数达到某 一值时,甲醇来源于 CO 加氢和 CO₂ 加氢。

2 甲醇合成动力学

动力学方程的确定往往建立在机理基础上,结 果如甲醇合成机理一样,即使使用相同催化剂,对动 力学的研究结果也存在分歧。目前,对于含有 CO₂ 的原料气,各国研究者普遍认为 CO₂ 是甲醇合成的 直接碳源,因此本文只阐述建立在 CO₂ 加氢合成甲 醇机理基础上的动力学研究。

研究已表明,CO₂加氢合成甲醇过程中还伴随逆 水气变换反应 CO₂ + H₂ ===CO + H₂O 的进行。随着 研究的深入,人们将该反应引入模型中,从而克服了 早期模型的弊端,使模型的准确性大大提高。

Malinovskaya 等^[27]利用实验数据从一系列模

未给出不同的参数值。

$$r_{\rm CH_3OH} = \frac{k_1 p_{\rm CO_2} p_{\rm H_2} [1 - p_{\rm CH_3OH} p_{\rm H_2O} / (K_1^* p_{\rm CO_2} p_{\rm H_2}^*)]}{p_{\rm CO_2} + K_{\rm H_2O} p_{\rm CO_2} p_{\rm H_2O} + K'' p_{\rm H_2O}}$$
$$r_{\rm RWGS} = \frac{k_2 p_{\rm H_2} p_{\rm CO_2} [1 - p_{\rm CO} p_{\rm H_2O} K_3^* / (p_{\rm CO_2} p_{\rm H_2})]}{p_{\rm CO_2} + K_{\rm H_2O} p_{\rm H_2O} p_{\rm CO_2} + K'' p_{\rm H_2O}}$$

Dybkjaer^[28]通过 Cu-Zn-Al 及 Cu-Zn-Cr 催化 剂上 H₂, H₂O, CO, CO₂ 的化学吸附实验得出, H₂ 和 H₂O 竞争吸附于一种活性位上, 而 CO 和 CO₂ 吸附在 另一种活性位上, 在此基础上, 他采用双活性位 L-H 机理, 认为 H₂ 解离吸附并与吸附态的 CO₂ 反应, 得到 甲醇合成速率表达式和水的生成速率表达式。

 $r_{\rm CH_3OH} = \frac{A_1 A_2 A_3^{1/2} [f_{\rm CO_2} f_{\rm H_2} - f_{\rm CH_3OH} f_{\rm H_2O} / (f_{\rm H_2}^2 K_{p_3}^0)]}{(1 + A_2 f_{\rm CO_2}) [1 + A_3^{1/2} f_{\rm H_2}^{1/2} + A_4 f_{\rm H_2O} / (A_3 f_{\rm H_2})^{1/2}]}$ $r_{\rm H_2O} = \frac{A_5 A_2 A_3^{1/2} [f_{\rm CO_2} f_{\rm H_2}^{1/2} - f_{\rm CO} f_{\rm H_2O} / (f_{\rm H_2}^{1/2} K_{p_2}^0)]}{(1 + A_2 f_{\rm CO_2}) [1 + A_3^{1/2} f_{\rm H_2}^{1/2} + A_4 f_{\rm H_2O} / (A_3 f_{\rm H_2})^{1/2}]}$

Skrzypek 等^[29]分别以 CO₂/H₂/N₂ 和 CO/CO₂/ H₂/N₂ 为原料,在工业 CuO/ZnO/Al₂O₃ 催化剂上进

型中筛选出以下甲醇合成反应及逆水气变换反应 行反应,由实验结果获得以 CO₂ 与 H₂ 之间的表面 (RWGS)的速率方程,但未阐明模型的物理背景,也 反应为控速步骤的 L-H 型动力学方程。

$$r_{\rm CH_3OH} = k_1 K_{\rm H_2}^2 K_{\rm CO_2} \left[\frac{(p_{\rm H_2}^2 p_{\rm CO_2}) - (1/K_{p_1})(p_{\rm CH_3OH} p_{\rm H_2O}/p_{\rm H_2})}{(1 + K_{\rm H_2} p_{\rm H_2} + K_{\rm CO_2} p_{\rm CO_2} + K_{\rm CH_3OH} p_{\rm CH_3OH} + K_{\rm H_2O} p_{\rm H_2O} + K_{\rm CO} p_{\rm CO})^3} \right]$$
$$r_{\rm RWGS} = k_2 K_{\rm H_2} K_{\rm CO_2} \left[\frac{(p_{\rm H_2} p_{\rm CO_2}) - (1/K_{p_2})(p_{\rm CO} p_{\rm H_2O})}{(1 + K_{\rm H_2} p_{\rm H_2} + K_{\rm CO_2} p_{\rm CO_2} + K_{\rm CH_3OH} p_{\rm CH_3OH} + K_{\rm H_2O} p_{\rm H_2O} + K_{\rm CO} p_{\rm CO})^3} \right]$$

文献^[30]报道,假定两个反应均在催化剂的铜相 上进行,H₂和 CO₂解离吸附于铜的表面,在此基础 上推出甲醇合成和逆水气变换反应的机理历程:

$(K_{\rm H_2})$
(k_1, K_1)
(K_{2})
(K ₃)
(K_4)

 $HCO_2 2s + Hs = H_2 CO_2 2s + s \qquad (K_{5a})$

 $H_2 CO_2 2s \rightleftharpoons H_2 CO_3 + Os \qquad (K_{5b})$

$$H_2CO_s + H_s \rightleftharpoons H_3CO_s + s \tag{K_6}$$

$$H_3CO_s + H_s \longrightarrow CH_3OH(g) + 2s$$
 (K₇)

$$O_s + H_s \rightleftharpoons OH_s + s$$
 (K₈)

$$OHs + Hs = H_2Os + s \qquad (K_9)$$

$$H_2Os \longrightarrow H_2O(g) + s$$
 (K_{H_2O})

甲醇合成反应和逆水气变换反应的控速步骤分 别为 $HCO_22s + Hs \iff H_2CO_22s + s$ 和 $CO_2(g) + s$ $\iff O_s + CO(g)$ 。根据此机理获得动力学方程:

$$r_{\rm CH_3OH} = \frac{k'_{5*}K'_2K_3K_4K_{\rm H_2}p_{\rm CO_2}p_{\rm H_2}[1 - (1/K^*)(p_{\rm H_2O}p_{\rm CH_3OH}/p_{\rm H_2}^3p_{\rm CO_2})]}{(1 + K_{\rm H_2O}/K_8K_9K_{\rm H_2})(p_{\rm H_2O}/p_{\rm H_2}) + \sqrt{K_{\rm H_2}p_{\rm H_2}} + K_{\rm H_2O}p_{\rm H_2O})^3}$$

$$r_{\rm RWGS} = \frac{k'_1p_{\rm CO_2}[1 - K_3^*(p_{\rm H_2O}p_{\rm CO}/p_{\rm H_2}p_{\rm CO_2})]}{(1 + (K_{\rm H_2O}/K_8K_9K_{\rm H_2})(p_{\rm H_2O}/p_{\rm H_2}) + \sqrt{K_{\rm H_2}p_{\rm H_2}} + K_{\rm H_2O}p_{\rm H_2O})^3}$$

该模型计算值与在工业催化剂 Cu/ZnO/Al₂O₃上, 温度 180~280 ℃、压力 1.5~5.1 MPa 反应条件下 获得的实验值吻合较好,模型对操作条件改变的响 应也较好。而且由该模型描述的进口温度影响、压

3 甲醇脱水机理及动力学

早在 1967 年, Jain 提出醚是通过一个吸附态的 喧(POH) 分子与呈一个吸附在不同种活性位上的

力影响及进料组成影响均可接受。

醇(ROH)分子与另一个吸附在不同种活性位上的 ROH 分子发生亲核转移而生成的。机理为

石油化工 • 502 • PETROCHEMICAL TECHNOLOGY R-O: R-O-H H + H + H + H + H + H + H + H +

在此基础上, Padmanabhan 等^[31]提出甲醇脱水制 DME 的机理历程:

----B----

$$CH_3OH + S_A \Longrightarrow CH_3OH \cdot S_A$$
(1)

$$CH_{3}OH + S_{B} \Longrightarrow CH_{3}OH \cdot S_{B}$$
(2a)

$$CH_{3}OH \cdot S_{B} + S_{B} = CH_{3}O^{-} \cdot S_{B} + H^{+} \cdot S_{B}$$
(2b)

$$CH_{3}OH + 2S_{B} \rightleftharpoons CH_{3}O^{-} \cdot S_{B} + H^{+} \cdot S_{B}$$
(2c)

$$CH_{3}OH \cdot S_{A} + CH_{3}O^{-} \cdot S_{B} = CH_{3}OCH_{3} \cdot S_{B} + OH^{-} \cdot S_{A}$$
(3)

$$H^{+} \cdot S_{B} + OH^{-} \cdot SA \Longrightarrow H_{2}O \cdot S_{B} + S_{A}$$
(4)

$$CH_3OCH_3 \cdot S_B \Longrightarrow CH_3OCH_3 + S_B$$
(5)

$$H_2 O \cdot S_B = H_2 O + S_B$$
 (6)

式中, S_A 和 S_B 分别代表酸性位和碱性位。Padmanabhan 推导 SiO₂ – Al₂O₃上甲醇脱水生成 DME 的动 力学方程时假设:(1)S_A上饱和吸附甲醇,S_B上未饱 和吸附甲醇;(2)甲醇在 S_B上弱解离吸附,解离的质 子转移到另一个 S_B上;(3)与甲醇在 S_B上的解离吸 附相比,水在 S_B上的解离吸附更弱,以致反应(2b) 是质子的唯一来源;(4)反应(3)为速率控制步骤; (5)Al₂O₃上的 S_A 位吸附处于饱和态,脱水反应对 吸附在酸性位上的甲醇浓度影响不大;(6)催化剂表 面的空碱性位浓度与吸附分子的总浓度相比可以忽 略。最后得到速率方程

$$r = \frac{1}{2} \left(\frac{k_4'(c_1 - c_{aA})\sqrt{p_a}}{\sqrt{p_a} + [(K_e + K_w)/(2\sqrt{K_a})]p_w} \right)$$

式中, c_a A是吸附在 S_A 上的甲醇浓度, 近似为常数。 该方程与 Knoezinger 的数据、Balaceanu 的数据以及 Padmanabhan 在 1970 年获得的数据相符。

梁宇等^[32]根据质谱和量子化学方法对甲醇缩 合生成 DME 的研究提出,甲醇脱水反应的原始反 应物是甲醇二聚体,而不是单个甲醇分子。不同构 型的甲醇二聚体从不同的反应坐标出发,可以经过 不同的过渡态进行脱水缩合反应,得到 DME 或乙 醇等不同的脱水产物。生成 DME 的路径及中间过 渡态如下。

2004 年第 33 卷



催化剂帮助稳定过渡态构型,促进缩合反应的 进行。且由甲醇二聚体的几何构型和分子内电荷分 布得出,用于甲醇缩合脱水的催化剂应具有酸性,即 具有较强的给质子能力。

目前,用于甲醇脱水制 DME 的酸性催化剂主 要是 HZSM-5和γ-Al₂O₃。Blaszkowski 等^[33]指出 氧化铝型催化剂的催化机理与分子筛不同。γ-Al₂O₃的催化活性与其表面脱氢过程中形成的 L 酸 -L 碱对有关,富电子的阴离子氧表现出碱的特性, 缺电子的阳离子铝表现出酸的特性。相反,酸性分 子筛的催化活性与 B 酸-L 碱对有关,B 酸位发生氢 转移,而它邻近的L碱位能稳定表面形成的正碳离子,或接受质子,再生酸性位。

3.1 甲醇在 HZSM-5 上的脱水

Blaszkowski 等^[33]利用密度函数理论对酸性分 子筛上进行的甲醇脱水进行了理论研究,提出3种 不同反应途径:(1)甲醇分子解离吸附生成表面甲氧 基物种,然后与另一个甲醇分子反应生成 DME;(2) 两个甲醇分子同时吸附并活化,然后生成 DME 和 水;(3)两个甲醇分子同时吸附并活化,其中一个脱 氢生成甲氧基,然后吸附的甲氧基与吸附的甲醇分 子反应。具体反应式为:

$$CH_3OH + ZOH \rightarrow (CH_3^+ \cdots OH_2^+ \cdots ZO^-)^{\ddagger} \rightarrow ZOCH_3 + H_2O(g)$$
(7a)

 $ZOCH_3 + CH_3OH \rightarrow (CH_3^+ \cdots CH_3O^+ \cdots ZO^-)^{\ddagger} \rightarrow ZOH + (CH_3)_2O(g)$ (7b)

 $2CH_3OH + ZOH \rightarrow (CH_3OH + \cdots CH_3^+ \cdots OH_2^+ \cdots ZO^-)^{\ddagger} \rightarrow ZOH + (CH_3)_2O(g) + H_2O(g)$ (8)

 $2CH_{3}OH + ZOH \rightarrow (CH_{3}OH \cdots CH_{3}^{+} \cdots OH_{2}^{+} \cdots ZO^{-})^{\pm} \rightarrow ZOCH_{3} + H_{2}O(ads) + CH_{3}OH(ads) \rightarrow$ (9a)

 $(H_2O\cdots CH_3^+ \cdots CH_3O^+ \cdots ZO^-)^{\ddagger} \rightarrow ZOH + (CH_3)_2O(g) + H_2O(g)$ (9b)

式中,Z表示沸石;上标⁺代表中间过渡态。对于第 1种途径(式 7a,7b),甲醇分子脱氢生成甲氧基为控 速步骤,反应活化能为 215 kJ/mol。第 2 种途径(式 8)反应活化能为 145 kJ/mol。对于第 3 种途径(式

第3种路径发生较容易。

Kaeding 等^[34]认为甲醇脱水是在 HZSM-5 表面上的 B 酸中心上进行。但董庆年^[35]通过红外光 谱法研究得出,甲醇脱水生成 DME 的过程主要是

9a,9b),两步基元反应的活化能分别为 160 kJ/mol 在 L 酸中心上进行,这与钟炳等^[36]利用 TPSR 和 和 147 kJ/mol。由活化能推测,反应通过第 2 种和 GC-MS 技术对甲醇在 HZSM-5 上的吸附和反应

探讨得到的结论一致。董庆年认为反应历程为



式中,LZ为沸石上的L酸中心;HOZ为沸石上的B 酸中心。陶克毅等^[37]在管式活塞流反应器上,对甲 醇在 HZSM-5上缩合制 DME 的反应稳态动力学 进行研究时,拟定甲醇缩合反应有两种不同机理模 型:(1)反应是在一个气相甲醇分子和一个催化剂上 处于吸附态的甲醇分子之间进行的 R-E 模型;(2) 反应是在分别吸附于催化剂上的两个邻近甲醇分子 之间进行的 L-H 模型。从这两个模型出发,分别 得到不同的动力学表达式如表 1,其中两种模型对 水脱附为控制步骤时的速率表达式相同。 脱水机理进行了研究。由实验结果得出,甲氧基和 羟基经过两种不同途径生成 DME 和水,具体步 骤为

$CH_3OH(g) \iff CH_3OH(ads)$	(10)
$O + CH_3OH(ads) \longrightarrow CH_3O(ads) + OH$	(11)
$CH_3OH(ads) + CH_3O(ads) \longrightarrow CH_3OCH_3(g) + OH$	(12)
$CH_3O(ads) + CH_3O(ads) \longrightarrow CH_3OCH_3(g) + O$	(13)
$2OH \longrightarrow H_2O(g) + O$	(14)

他们由实验数据还得出,DME 由两种途径生成,一 种是吸附的甲醇分子与甲氧基之间发生反应;另一 种是两个吸附的甲氧基之间发生反应。当温度低于 280℃时,前者占优势;当温度高于 280 ℃时,后者 占优势。

胡惠民等^[40] 采用积分反应器,在常压、250~ 280℃、WHSV 2~12 h⁻¹的条件下,研究了甲醇在 γ-Al₂O₃上的脱水反应动力学,得到以表面反应为 控速步骤的 R-E 机理模型的动力学速率方程为

$$-r_{\rm M} = \frac{k b_{\rm M}^{0.5} p_{\rm M}^{1.5}}{(1 + \sqrt{b_{\rm M} p_{\rm M}} + b_{\rm M} \circ p_{\rm M} \circ)^2} \left(1 - \frac{p_{\rm D} p_{\rm H_2O}}{K_{\rm M} p_{\rm M}^2}\right)$$

表1中,k为速率常数;K₁,K₂,K₃为吸附平衡 常数;K_p为反应平衡常数;A,W,E分别代表甲醇、 水和DME。

表1 反应机理模型及其速率表达式

Table 1Reaction mechanism models and relatedreaction rate expressions

Models	Rate determining step	Reaction rate expression		
I	Methanol adsorption	$r = \frac{k[p_{\rm A} - (p_{\rm W}p_{\rm E}/K_p)^{1/2}]}{1 + K_1 p_{\rm W} + K_2 (p_{\rm E}p_{\rm W})^{1/2}}$		
	Surface reaction	$r = \frac{k(p_{\rm A}^2 - p_{\rm W}p_{\rm E}/K_p)}{(1 + K_1p_{\rm A} + K_2p_{\rm W})^2}$		
	Water desorption	$r = \frac{k(K_p p_{\rm A}^2 / p_{\rm E} - p_{\rm W})}{1 + K_1 p_{\rm A} + K_2 p_{\rm A}^2 / p_{\rm E}}$		
Π	Methanol adsorption	$r = \frac{k(p_{\rm A} - p_{\rm W}p_{\rm E}/K_pp_{\rm A})}{1 + K_1p_{\rm W} + K_2p_{\rm E}p_{\rm W}/p_{\rm A}}$		
	Surface reaction	$r = \frac{k(p_{\rm A}^2 - p_{\rm W}p_{\rm E}/K_p)}{1 + K_1 p_{\rm A} + K_2 p_{\rm W}}$		
	Water desorption	$r = \frac{k(K_{p}p_{A}^{2}/p_{E} - p_{W})}{1 + K_{1}p_{A} + K_{2}p_{A}^{2}/p_{E}}$		

3.2 甲醇在 γ-Al₂O₃ 上的脱水

γ-Al₂O₃ 表面酸性主要是 L 酸, 同时也存在 L 碱。阳离子铝接受甲醇分子中具有电子对的氧的进 攻,使甲醇吸附。Knoziger 等^[38]证明, L 酸在脱水 过程中起主要作用, 碱也是必要的活性中心, 是酸-碱对协同作用的结果。其红外光谱研究结果表明, $(1 \vee 0 M P M \vee 0 H O P H O) (1 P P M)$

式中:

 $k = 1.635 \times 10^{9} \exp(-8.328/T)$ $b_{\rm M} = 1.252 \times 10^{18} \exp(-26.049/T)$ $b_{H_2O} = 1.206 \times 10^{9} \exp(-10.611/T)$

Lin 等^[41]使用外循环反应器,以γ-Al₂O₃和 HZSM-5为催化剂,得到实验值与计算值吻合较好 的甲醇脱水动力学。他们认为催化剂表面的酸碱中 心共同起作用,且存在 H⁺ 的转移,甲醇在酸碱中心 上解离吸附,反应历程为

$$CH_{3}OH + S_{A} + S_{B} \xleftarrow{k_{1}}{CH_{3}O^{-}S_{A} + H^{+}S_{B}}$$
(15)

$$CH_3O^-S_A \xleftarrow{K_{S_A}} CH_3OHS$$
 (16)

$$H^{+}S_{B} \stackrel{K_{S_{B}}}{\longleftrightarrow} S$$
(17)

$$CH_{3}OHS + CH_{3}OHS = \frac{k_{4}}{k_{4}}CH_{3}OCH_{3} + H_{2}O + 2S \qquad (18)$$

$$2S \stackrel{k_5}{\underset{k_5}{\longleftarrow}} S_A + S_B \tag{19}$$

式中,S代表铝(或硅)原子上的 OH 基,根据此机理 推出以式(15)为控速步骤的动力学方程如下。

$$r = \frac{k [c_{\rm M} - (c_{\rm D} c_{\rm W} / K_p)^{0.5}]}{[1 + K_{\rm M} (c_{\rm D} c_{\rm W} / K_p)^{0.5}]^2}$$

3.3 甲醇在 12-磷钨酸上的脱水

Highfield 等^[42]利用光声红外光谱法研究了甲醇

甲醇在 L 酸上主要产生甲氧基活性基团。Rinaldo 在 12-磷钨酸上于 25~150 ℃ 温度范围内的脱水机 等^[39]利用反应器周期性操作法,对 γ-Al₂O₃ 上甲醇 理,提出 12-磷钨酸上的 B 酸是甲醇到 DME 过程的

• 504 • PETROCHEMICAL TECHNOLOGY			PETROCHEMICAL TECHNOLOGY 2004 年第:	
主要因素;甲醇脱水;	生成 DME 的第一步是吸降	付的甲	$CO_2 + s_1 \rightleftharpoons CO_2 s_1$	(25)
醇质子转化为中间(本 CH ₃ OH ⁺ ,质子的作用是	是诱导	$H_2 + s_2 \rightleftharpoons H_2 s_2$	(26)
CO键断裂,使之甲	基化及生成 H ₂ O,具体过程	星为	$H_2O + s_2 \rightleftharpoons H_2O s_2$	(27)
$CH_3OH + H^+ \cdots \cdots$	$O_{KU}^{2} \xrightarrow{25 \ C} CH_{3}OH_{2}^{+} \cdots O_{KU}^{2-}$	(20)	$CO s_1 + H_2 s_2 \rightleftharpoons H_2CO s_1 + s_2$ $H_2CO s_1 + H_2 s_2 \rightleftharpoons CH_3OH s_1 + s_3$	(28) 2 (29)
$CH_3OH_2^+ = \frac{50 \sim 150}{$	$C \to CH_3^+ + H_2O$	(21)	$CH_3OH s_1 \iff CH_3OH + s_1$	(30)
$CH_3^+ + O_{KU}^2 CI_{Fast}$ $CH_3O_{KU} + CH_2OH$	$H_{3}O_{KU}^{-}$ $H_{3}O_{KU}^{-}$ $H_{3}OCH_{3} + H^{+} \cdots O_{3}^{+}$	(22) ₂ _{KU} (23)	式中,s ₁ 和 s ₂ 代表两种不同的吸降模型中筛选出以式(28)为控速步等 学表达式和甲醇脱水表达式如下。	付位。最后从多种 骤的甲醇合成动力 。
式中,O ²⁻ 代表 Kegg	gin Unit 中的氧离子。步驱	聚(21)	$k_1 p_{\rm CO} p_{\rm H_s} (1-\beta)$	1)
为控速步骤。			$r = \frac{1}{(1 + K_{\rm CO}p_{\rm CO} + K_{\rm CO_2}p_{\rm CO_2})(1 + K_{\rm CO_2}p_{\rm CO_2})}$	$H_2 p_{H_2} + K_{H_2 O} p_{H_2 O})$
4 二甲醚合成机	理及动力学		$r = \frac{k_2 p_{\rm M} (1 - \beta_2)}{(1 + K_{\rm M}^{0.5} p_{\rm M}^{0.5} + K_{\rm H_2O} p_{\rm H_2O})^2}$	
目前对由合成 ⁴ 成气 (CO/CO ₂ /H ₂ Al ₂ O ₃)作用下生成 ^F	〔到 DME 过程的普遍观点)在 甲 醇 催 化 剂(CuO 月醇,然后生成的甲醇再转	点是合 /ZnO/ 专移到	本课题组李霞 ^[48] 采用 XPS C207-HZSM-5催化剂的 Cu 价 出催化剂在 3 MP。260 ℃ 及在 C	, XAES 对反应后 态进行了表征,得

化

Т

油

石

脱水催化剂上发生脱水反应生成 DME。因此,正如 双功能催化剂是通过甲醇催化剂和甲醇脱水催化剂 进行组合一样,人们认为合成气一步法制 DME 的 机理和动力学是甲醇合成、甲醇脱水和水气变换反 应机理和动力学的组合。

出催化剂化 5 MPa、200 し 及仕 UU+UU2+H2 原科 气中反应后,Cu 为零价态。

本课题组采用 FTIR 在常压和程序升温控制下 进行原位红外表征后得出,对于不同的原料气,甲醇 合成机理不同。对 CO+H₂(体积比 1/1)原料气,随 反应温度升高,催化剂表面羟基峰很快下降,ZnO 上甲酸盐逐渐下降,而 ZnO 上甲氧基一直增加,过 程中无甲酸铜及甲氧基铜生成。该结果表明,反应 步骤为 CO 首先与羟基反应生成 ZnO 上的甲酸盐, 甲酸盐加氢生成甲氧基,甲氧基加氢为控制步骤。 与 Saussey^[9]、Fujita^[10]等的结论类似。 原料气中加入体积分数为 5% 的 CO₂ 后,催化 剂表面上羟基大量增加,CO,H₂O 峰也逐渐增大,表 明发生了逆水气变换反应。升温后羟基的量下降, CO₂ 峰逐渐增大, H₂O 峰逐渐减小; ZnO 上甲酸盐 则先增加后减少,其上甲氧基的量先上升后下降,然 后再上升,反应过程中仍没有检测到有甲酸铜生成。 该结果表明 CO+H₂ 原料气中引入少量 CO₂ 后,反 应机理与 CO + H₂ 机理类似,但甲氧基加氢速率大 大加快。

Ng 等^[43]使用内循环无梯度反应器在 250 ℃、 5 MPa条件下,在双功能催化剂 CuO/ZnO/γ-Al₂O₃ 上考察了合成气合成二甲醚的动力学。甲醇合成采 用 Vanden Bussche 的模型,甲醇脱水采用 Bercic^[44] 的模型,即

 $r_{\text{Dehy}} = k_6 K_{\text{CH}_3\text{OH}}^2 \left[\frac{c_{\text{CH}_3\text{OH}}^2 - (c_{\text{H}_2\text{O}}c_{\text{DME}})/K_{\text{equm}3}}{(1 + 2\sqrt{K_{\text{CH}_3\text{OH}}c_{\text{CH}_3\text{OH}}} + K_{\text{H}_2\text{O}}c_{\text{H}_2\text{O}})^4} \right]$ 在一定范围内改变 CO₂ 浓度和碳氢比时,所得实验 值与模型计算值吻合较好。

郭莹等^[45]也采用 Vanden Bussche 和 Bercic 的 模型,利用固定床等温积分反应器在480~550 K 和 3~8 MPa 条件下,对双功能催化剂 C301/γ-Al₂O₃ 上合成气一步法制 DME 反应体系进行了动力学研 究。结果实验值与模型计算值基本吻合,偏差在± 8%以内。

国内对合成气制 DME 动力学的研究多采用 CO+H₂模型为甲醇合成模型,如山西煤炭化学研 究所的杜明仙^[46],甲醇合成采用 Graaf^[26]的模型, 甲醇脱水采用 Lin^[41]的模型。浙江大学的江大 好^[47]在进行合成气一步法制 DME 的动力学研究 时,假设水气变换反应处于平衡状态,并提出 CO 加

对于 $CO_2 + H_2$ (体积比 1/1) 原料气, 室温时即 有大量 H₂O,CO 气相与吸附峰生成,表明水气变换 反应很快进行。室温下在 ZnO 上还有大量甲酸盐 形成,升温后还出现了甲酸铜和 ZnO 上的甲氧基 峰。其中甲酸铜峰在 130 ℃后即消失, ZnO 上的甲 酸盐峰一直减小,而其上的甲氧基峰则先增大后减 小,然后再增大。



比较在室温下通过3种原料气的催化剂的原位

$CO + s_1 \rightleftharpoons CO s_1$

红外谱图发现,对 CO + CO₂ + H₂ 原料气,催化剂表 (24)

面上羟基峰最强,CO+H2 原料气中羟基峰最弱;比 较 250 ℃反应后催化剂的红外谱图发现,对 CO+ H₂ 原料气,催化剂表面上 ZnO 位甲氧基峰最强,甲 酸基峰最弱;对 $CO + CO_2 + H_2$ 原料气, ZnO 位甲酸 基峰最强,甲氧基峰最弱。表明对于工业上合成甲 醇常用的 $CO + CO_2 + H_2$ 原料气,其反应机理为 CO 首先与羟基生成 ZnO 上的甲酸盐,然后进行甲氧基 加氢。反应步骤与 CO + H₂ 原料气相同,但由于 CO₂的引入,催化剂表面上羟基大量增加,另外 CO₂ 通过逆水气变换反应生成的水加快了 ZnO 上甲氧 基的水解速率^[9],使控制步骤由甲氧基加氢转变为 甲酸盐加氢。

因此,对于 CO + CO₂ + H₂ (体积比 47.5/5/

47.5)原料气,C207-HZSM-5催化剂上甲醇合成 及逆水气变换反应的机理为:

$$CO_2 + s = CO_2 s$$
 (31)

$$CO + s \Longrightarrow COs$$
 (32)

$$H_2 + 2s \rightleftharpoons 2H s$$
 (33)

$$CO_2 s \Longrightarrow Os + CO$$
 (34)

$$Os + 2Hs = H_2Os + 2s \tag{35}$$

$$Hs + ZnO = Zn - OH + s$$
 (36)

$$CO + Zn - OH \Longrightarrow HCOO - Zn$$
 (37)

$$HCOO-Zn + 2Hs = CH_3O-Zn + Os + s$$
(38)

$$CH_3O - Zn + H_2Os = ZnO + CH_3OH + Hs$$
 (39)

分别取反应步骤(34)和(38)为逆水气变换和甲醇合 成反应的速率控制步骤,可得到甲醇合成和逆水气 变换反应的速率表达式如下。

$$r_{\rm CH_3OH} = \frac{k_1 (p_{\rm CO} p_{\rm H_2}^{1.5} - \frac{p_{\rm M}}{K_{p\,1} p_{\rm H_2}^{0.5}})}{(1 + K_{\rm MEO} p_{\rm MEO})(1 + K_{\rm CO} p_{\rm CO} + K_{\rm CO_2} p_{\rm CO_2} + K_{\rm W} p_{\rm W} + \sqrt{K_{\rm H_2} p_{\rm H_2}})^2} k_3 (p_{\rm CO_2} - \frac{p_{\rm W} p_{\rm CO}}{K_{p\,3} p_{\rm H_2}})$$

$$r_{\rm RWGS} = \frac{1}{(1 + K_{\rm MEO} p_{\rm MEO})(1 + K_{\rm CO} p_{\rm CO} + K_{\rm CO_2} p_{\rm CO_2} + K_{\rm W} p_{\rm W} + \sqrt{K_{\rm H_2} p_{\rm H_2}})^2}{(1 + K_{\rm MEO} p_{\rm MEO})(1 + K_{\rm CO} p_{\rm CO} + K_{\rm CO_2} p_{\rm CO_2} + K_{\rm W} p_{\rm W} + \sqrt{K_{\rm H_2} p_{\rm H_2}})^2}$$

$$1 + K_{CO}p_{CO} + K_{CO_2}p_{CO_2} + K_W p_W + \sqrt{K_{H_2}p_{H_2}}$$

甲醇脱水机理可认为是甲醇合成催化剂上得到。 的吸附态甲醇转移到 HZSM-5 上,在其上得到一个 H质子,从而形成离去基团 H₂O,并形成正碳离子。 然后吸附态甲醇分子与正碳离子发生亲核取代反 应,并形成 DME。反应机理如下:

$$HXCH_{3}OH + HX \Longrightarrow CH_{3}^{+} X^{-} + HXH_{2}O \qquad (40)$$

$$CH_{3}^{+} X^{-} + HXCH_{3}OH \Longrightarrow HXCH_{3} - O - H + X^{-} \qquad (41)$$

$$CH_{3}^{+} X^{-} + HXCH_{3}OH \Longrightarrow HXCH_{3} - O - H + X^{-} \qquad (41)$$

$$HXCH_{3} - O - H \iff HXCH_{3} - O - H^{+} \qquad (42)$$

$$CH_{3}^{+} HXCH_{3} - O - H^{+} \implies HXCH_{3} - O - CH_{3} + H^{+} \qquad (43)$$

$$HXCH_{3} - O - CH_{3} \implies CH_{3}OCH_{3} + HX \qquad (44)$$

$$H^{+} + X^{-} \Longrightarrow HX \qquad (45)$$

式中,HX表示 HZSM-5。假设步骤(41)为速率控 制步骤,可得到如下甲醇脱水速率表达式。

$$r_{\text{Dehy}} = \frac{k_2 (\frac{p_{\text{M}}^2}{p_{\text{W}}} - \frac{p_{\text{D}}}{K_{p2}})}{(1 + K_{\text{M}} p_{\text{M}} + K_{\text{H}_2} o p_{\text{W}})^2}$$

本课题组采用固定床等温积分反应器中在催化 剂 C207-HZSM-5 上进行了合成气一步法制 DME 氢碳摩尔比比分别为1和2的原料气进行实验,发 的动力学实验,实验结果表明,在出口尾气中甲醇和 现产物中甲醇和水组分含量极少,而且反应基本按 水的含量都很低,而且反应基本按 3CO + 3H₂ ==== DME+CO₂反应式进行。因此,在如上反应速率表 气一步法制备二甲醚可能存在新的反应机理。

达式中可忽略甲醇和水的吸附项,得到简化后的甲 醇合成、甲醇脱水以及逆水气变换反应的速率表 达式:

$$k_{1}(p_{CO}p_{H_{2}}^{1.5} - \frac{p_{M}}{K_{p1}p_{H_{2}}^{0.5}})$$

$$r_{CH_{3}OH} = \frac{k_{1}(p_{CO}p_{CO} + K_{CO_{2}}p_{CO_{2}} + \sqrt{K_{H_{2}}p_{H_{2}}})^{2}}{(1 + K_{CO}p_{CO} + K_{CO_{2}}p_{CO_{2}} + \sqrt{K_{H_{2}}p_{H_{2}}})^{2}}$$

$$r_{Dehy} = k_{2}(\frac{p_{M}^{2}}{p_{W}} - \frac{p_{D}}{K_{p2}})$$

$$k_{3}(p_{CO_{2}} - \frac{p_{W}p_{CO}}{K_{p3}p_{H_{2}}})$$

$$r_{RWGS} = \frac{k_{3}(p_{CO_{2}} - \frac{p_{W}p_{CO}}{K_{p3}p_{H_{2}}})}{1 + K_{CO}p_{CO} + K_{CO_{2}}p_{CO_{2}} + \sqrt{K_{H_{2}}p_{H_{2}}}}$$

计算表明,该模型计算值与实验值吻合很好。

另外,对于合成气一步法合成二甲醚的机理,我 们认为,催化剂上实际反应的机理可能是甲醇合成 的中间体直接从甲醇合成催化剂上迁移到甲醇脱水 催化剂上,从而并不产生中间体甲醇。如甲醇合成 催化剂的水气变换功能较强,可能在产物中也不出 现中间体水,总反应式即可写为:3CO + 3H₂ ==== $DME + CO_2 \circ$

本课题组在复合催化剂 C207/HZSM-5 上用

T. 石 化 油 PETROCHEMICAL TECHNOLOGY

2004 年第 33 卷

结语 5

综上所述,大多数研究者都认为,甲醇的合成在 不同原料气中存在不同的反应途径。在 Cu-ZnO- Al_2O_3 催化剂上,对于 CO + H₂ 原料气,反应主要通 过CO与催化剂表面上的吸附氧或羟基生成甲酸 盐,再逐步加氢生成甲氧基和甲醇,催化剂活性位主 要为 ZnO:对于 CO₂+H₂ 原料气,反应在 Cu 和 ZnO 活性位上均可进行,反应中间体有甲酸铜、甲酸锌, 加氢后主要得到甲氧基锌;对于 $CO + CO_2 + H_2$ 原 料气,反应途径视 CO₂ 含量而定,CO₂ 含量低则接 近 CO+H₂ 机理,但对反应速率影响很大,CO₂ 的引 入可以改变反应控制步骤,而 CO2 含量高时则接近 CO₂ + H₂ 机理。

合成气一步法制 DME 是一条解决世界能源危 机及环境污染的有效途径。目前对其机理及动力学 的研究主要建立在甲醇合成、甲醇脱水基础之上,假 设体系中所存在的甲醇合成反应、甲醇脱水反应及 水气变换反应分别按顺序孤立进行。因此,目前得 到的一步法合成 DME 机理和动力学就以这 3 个反 应的机械结合形式出现。但一步法制 DME 所包括 的3个反应,可能在其中2个或3个反应都存在共 同的中间物种,而且已有研究者发现催化剂之间存 在相互促进作用,因此对合成气一步法制 DME 机 理的深入研究应在单独考察各个反应的基础上,更 多地直接考察整个过程。探索整个过程的中间物 种,或找到中间物种之间的联系,完善合成气一步法 合成二甲醚的机理研究,从而为新型一步法合成 DME 催化剂的优化和开发提供理论依据。

mate Species. Appl Catal, 1990, 59(1):165~184

- 7 Agny R M, Takoudis C G. Synthesis of Methanol from Carbon Monoxide and Hydrogen over a Copper-Zinc Oxide-Alumina Catalyst. Ind Eng Chem Prod Res Dev, 1985, 24:50~55
- 8 Kazanskii V B. Reaction Mechanism in the Synthesis of Methanol over Low-Temperature Zinc Copper Oxide Catalysts. Kinet Katal, 1986, 27(2): 489~492
- Saussey J, Lavalley J C. An in Situ FT IR Study of Adsorbed 9 Species on a Cu-ZnAl₂O₄ Methanol Catalyst under 1 MPa Pressure and at 525 K: Effect of the $H_2/CO/CO_2$ Feed Stream Composition. J Mol Catal, 1989, 50: 343~353
- 10 Fujita S I, Usui M, Ito H, et al. Mechanisms of Methanol Synthesis from Carbon Dioxide and from Carbon Monoxide at Atmospheric Pressure over Cu/ZnO. J Catal, 1995, 157: 403~413
- Chinchen G C, Spencer M S, Waugh K C, et al. Promotion of 11 Methanol Synthesis and the Water - Gas Shift Reactions by Adsorbed Oxygen on Supported Copper Catalysts. J Chem Soc, Faraday Trans 1, 1987, 83(7):2 193~2 212
- Kagan Y B, Rozovskii A Y, Bashkirov A N, et al. Mechanism of 12 Methanol Synthesis from Carbon and Hydrogen Oxides. In: Shopov D, Andreev A, Palazov A, eds. Geterogennyi Katal, Tr Mezhdunar Simp, 3rd, Bulg: Sofia(Russian), 1978.282~288.
- 13 Vedage G A, Pitchai R, Herman R G, et al. Water Promotion and Identification of Intermediates in Methanol Synthesis. In: Verlag Chemie eds. Proceedings, 8th International Congress on Catalysis, Berlin: Weinheim, Fed Rep Ger, 1985.2: $II 47 \sim II 58$

畚 文 献 考

- 倪维斗,靳晖,李政等.二甲醚(DME)经济解决中国能源与环境 问题的重大关键.中国能源,2003,(1):9~14
- 安军信.清洁燃料二甲醚的生产技术和发展前景.石化技术与应 2 用,2001,19(6):389~392
- 黄大庆.合成气制二甲醚的研究进展.煤炭转化,1997,20(2):57 3 ~61
- 4 Fujimoto K, Asami K, Shikada T, et al. Selective Synthesis of Dimethyl Ether from Synthesis Gas. Chem Lett, 1984, 12:2 051~ 2 0 5 4
- 5 Lee J S, Lee K H, Lee S Y, et al. A Comparative Study of Methanol Synthesis from CO_2/H_2 and CO/H_2 over a $Cu/ZnO/Al_2O_3$ Catalyst. J Catal, 1993, 144: 414~424

- Chinchen G C, Denny P J, Parker D J, et al. Mechanism of 14 Methanol Synthesis from CO₂/CO/H₂ Mixtures over Copper/Zinc Oxide/Alumina Catalysts: Use of ¹⁴C - Labelled Reactants. Appl Catal, 1987, 30: 333~338
- Chinchen G C, Mansfield K, Spenser M S. The Methanol Synthe-15 sis: How Does it Work?. CHEMTECH, 1990, 20(11):692~699
- 16 Bowker M, Houghton H, Waugh K C. Mechanism and Kinetics of Methanol Synthesis on Zinc Oxide. J Chem Soc, Faraday Trans 1, 1981,77(12):3 023~3 036
- Sun Q, Liu C W, Pan W, et al. In Situ IR Studies on the Mecha-17 nism of Methanol Synthesis over an Ultrafine Cu/ZnO/Al₂O₃ Catalyst. Appl Catal A, 1998, 171: 301 ~ 308
- Amenomiya Y. Methanol Synthesis from Carbon Dioxide + Hydro-18 gen II. Copper-Based Binary and Ternary Catalysts. Appl Catal, 1987,**30**(1):57~68
- Denise B, Sneeden R P A. Hydrocondensation of Carbon Dioxide 19 IV. J Mol Catal, $1982, 17(2 \sim 3): 359 \sim 366$
- Amenomiya Y, Tagawa T. Infrared Study of Methanol Synthesis 20 from $CO_2 + H_2$ on Supported Copper – Zinc Oxide Catalysts. In: Verlag Chemie eds. Proceedings, 8th International Congress on Catalysis, Berlin: Weinheim, Fed Rep Ger, 1985.2: II 557~ II 567
- Ramaroson E, Kieffer R, Kiennemann A. Reactions of Carbon 21 Monoxide-Hydrogen and Carbon Dioxide-Hydrogen on Copper-Zinc Catalysts Promoted by Metal Oxides of Groups III and IV. Appl Catal, 1982, 4(3):281~286
- Neophytides SG, Marchi AJ, Froment GF. Methanol Synthesis by 22 Means of Diffuse Reflectance Infrared Fourier Transform and Temperature - Programmed Reaction Spectroscopy. Appl Catal A, 1992,86:45~64

6 Kiennemann A, Idriss H, Hindermann J P, et al. Methanol Synthesis

23 Peltier F L, Chaumette P, Saussey J, et al. In-Situ FT-IR and Ki-

netic Study of Methanol Synthesis from CO₂/H₂ over ZnAl₂O₄ and

on Cu/ZnAl₂O₄ and Cu/ZnO-Al₂O₃ Catalysts: Influence of Carbon

Monoxide Pretreatment on the Formation and Concentration of For-

· 507 ·

 $Cu-ZnAl_2O_4$ Catalysts. J Mol Catal A, 1998, 132:91~100

- 24 Klier K, Chatikavanij V, Herman R G, et al, Catalytic Synthesis of Methanol from Carbon Monoxide/Hydrogen IV: The Effects of Carbon Dioxide. J Catal, 1982, 74(2): 343~360
- 25 Liu G, Willeox D, Garland M, et al. The Role of CO₂ in Methanol Synthesis on Cu – Znoxide: An Isotope Labeling Study. J Catal, 1985,96:251~260
- Graaf G H, Stamhuis E J, Beenachers A A C M. Kinetics of Low Pressure Methanol Synthesis. Chem Eng Sci, 1988, 43(12):3 185
 ~ 3 195
- 27 Malinovskaya O A, Rozovskii A Y, Zdotarskii I A, et al. Synthesis of Methanol on Copper – Based Catalyst: Kinetic Model. React Kinet Catal Lett, 1987, 34(1):87~92
- 28 Dybkjaer I B. Design of Ammonia and Methanol Synthesis Reactors. Chem React Des Technol, 1986, 110:795~819
- 29 Skrzypek J, Lachowska M, Moroz H. Kinetics of Methanol Synthesis over Commercial Copper/Zinc Oxide/Alumina Catalysts. Chem Eng Sci, 1991, 46(11):2 809~2 815
- 30 Vanden Bussche K M, Froment G F. A Steady State Kinetic Model for Methanol Synthesis and the Water Gas Shift Reaction on a Commercial Cu/ZnO/Al₂O₃ Catalyst. J Catal, 1996, 161:1~10
- 31 Padmanabhan V R, Eastburn F J. Mechamism of Ether Formation from Alcohols over Alumina Catalyst. J Catal, 1972, 24:88~91
- 32 梁宇,毛燕梅,钟凯等.甲醇缩合生成二甲醚的质谱和量子化学

- 36 钟炳,罗庆云,肖有燮等.甲醇在 HZSM-5 上转化为烃类的催化 反应机理.燃料化学学报,1986,14(1):9~16
- 37 陶克毅,高峰,臧雅茹等.甲醇气相缩合制二甲醚反应动力学研究.燃料化学学报,1993,21(4):387~394
- 38 Knozinger H, Scheglila A, Watson A M. The Dehydration of Alcohols over Alumina M. The Ether Formation from the Deuterated Methanols CH₃OH, CD₃OH, CH₃OD, and CD₃OD. J Phy Chem, 1968,72(8):2 770~2 774
- 39 Rinaldo S S, Robert P M. A Mechanistic Study of the Methanol Dehydration Reaction on γ-Alumina Catalyst. J Phys Chem, 1993,
 97:6 425~6 435
- 40 胡惠民,栗同林.甲醇脱水制二甲醚过程的动力学.天然气化工, 1990,2:17~20
- 41 Lin Y M, Wang Y K. A Kinetic Study of Ddehydration of Methanol to Dimethyl Ether over Solid Acid – Base Catalysts. J Chin Inst Chem Eng, 1981, 12:173~182
- 42 Highfield J G, Moffat J B. Elucidation of the Mechanism of Dehydration of Methanol over 12 Tungstophosphoric Acid Using Infrared Photoacoustic Spectroscopy. J Catal, 1985, 95(1): 108 ~ 119
- Ng K L, Chadwick D, Toseland B A. Kinetics and Modeling of Dimethyl Ether Synthesis from Synthesis Gas. Chem Eng Sci, 1999, 54:3 587~3 592
- 44 Bercic G, Levec J. Intrinsic and Global Reaction Rate of Methanol

研究. 高等学校化学学报, 2001, 22(3): 465~469

- Blaszkowski S R, Santen R A. Theoretical Study of the Mechanism of Surface Methoxy and Dimethyl Ether Formation from Methanol Catalyzed by Zeolitic Protons. J Phys Chem B, 1997, 101 (13): 2 292~2 305
- 34 Kaeding W W, Butter S A. Production of Chemicals from Methanol I. Low-Molecular Weight Olefins. J Catal, 1980, 61(1):155~ 164
- 35 董庆年,甲醇在 HZSM-5 沸石上转化为烃类的红外光谱研究. 催化学报,1986,7(1):22~27

Dehydration over γ -Alumina Pellets. Ind Eng Chem Res, 1992, 31 (4):1 035~1 040

- 45 郭莹,黎汉生,王德峥等.合成气一步法制二甲醚反应宏观动力 学.石油化工,2003,32(6):478~482
- 46 杜明仙,李永旺,胡惠民等.CO+H₂合成甲醇、二甲醚过程及其 动力学研究Ⅱ.动力学研究.煤炭转化,1993,16(4):68~75
- 47 江大好,费金华,张一平等.合成气一步法合成二甲醚的动力学 研究.浙江大学学报,2003,30(2):167~172
- 48 李霞.合成气一步法制二甲醚催化剂的研制及其动力学研究: 〔硕士学位论文〕上海:华东理工大学,2004

Progress in the Study of the Mechanism and Kinetics of Synthesis of Methanol and DME from Syngas

Xiao Wende, Teng Lihua, Lu Wenzhi

(UNILAB Research Center of Chemical Reaction Engineering, East China University of Science and Technology, Shanghai 200237, China)

[Abstract] The mechanism of methanol synthesis was discussed separately as according to different feed gases of $CO + H_2$, $CO_2 + H_2$ and $CO_2 + CO + H_2$, and various reaction mechanism and kinetics based on $CO_2 + H_2$ was expounded. The mechanism and kinetics of dimethyl ether (DME) synthesis from syngas and dehydration of methanol were also summarized. Recent work on mechanism and kinetics of DME synthesis from syngas and a proposal of reaction mechanism and kinetics for DME synthesis from syngas based on the authors' research work were introduced. Future research work in the area was suggested.

[Keywords] methanol; synthesis; dehydration; dimethyl ether; syngas; reaction mechanism; dynamics

(编辑 安 静)