# 第四章 結果與討論

4.1. 觸媒之特性分析

## 4.1.1 La-Ca-Co-O 系列催化劑之分析

1.TGA/DTA 分析

合成La-Ca-Co-O系列催化劑之前,必先決定所需之鍛燒溫度,所 以將起始物依不同莫耳數比使用ACP法合成之。首先將製備完成之膠 體(gel)前驅物去做TGA/DTA分析,圖 4-1(a)~(c)分別為LCCO、 LCC<sub>2</sub>O、LCC<sub>3</sub>O之TGA圖形,從中得知溫度對吸附物種的重量損失 率,可藉此推論反應可能發生之所在溫度,比較La-Ca-Co-O系列發現 膠體在一開始就有失重,這應該是脫水反應;在 200~350 也有明 顯的失重,研判可能是吸附在膠體表面上的積碳、較高分子量的有機 4411111 分子或氮氧化物的釋出;在500℃左右則開始有合成催化劑之反應。 圖 4-2(a)~(c)分別為LCCO、LCC<sub>2</sub>O、LCC<sub>3</sub>O之DTA圖形,可看出 La-Ca-Co-O系列一開始就有一連串吸熱反應發生,推測可能會進行的 反應如(4-1)~(4-3)式,且在350 和400 出現明顯的吸熱峰,由文獻 [60]得知反應可能為(4-4)、(4-5)式。隨著摻雜鈷量之增加,吸熱峰向 低溫移動,與XRD圖譜互相比對得知,由於鈷離子過量而更易往反應 (4-4)式進行。

$$Ca(NO_3)_2 \rightarrow CaO + 2NO_2 + 3/2O_2 \tag{4-1}$$

 $\operatorname{Co}(\operatorname{NO}_3)_2 \to \operatorname{CoO}_2 + 2\operatorname{NO}_2 + \operatorname{O}_2 \tag{4-2}$ 

 $2\text{CoO}_2 \rightarrow \text{Co}_2\text{O}_3 + 1/2\text{O}_2 \tag{4-3}$ 

$$3Co_2O_3 \rightarrow 2Co_3O_4 + 1/2O_2$$
 (4-4)

$$2La(NO_3)_3 \rightarrow La_2O_3 + 6NO_2 + 3/2O_2$$
 (4-5)

2.TPR 分析

將在 600 鍛燒的La<sub>0.6</sub>Ca<sub>0.4</sub>CoO<sub>3</sub>進行程溫還原(TPR)反應,可了 解觸媒在氫氣中的還原行為,其TPR圖譜如圖 4-3(a)所示,圖中有 2 個還原峰,其還原溫度(T<sub>r</sub>)在 200 和 358 分別為Co<sub>3</sub>O4還原成CoO 和CoO還原成Co金屬的反應[61],表示成(4-6)、(4-7)式。隨著摻雜鈷 量之增加,有更多Co<sub>3</sub>O4生成可能使其還原峰向低溫移動。

$$Co_3O_{4(s)} + H_{2(g)} \rightarrow 3CoO_{(s)} + H_2O_{(g)}$$

$$(4-6)$$

$$CoO_{(s)} + H_{2(g)} \rightarrow Co_{(s)} + H_2O_{(g)}$$

$$(4-7)$$

3.XRD 分析

圖 4-4 為LCCO、LCC<sub>2</sub>O、LCC<sub>3</sub>O在 350 和 600 鍛燒之XRD 比較圖,在 350 鍛燒溫度時有中間產物生成,但由於背景值較大, 未能見其特性繞射峰;發現在 600 鍛燒溫度時就可以明顯看出有 La<sub>0.6</sub>Ca<sub>0.4</sub>CoO<sub>3</sub> 鈣 鈦 礦 (Perovskite) 晶 相 生 成 , 為 菱 形 六 面 體 (Rhombohedral)結構,隨著摻雜鈷量之增加後,繞射峰的強度有減弱 的現象,發現有Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>之晶相生成,為立方體(Cubic)結構,這表示鈷 離子過量而形成Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>析出。 4.EDS 分析

由EDS(圖 4-5(a)~(c))只能對觸媒中的元素做概略性的定量,發現 所製備之La-Ca-Co-O系列,隨著摻雜鈷量之增加,其中鈷的比例也相 對性的增加;而進行H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>分解反應後的LCC<sub>2</sub>O觸媒與ICP-AES結果 (如表 4-1)比對發現鈣離子有被溶出,雖測不出鈷離子是否有溶出, 但從圖 4-5(d)看出反應後的鈣與鈷之比例都有減少的趨勢。

由EDS(圖 4-6(a)~(c))發現La-Ca-Co-O系列,隨著摻雜鈷量之增 加,其中鈷的比例也相對性的增加;而進行H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>分解反應後的觸媒與 ICP-AES結果(如表 4-1)比對發現鈣離子大量被溶出,可從圖 4-6(d)看 出反應後的鈣比例有大量減少的趨勢。

## 4.1.2 Y-Ba-Cu-O 催化劑之分析

1.TGA/DTA 分析

首先將製備完成之Y-Ba-Cu-O膠體(gel)前驅物去做TGA/DTA分析,如圖4-7(a)所示,發現膠體在一開始就有失重,這應該是脫水反應;在200~500 也有明顯的失重,研判可能是吸附在膠體表面上的積碳、較高分子量的有機分子或氮氧化物的釋出;在550~600℃和750℃則開始有合成催化劑之反應,由文獻[62]得知反應可能為(4-12)、(4-13)式。從圖4-7(b)可看出Y-Ba-Cu-O 膠體一開始就有一連

串吸熱反應發生,推測可能會進行的反應如(4-8)~(4-11)式,且在550

和 570 出現放熱峰,由前述反應可能為(4-12)式。

$$2Y(NO_3)_3 \to Y_2O_3 + 6NO_2 + 3/2O_2$$
(4-8)

$$Ba(NO_3)_2 \rightarrow BaO_2 + 2NO_2 \tag{4-9}$$

$$Cu(NO_3)_2 \rightarrow CuO + 2NO_2 + O_2 \tag{4-10}$$

$$2\mathrm{CuO} \rightarrow \mathrm{Cu}_2\mathrm{O} + 1/2\mathrm{O}_2 \tag{4-11}$$

$$2BaO_2 + 3CuO + \frac{x-2}{2}O_2 \rightarrow Ba_2Cu_3O_{5+x}$$
 (4-12)

$$Ba_2Cu_3O_{5+x} \rightarrow 2BaCuO_2 + CuO + \frac{x}{2}O_2$$
(4-13)

2.TPR 分析

將在 600 鍛燒的 Y-Ba-Cu-O 化合物進行 TPR 反應,如圖 4-3(b) 所示,圖中在 275 有1個還原峰,是 CuO 還原成 Cu 金屬的反應[61], 如(4-14)式。

$$CuO_{(s)} + H_{2(g)} \rightarrow Cu_{(s)} + H_2O_{(g)}$$
 (4-14)

3.XRD 分析

圖 4-8 為YBCO在 350 和 600 鍛燒之XRD圖,與JCPDS軟體對 照,發現在 350 下鍛燒之XRD圖是中間產物CuO及BaO<sub>2</sub>的特性繞射 峰;然而在 600 下鍛燒之XRD圖仍未出現YBa<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>7</sub>鈣鈦礦晶相生 成,是氧化物及中間產物(Ba<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>5+x</sub>)的特性繞射峰,據文獻[52]報導 YBa<sub>2</sub>Cu<sub>3</sub>O<sub>7</sub>晶相需鍛燒到 940 才會生成。

### 4.1.3 Ba-Ru-O 催化劑之分析

1.TGA/DTA 分析

首先將製備完成之 Ba-Ru-O 膠體(gel)前驅物去做 TGA/DTA 分 析,如圖 4-9(a)所示,發現膠體在一開始就有失重,這應該是脫水反 應;在 200~400 也有明顯的失重,研判可能是吸附在膠體表面上 的積碳、較高分子量的有機分子或氮氧化物的釋出;在 750℃則開始 有合成催化劑之反應。從圖 4-9(b)可看出 Ba-Ru-O 膠體一開始就有 一連串吸熱反應發生,推測可能會進行的反應如(4-9)、(4-15)式。

$$RuCl_3 + O_2 \rightarrow RuO_2 + 3/2Cl_2$$
 (4-15)

2.TPR 分析

將在 600 鍛燒的Ba-Ru-O化合物進行TPR反應,如圖 4-3(c)所 示,圖中在 206 有1個還原峰,是RuO2還原成Ru金屬的反應[61], 如(4-16)式。

$$RuO_{2(s)} + 2H_{2(g)} \rightarrow Ru_{(s)} + 1H_2O_{(g)}$$
 (4-16)

3.XRD 分析

圖 4-10 為BRO在 350 和 600 鍛燒之XRD圖,在 600 下鍛燒 之XRD圖仍未出現BaRuO3鈣鈦礦晶相生成,與JCPDS軟體對照,發 現其XRD圖是中間產物BaO、BaO2及RuO2的特性繞射峰,據文獻[63] 報導BaRuO3晶相需鍛燒到 900 才會生成。 4.EDS 分析

由EDS(圖 4-11(a)(b))發現所製備之Ba-Ru-O觸媒在進行H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>分解 反應後與ICP-AES結果(表 4-1)比對發現鋇離子是有被溶出的。

#### 4.1.4 Co-O、Cu-O 和 Ru-O 催化劑之分析

1.XRD 分析

圖 4-12(a)為Co-O化合物在 350 和 600 鍛燒之XRD圖,在 350 鍛燒溫度時,就有Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>立方體(Cubic)結構之晶相生成,而鍛燒 至 600 時即生成含Co<sub>3</sub>O<sub>4</sub>比例很高的晶相。

圖 4-12(b)為 Cu-O 化合物在 350 和 600 鍛燒之 XRD 圖,在 350 鍛燒溫度時,就生成很純的 CuO 單斜晶相(Monoclinic),而鍛 燒至 600 時有些面的繞射峰就不甚明顯。

圖 4-12(c)為Ru-O化合物在 350 和 600 鍛燒之XRD圖,在 350 鍛燒溫度時,就有RuO2正方晶相(Tetragonal)生成,而鍛燒至 600 時即生成很純的RuO2正方晶相。

90



之TGA圖形





圖 4-3 不同系列觸媒(600℃)進行程溫還原(TPR)反應之圖譜



圖 4-4 La-Ca-Co-O 系列催化劑不同鍛燒時間之 XRD 比較圖



Sample	LCCO-350°C
Spectrum	Atomic percent(%)
La	13
Ca	7
Со	22
0	58
Total	100

$$\frac{La}{La+Ca+Co}:\frac{Ca}{La+Ca+Co}:\frac{Co}{La+Ca+Co}=0.6:0.4:1$$

(b)



$$\frac{La}{La+Ca+Co}:\frac{Ca}{La+Ca+Co}:\frac{Co}{La+Ca+Co}=0.4:0.2:1$$

圖 4-5 La-Ca-Co-O系列(350℃)經H2O2分解反應前後之EDS圖形

94



Sample	LCC <sub>3</sub> O-350°C
Spectrum	Atomic percent(%)
La	5
Ca	4
Со	19
0	72
Total	100

$$\frac{La}{La+Ca+Co}:\frac{Ca}{La+Ca+Co}:\frac{Co}{La+Ca+Co}=0.3:0.2:1$$

(d)



 $\frac{La}{La+Ca+Co}:\frac{Ca}{La+Ca+Co}:\frac{Co}{La+Ca+Co}=0.5:0.2:1$ 

圖 4-5 La-Ca-Co-O系列(350℃)經H2O2分解反應前後之EDS圖形(續)