第三章 製程尾氣處理研究實驗設備

3.1 製程尾氣處理設備 Local scrubber

台灣所使用之 Local Scrubber 約有十幾種廠牌型號,而依其原理大概可 分電熱水洗式、燃燒式、填充水洗式、乾式吸附式..等,端視使用者的需求而 決定應使用何種型式廠牌。表 3.1 為常用之 Local Scrubber 廠牌與型號⁽¹³⁾。

廠牌	型式	燃料	水	出廠公司
ESCAPE	Thermal	CH ₄ =20 lpm or H ₂ =50 lpm	1.5 lpm	DAS (Germany)
TPU	Thermal	CH ₄ =30 lpm	2~23 lpm	BOC-EDWARD (Britain)
GDC-250A	Thermal	CH ₄ =13 lpm	8 lpm	Ebara) (Japan)
SBRN	Thermal	CH ₄ =15 lpm	NA	SAAN
Clean-S-PFC	Catalyst	aune.	-	Showa
GRC	Catalyst	-	-	BOC-EDWARD (Britain)
ECOSYS-VECT OR	Wet Scrubber	-	4 lpm	ECOSYS (USA)
Guardian	Thermal	CH ₄ =36~50 lpm	-	(Japan)
SCDS	Catalyst	-	3.5 lpm	Hitachi
Trinity	Catalyst	-	3 lpm	EM
Litmas-Blue	Plasma	-	-	Litmas

表 3.1 常用之 Local Scrubber 廠牌與型號

選擇製程尾氣處理設備 Local scrubber 時一般應考量設置成本、使用維護成本、維修保養頻率與難易度、安全性及實廠處理效率等,其中實廠處理效率為最重要的考量之一。

燃燒水洗式為廢氣進入燃燒室後以大於 1000℃高溫燃燒,將廢氣中有害 氣體高溫破壞裂解,再以水洗方式吸收受高溫裂解的廢氣,經洗滌後排放氣體 溫度可立即降低至<60℃。洗滌吸收液以循環再使用方式作業,若洗滌吸收液 的 PH 值超過設定值即補充新液,故設定循環再使用洗滌液一般為 20~25lpm, 用水量約為 0.5~2.0lpm。原理是將 PFCS 分子裂解後,使 F和 H 反應生成 HF, 再以濕式水洗方式將水溶性的 HF 移除,如圖 3.1。



圖 3.1 燃燒水洗式 Local Scrubber

觸媒分解處理流量為 60 L/min, 蝕刻製程廢氣先導入一預水洗填充塔 (Prespray and Pre-packed Tower)去除 SiO₂ 之粒狀物,再將氣體預熱處理(750 ℃)後進入填充觸媒之反應器轉化處理,經過處理後之氣體於冷卻室內降溫, 而 PFCs 經觸媒裂解過程產生之 HF 則藉由通過一填充水洗塔去除,但其操作 溫度維持在 750℃,能量消耗甚大(約 4,000 W),且其轉化機制是否確為觸媒 之效果,亦或純粹是高溫所造成之熱裂解,仍有待證實如圖 3.2。



圖 3.2 觸媒分解式 Local Scrubber

電漿破壞是利用電能誘使系統產生具有高能量的電子,藉此高能電子 (Energetic Electrons)將 PFCs 與背景氣體的化學鍵激發或打斷,此時系統會生 成許多高活性的自由基(Radicals),經由連鎖反應後達到 PFCs 轉化之目的。 一般使用電漿削減 PFCs 技術之半導體製程機台乃是將電漿反應器置於真空 泵(Turbo-Molecular Pump)後,此時反應器內維持與機台內同為低壓系統(數個 單位之 mTorr~Torr),稱為線上處理(In-Situ),亦即 POU 方式;此電漿系統其 電源供應方式以 RF、ICP 及微波(Microwave)為常見。另外亦有於常壓下,以 電漿破壞技術之研究進行中,這類技術由於系統壓力處於常壓,因此設置點通 常位於製程外,即為 End of Pipe 之管末處理方式,目前以此類發展中之電漿 技術有介電質放電 (DBD,Dielectric Barrier Discharge)及電量放電(Corona Discharge)等方法。

本文研究對象為電熱水洗式 Local Scrubber,利用高溫 750℃加熱裂解 CVD、Dyr Etch 製程所產生的氣體,再以水洗方式吸收受高溫裂解的廢氣,經 水霧吸收、洗滌及降低溫度後以廢氣管收集導入廠務系統的 Central Srubber, 再經廠務的濕式洗滌塔處理後排放到大氣中。

電熱水洗式 Local scrubber 基本設置為加熱單元及水洗單元如圖 3.3,加 熱單元主要以矽碳棒組成,如圖 3.4,並以電能提高矽碳棒溫度,氣體通過加 熱單元,遇高溫後氧化裂解。製程反應產生的反應物及裂解氣體形成的 powder 及其他副產物,如下列反應方程式:

$NF_3 \rightarrow N_2$	+ F (CVD clean 製程反應)
$F + Si \rightarrow$	SiF ₄ (CVD clean 製程反應)
$SiH_4 + 2O_2 \rightarrow$	SiO_2 (powder) + $2H_2O$
$F + H_2O \rightarrow$	$HF + O_2$
$2N_2 \ + \ O_2 \twoheadrightarrow $	2N ₂ O
$4\text{HCl} + \text{Si} \rightarrow$	$SiCl_4$ + $2H_2$
$4NH_3 + 3O_2 \rightarrow$	$2N_2$ + $6H_2O$
$NH_3 + H_2O \rightarrow$	NH ₄ OH

水洗單元如圖 3.3,將裂解後產生的 powder、其他副產物等,從加熱 單元往下進入水洗單元,穿過設有二個噴嘴及細網狀隔板所組成的水洗單元以 增加接觸水洗面積。經加熱及水洗程序,水溶性廢氣及 powder 即可在此單元 被攔劫而去除。完整外觀如圖 3.5 所示,內部結構如圖 3.6。



圖 3.3 電熱水洗式 Local Scrubber 操作示意圖



圖 3.4 矽碳棒



圖 3.5 電熱水洗式 Local Srubber 外觀



製程機台與製程尾氣處理設備Local scrubber 量測明細如表 3.2,依生產 尺寸及製造程序的不同,分成四種討論案例。四種機台設備之操條件如表 3.3 所示。

案例	電熱水洗式 Local scrubber	製程	機台設備
-	А	CVD	1ACVD3
-1	В	CVD	0ACVD3
Ξ	С	Dry etch	1ADET1
四	D	Dry etch	0ADET1

表 3.2 製程設備與 Local scrubber 量測明細

Local scrubber		А	В	С	D
製程目的		CVD	CVD	Dry etch	Dry etch
操作	溫度	750°C	750°C	750°C	750°C
除什	Burning air 流量	140 lpm	140 lpm	0 lpm	0 lpm
	Heater purge N2 流量	50 lpm	40 lpm	40 lpm	40 lpm
	Sleeve air 流量	40 lpm	45 lpm	60 lpm	60 lpm
	Water 流量	11 lpm	10.5 lpm	6 lpm	5.5 lpm
	Process gases	$ NF_3 \cdot SiH_4 \cdot \\ NH_3 \cdot PH_3 \cdot \\ N_2 \cdot H_2 $	$NF_3 \cdot SiH_4 \cdot NH_3 \cdot PH_3 \cdot N_2 \cdot H_2$	$SF_6 \cdot Cl_2$	$SF_6 \cdot Cl_2$
		E V	_`/₹		

表 3.3 Local scrubber 機台設備操作條件



3.2 Closed-Cell (Extractive) FTIR

本研究連續監測尾氣所使用的儀器為抽氣式霍氏紅外光譜儀(簡稱 FTIR),透過一個幫浦將待測之氣體抽入FTIR之吸收槽之後,再以FTIR對其做 即時之檢驗分析,參考圖3.7。

FTIR之主要組件包括:紅外光源(IR source)、干涉儀(interferometer)、分 光儀(beam splitter)、固定鏡片(fixed mirror)、移動鏡片(moving mirror)、密閉吸 收槽(gas cell)、偵測器(detector)、電子模組(electronic module)等,除此之外, 須具備採樣管及幫浦等裝置以便將氣體樣品導入密閉吸收槽(或稱偵檢腔)中 進行分析,另外尚需搭配個人電腦及適當軟體以便進行資料擷取及數據分析工 作。抽氣式霍氏紅外光譜儀之儀器組態如圖 3.8 所示⁽¹⁴⁾。



圖 3.7 密閉式 FTIR 示意圖



圖 3.8 抽氣式霍氏紅外光譜儀之儀器組態示意圖

Station .

紅外光譜儀之基本設計為對量測區域發射一道光束,並量測光束通過待 測氣體後的強度變化量。由於每種氣體分子均有其特定之紅外光吸收係數,在 光束通過量測區域時,特定氣體分子會吸收特定波長的光,使得光束在此波段 之強度減弱,而吸收前後之光強度比值與氣體的濃度直接相關,測量氣體樣品 的吸收波段及強度,便可得知氣體中所含的成分及濃度。圖 3.9 為數種氣體分 子於紅外光範圍的典型吸收光譜。圖 3.10 為利用 FTIR 進行無塵室現場量測 作業照片。



圖 3.9 數種氣體分子之紅外光吸收特性



圖3.10 FTIR進行無塵室現場量測作業

3.3 RGA (In-Situ Residual Gas Analyzer)

因 FTIR 對於同核雙原子分子無法進行量測分析,本研究另使用 RGA(尾 氣分析儀)針對製程尾氣中屬於同核雙原子分子的 Cl₂、F₂等具高危害性之毒 性氣體進行連續監測。

RGA 的基本設計原理係以 QMS (四極矩質譜儀)為其主體,用來分析 製程尾氣的殘餘氣體成分。圖 3.11 為 QMS 結構示意圖,首先待測氣體經由注 入系統將極少量的樣品導入離子源中,在真空狀態下離子源將氣體分子離子化 後,產生一群不同質量的特徵離子或帶電碎片,緊接著進入 QMS 的四極柱區, 藉由調整四極電場的頻率來分離這些不同質量電荷比 (m/z) 的離子,而通過 四極柱區的離子被後端的偵檢器測得後形成質譜圖,再利用每種氣體分子具有 特有質譜圖的特性,用以分析待測氣體成分。圖 3.12 為 RGA 的典型質譜圖, 圖 3.13 RGA 進行無塵室現場量測作業。



圖 3.11 QMS 結構示意圖



圖 3.12 RGA 質譜圖



圖 3.13 RGA 進行無塵室現場量測作業

3.4 量測結果分析

3.4.1 FTIR 量測結果

如圖 3.14 所示, closed-cell FTIR 可即時呈現製程尾氣處理設備 Local scrubber 於不同操作條件下進、出口端製程尾氣的濃度和質流量趨勢,此結果可用來瞭解製程尾氣處理設備 Local scrubber 的最佳操作條件,和此最佳狀況下對不同危害性製程尾氣的處理效率。



圖 3.14 Local scrubber 前、後端氣體之質流量變化趨勢

如圖 3.15 所示,因 FTIR 可同時且即時顯示各種氣體的體積濃度, 此量測結果可用來瞭解製程尾氣(含副產物)的種類、濃度及其危害性。



圖 3.15 Local Scrubber 前端氣體體積濃度趨勢圖

如圖 3.16 所示,可利用製程機台分別在 plasma-off 與 plasma-on 時,FTIR 於製程尾氣處理設備 Local Scrubber 前端監測之 PFCs 濃度趨 勢結果,確認製程機台對 PFCs 的解離效果。



圖 3.16 製程機台分別於 plasma-off 與 plasma-on 時, Local Scrubber 前端 PFCs 氣體體積濃度趨勢圖

3.4.2 RGA 量測結果

在本研究中使用 RGA 針對製程尾氣中的 Cl₂、F₂ 進行即時連續監測,如圖 3.17 所示,此量測結果可顯示製程尾氣處理設備 Local Scrubber 前、後端 Cl₂與 F₂的濃度和質流量變化趨勢,以及製程尾氣處理設備

Local Scrubber 對 Cl2與F2的處理效率。



圖 3.17 Local scrubber 前、後端 Cl2之濃度變化趨勢

