

新型EMC材料應用在 軟板型CSP基板上之 評估

◆邱以泰*	胡應强**	陶帷翰***	陳柏琦****	李宗銘*
工研院工業	材料研究所	*研究員 *	*副研究員	
文化大學校	十料與 戴程系	***副教授	****研究生	

摘要

本文主要是松下公司對所開發之新型環氧樹脂成形塑料(Epoxy Molding Compound; EMC)委託工研院材料所對於現今新構裝產品的封裝,進行評估測試。

在此是以軟板型CSP(Chip Scale Package)結構進行封裝,

並配合以注一般的製程條件,

最浅涛到EMC在CSP製程上的操作條件。

這種軟板型CSP封裝成品尺寸為12mm×12mm×1.2mm,

經短期可靠度測試,通過JEDEC Level 3 的吸濕測試(Moisture Soak)及3次的迴 焊測試(IR-reflow),並具有低的翹曲變形量(Warpage),在長期可靠度測試上, 也通過JEDEC Level C的PCT測試、Level C的TCT測試,以及Level C的TST測試。 關鍵 詞

EMC(Epoxy Molding Compound)、Flex CSP、可靠度測試(Reliability Test)、翅曲 (Warpage)

緒論

近三十年,許多半導體構裝體相關的技術,如覆晶(Flip Chip)技術、多晶片模組(MCMs)技術和陣列式球柵(BGAs)技術等,都被運用在多種的構裝產品上。

現今電子封裝產品皆以輕薄、短小為趨勢,以最小的體積內能容納最多的功能 為目標,所以,在材料特性、材料結構 及製程特性方面,皆面臨更嚴格之挑 戰。

過去一個208腳0.5mm間距(Pitch)的

QFP内,置入一個11mm的晶片後,會形 成一個28mm×28mm的構裝體;若放置於 1.0mm間距的PBGA内,則會形成 17mm×17mm的構裝體;在面積方面 PBGA約只有QFP的三分之一,證明了 PBGA在構裝結構的競爭明顯的優於 QFP。然而近年來逐漸崛起的CSP構裝, 更進一步的將晶片封裝於一個 12mm×12mm的構裝體内,面積大小約為 QFP的四分之一,此一條件更是符合了目 前這個處處要求輕、薄、短小的數位時 代。

在封裝製程上所使用的EMC已經廣 泛的使用在各種的構裝體上,而本文所 使用的EMC正是日本松下公司所新開發 出的產品,並委託工研院工業材料研究 所進行製程條件及可靠度的評估。

此種EMC在材料特性上有別於一般 封裝廠常見的EMC,主要在於配合目前 的CSP封裝產品,縮短製程上時間,及擁 有較低的翹曲值,透過短期可靠度及長 期可靠度的檢測,證明此種EMC材料對 CSP產品具有良好的適用性。

Flex CSP結構

現有的CSP構裝體,大致可以分為 四類:(1)軟板型式的CSP,現在已量產 的有FlexBGA及µBGA兩種,可個別運用 於記憶體、類比型及ASIC晶片的產品。 (2)導線架型式的CSP,現在主要運用於 低價位且小於100 I/O的記憶體、類比型 及ASIC晶片的產品。(3)硬板型式的CSP ,此類產品主要有Mini BGA,可運用於 記憶體的產品。(4)晶圓級封裝(Wafer Scale Package)。

本文所採用的Flex CSP結構主要為 W/B型式的CSP,其結構特色如下列描述 及圖一所示。



外 觀: 12mm×12mm×1.0mm 腳 數: 112 I/O Ball Pitch: 0.75mm Die Size: 10mm×10mm×11mils 軟性基板規格: 外觀: 192.5mm×48mm×0.096mm Ball Pad Dia.: 0.35mm Laser Via Dia.: 0.35mm Laser Via Dia.: 0.3mm Line Width/Line Space: 1.5/2.0mil Base Material: 3 Layers Solder Mask Dam for Die Bond

EMC材料特性

在轉移成形(Transfer Molding)過程 中,由於封裝體面積大而薄,為雙側進 膠,無膠道平衡問題,但在大尺寸薄化 的模流問題上,卻另外有因素需要考 慮。此時,EMC料的物理性質就相當重 要,如EMC混煉均匀性、填料(Filler)的 幾何形狀與大小、EMC料在高溫時流動 與沉降問題,以及化學收縮量與熱膨脹 的調整,這些因素影響著封裝完成後的 尺寸安定性、翹曲程度、外觀與介面粘 著強度等。

在此所採用的EMC為松下公司新開 發出的CV-8500及CV-8700兩種環氧樹 脂。此兩支材料的一般物性,如表一所 示。

值得注意的是這兩支材料的熱膨脹



表一 EMC的一般物性表

流程項目	單位	CV-8500	CV-8700
Spiral Flow	Cm	120	130
Melt Viscosity	Pa•s	10.0	9.0
Tg	°C	190	150
C.T.Ε α1	×10 ⁻⁵ /°C	1.0	0.8
C.Τ.Ε α2	×10 ⁻⁵ /°C	3.1	2.8
Flexural Strength	MPa	145	157
Flexural Modulus	GPa	25	29

可分為巨觀與微 觀兩方面。巨觀 異常有充填不 足、包封和溢料 等現象;微觀異 常則以金線偏移 (Wire Sweep)、晶 片承板偏移(Die Pad Tilt)與氣泡 (Void)等為主。在

係數(CTE)及黏度(η)皆遠低於一般市面所 使用的封裝材料(例如C.T.E α1:1.5× 10⁻⁶/°C; Melt Viscosity:20.0 Pa•s) ;以 CTE值而言,擁有較低的CTE值可大大的 降低在轉移成形後,因為溫度下降而造 成之收縮的現象,以及與亦是低CTE值 的基板間取得較相近的CTE值差,如此 一來即可減少成品的翹曲值了。而在黏 度方面,黏度是一種流體對流體所產生 抵抗的指標,有高分子融液在剪應變率 極低的情況下(γ<1),其黏度大致為一常 數值,然而隨著剪應變率逐漸增大,其 黏度即呈現隨剪應變率增加而減小的特 性,此種現象,稱為高分子"剪稀薄特 性(Shear Thinning)"。為了解釋此種現 象,可由高分子結構來解釋,高分子乃 由無數個分子以長鏈形成,在未受外力 時,分子之隨機方式纏繞,使其對流動 抵抗較大,而當施予剪應力時,分子鏈 出現排成直排且解開纏繞,而呈現較規 則的排列方向, 並使黏度進一步地降 低。

較低的黏度不僅可以增加流動性, 減少充填的時間,更可減低金線在充填 塑料時所造成將金線擠斷的情形。

製程特性

IC封裝轉移成形製程常見的異常,

Ball Shear檢測中,乃用一非常微小的鍥 形物,施剪力負載於金球上(金線與鋁 電極的接著點),並使金球脫離鋁電極而 破壞,看破壞所需負載大小,若有鋁電 極脫離而金球未脫離的現象,則為晶片 製作不良。所有經此抽驗的樣品,其金 球脫離所需負載均大於規格要求(≥30g), 所以金線與鋁電極的接著強度品質亦在 控制内,可避免在以後轉移成型中,因 樹脂模流的沖擊而使金球脫離造成金線 開路。

在轉移成形中,EMC直接置入轉移 槽(Transfer Pot),經由栓塞(Piston)以設定 速度壓入模穴中。模具溫度以電熱棒加 熱,控制在165~185°C:樹脂在進入模穴 之前,先通過流道(Runner)及閘口 (Gate)。

樹脂在流道中的流動,會因受熱而 升溫。熱的來源有三:其一為模具溫度 (例如175°C)遠大於樹脂溫度(例如 85°C)造成的熱傳導效應;其二是高黏 性樹脂因流動造成的分子剪切熱(Shear Heating),在工業界常稱為摩擦熱;其三 則是因樹脂分子受熱反應形成網狀結構 而放出的熱量,稱為反應熱(Reaction Heat)。正常情況下,因轉移時間約在10 秒以上,樹脂流動緩慢,摩擦熱並不 大,雖然這兩支EMC都具有極高流動性 目轉移溫度亦不到10秒,但其所產生之 摩擦熱亦屬有限:另外,流道中的樹脂 除了與模具表面直接接觸的那一層以 外,溫度約在130~140°C,相對的反應速 率並不激烈,其放熱量也很有限。因 此,澆道中樹脂的受熱來源應以模具表 面的熱傳導為主。

可靠度檢測

由於材料吸濕及溫、濕度和應力之 效應而致使元件損壞,都可能潛在地威 脅著元件之可靠度。除了這些潛在危機 外,傳統封裝在成型後,溫度、濕度、 壓力與電壓的影響下,封裝體也常發生 一些如翹曲變形、爆米花效應 (Popcorn)、破損(Crack)、針孔(Pin Hole)、焊球腐蝕與共晶現象、金線偏移 與斷裂及脫層(Delamination)的現象,所 以唯有通過嚴格的可靠度檢測,才能確 保元件的使用壽命。

而可靠度的測試依照不同的嚴格環 境,可分為短期可靠度及長期可靠度兩 部分。

短期可靠度部分,採用封裝完成之 成品,選取外觀完整,上膠良好(>90% 上膠面積且四面溢膠)之封裝體作為短 期可靠度測試之試品,依照短期可靠度 檢測實驗流程,如圖二所示,先將成品 以60倍數顯微鏡觀察外觀完整性,並以 超音波掃描檢測(SAT)内部有無脫層的現 象,確定所有的成品皆完整後,再將成 品置入烘箱中,以125℃烘烤24小時,取 出後觀察成品的完整性。烘烤過後,將 成品分別置於托盤中,置入恆溫恆濕機 中,根據JEDEC JESD22A113A Level 3 的標準條件30°C/30%RH 放置168小時, 亦即置於架上七天後取出成品,確定外 觀並無損毀後,再將成品置入紅外線迴 目視
 ▲ 60倍數顯微鏡
 ▲ 超音波掃描
 → 烘烤125°C,24小時
 ● 吸濕環境測試
 LEVEL 3 (30°C,60%RH,168小時)
 ▲ ▲
 ▲ ▲
 ▲ ▲
 ▲ ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ▲ ▲
 ● ▲
 ▲ ▲
 ● ▲
 ▲ ▲
 ● ▲
 ▲ ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲
 ● ▲

▲圖二 短期可靠度檢測流程圖

焊(IR-Reflow)機中,以220°C最高溫的迴 焊條件過烤,重複3次,再將完成的成品 以顯微鏡觀察,並以超音波掃描檢測内 部有無脫層的現象,及以X-射線檢測内 部有無金球腐蝕的現象。

長期可靠度部分,採用經過短期可 靠度測試完成後仍未脫層之封裝成品, 同樣的,先將成品以60倍數顯微鏡觀察 外觀完整性,並以超音波掃描檢測(SAT) 内部有無脫層的現象,確定所有的成品 皆完整後,再將成品置入烘箱中,以 125°C烘烤24小時,取出後觀察成品的完 整性。

再將完整的成品根據JEDEC JESD22A113A Level C進行PCT (Pressure Cooker Test): 96小時、121°C、 100%RH、15Psig;TCT(Temperature Cycle Test):1000週期、-65(-10, +0)°C~ 150(-10,+0)°C:TST(Temperature Shock Test):100週期、-55(-10,+0)°C~125(-0, +10)°C,待完成後再以超音波掃描以及 X-射線檢測内部,是否有脫層及金球因 應力腐蝕造成剝落等現象。

翹曲值

翹曲値量測是利用O.G.P.非接觸式

表二 短期可靠度量測後翹曲結果

項目	Pkg A(µm)	Pkg B(μ m)	Pkg C(μ m)
CV-8500	90±2	79±2	76±2
CV-8700	63±2	47±2	43±2

表三 脫層的成品數

項目	Sample數	切片	Back	Moisture soak
CV8500	74	0/74	5/74	0/69
CV8700	73	17/73	0/56	0/56

表四 短期可靠度量測結果

Туре	D/A Del. Area>50%	PKG Del. Area>50%	O/S/ Pass
CV8500	0/69(0%)	0/69(0%)	100% Pass
CV8700	0/56(0%)	0/56(0%)	100% Pass

(b)
▲圖三 短期可靠度
後之SAT檢測圖,
(a)CV-8500; (b)CV8700

(a)

三次元量測儀所量測,其原理是利用量 測平台的移動以及光學聚焦的方式,定 義出所謂的X、Y、Z軸數據,量測結果 如表二所示。其中各成品的翹曲値皆在 合格標準100*u*m以内。

結果與討論

在短期可靠度方面,表三為脫層的 成品統計,但在經過吸濕測試之前去除 的成品,都能通過JEDEC JESD22A113A Level 3 的測試條件:表四為短期可靠度 測量結果。圖三為CV-8500及CV-8700的 SAT檢測結果圖,並無脫層面積達50%以 上之成品,所以確定通過JEDEC JESD22A113A Level 3 的測試條件:在X-射線方面,也並無發現有任何金球腐蝕 的情形,也通過JEDEC JESD22A113A Level 3 的測試條件,結果如圖四所示。

在長期可靠度方面,根據 JESD22A113A Level C的標準,完成 了包含PCT、TCT、TST等測試項目,結 果如表五所示:在PCT及TST方面並無發 現明顯應力腐蝕破壞的現象,如圖五、

表五 長期可靠度量測結果

96(-0,+5)Hrs@121°C/100%RH/15Psig					
CV-8500		CV-8700			
Del>5	1/22	Del>5	0/18		
1	1000cycle@-65(-10,+0)				
	°C~150(-10,+0)°C				
CV-8500		CV-8700			
Del>5	0/22	Del>5	2/18		
100cycle@-55(-10,+0)					
°C~125(0+10)°C					
CV-8500		CV-8700			
Del>5	1/22	Del>5	2/18		



▲圖四 短期可靠度後之X-ray檢測圖, (a)CV-8500;(b)CV-8700

70 電子與材料雜誌 第 10 期



▲圖五 PCT後之SAT檢測結果



▲圖八 長期可靠度後X-ray檢測結果

圖六所示,但在TCT方面發現已有少數 成品(例如:CV8700)產生嚴重脫層的 現象,如圖七所示。圖八則為X-ray檢測 結果,無金球應力腐蝕破壞的現象。

結論

松下公司新開發的CV-8500及CV-8700這兩種EMC,經實驗驗證,發現該 材料所封裝之CSP構裝體,通過JESDC的 短期及長期可靠度測試。在翹曲値表現 上,雖在合格標準之内,但並非如預期 的接近無翹曲狀態。在製程上因材料本 身的黏度較低,故在充模時間上皆須控 制在10以内(約7~9秒),以防止充填未 完全的現象發生。另外在合模壓方面為 防止溢膠,必須提高合模壓力。

參考文獻

1. 邱以泰;陳泰源;胡應強;吳錦鏞;



CV-8500 ▲圖六 TST後SAT檢測結果



CV-8700

▲圖七 TCT後SAT檢測結果,發現CV-8700 中1-2、4-22的成品發生嚴重脫層的現象

賴淑湄, "Flex CSP材料應用與可靠 度",工業材料151期,pp.152-168。

- 2. "軟板型CSP可靠度評估技術"報告, 工研院工業材料所電子有機組, 2000 °
- 3. Matsuhita Electric Works, Ltd., "Epoxy Encapsulation Materials for CSP/BGA CV8500/CV8700 "
- 4. Masazumi Amagai, "Characterization of chip scale packaging materials", Microelectronics Reliability 39(1999), pp. 1365-1377.
- 5. Geok-Leong Tan, Chuan-Yau Hoo, Gerard Chew, Jim-Hee Low, Nam-Beng Tay, K.K. Chakravorty, Thiam-Beng Lim , "Reliability Assessment of BGA Packages", 1996 Electronic Components and Technology Conference, pp. 687-693.