

錫 鉛銅與錫鉛鎳覆晶銲錫 凸塊之電遷移現象

賴逸少* 李秋雯** 邵郁琇*** 劉業繡**** 日月光集團高雄廠應力可靠度實驗室 *部副理 **專案工程師 ***初級工程師 國立成功大學材料科學及工程學系 *****博士候選人*

摘 要

本文以實驗方式探討62Sn-36Pb-2Cu及62Sn-36Pb-2Ni在兩組環境溫度與平均電流密 度測試條件組合下之電遷移現象。實驗結果顯示,錫鉛銅在高溫低電流測試條件下, 具有較長電遷移壽命的優越性;在低溫高電流測試條件下,則以錫鉛鎳具較長電遷移 壽命。

關鍵詞

電遷移(Electromigration)、寬晶(Flip-Chip)、銲錫凸塊(Solder Bump)

緒論

電遷移(Electromigration)指高電流 密度通過金屬導體時,因動量轉換而 使金屬離子擴散移位的現象,此現象 常能使封裝體導線或銲錫接點產生斷 路或短路,而形成嚴重的可靠度問題 ^{(1)。}為提昇覆晶封裝的I/O密度並考量 大功率的需求,未來銲錫凸塊將可能 承受約20kA/cm²之平均電流密度,也 加深了銲錫凸塊電遷移可靠度問題的 嚴重性與迫切性。

本文以高溫操作壽命試驗(High-Temperature Operation Life; HTOL)方式 探討62Sn-36Pb-2Cu及62Sn-36Pb-2Ni兩 種覆晶銲錫凸塊,在兩組環境溫度 (30°C及150°C)與兩組平均電流密度 (5 kA/cm²及20kA/cm²)測試條件組合 下之電遷移壽命,以及相關的電遷移 現象。



實驗設計

高溫操作壽命試驗試片為27×27 mm²覆晶封裝體,包含一個7.6×7.6mm² 具迴路設計(Daisy Chain)之晶片。此晶 片以720顆防銲緑漆界定(Soldermaskdefined)銲錫凸塊黏接於同具迴路設計 的基板上,並施以填充底膠(Underfill)。銲錫凸塊組成成份為62Sn-36Pb-2Cu或62Sn-36Pb-2Ni,直徑約為 130µm、間距為270µm;保護層(Passivation)開口寬度為90µm;使用鋁/鎳 釠/銅三層式凸塊下金屬層(UBM),以 及無電鍍鎳金表面處理之銅質基板銲 墊,其中鎳層約3µm厚、金層約 0.05µm厚。

圖一為基板佈線圖。在進行通電 試驗前,封裝完畢之試片經過兩次迴 銲以模擬植球與上板兩項過程。通電 試驗時,此試片僅施加定電流於圖中 標示位於晶片邊緣區域的單一迴路 上。此迴路包含五顆銲錫凸塊,其給 定名稱與電子流方向詳見圖二,電流 沿反方向流動。試驗中即時監測圖一 所標示的R1、R2及R3三區段之電阻, 待任一區段測得之電阻超越2Ω即判定 接點失效,停止試驗。圖二中標示V2-/V3+之銲錫凸塊僅容電流通過頂部, 可藉以觀察銲錫凸塊高溫儲藏老化 (Aging)現象。本研究考慮兩種定電流 與環境溫度組合之測試條件:0.32 A-150°C以及1.28 A-30°C。這兩組定電



▲圖二 電子流方向示意圖



▲圖一 基板佈線圖



電遷移壽命

試驗中發現R2 區段最易跨越接點 失效門檻。此區段 對應的有效銲錫凸 塊為V2+,其電子 流由UBM往基板銲 塾 流 動 。 相 較 於 0.32 A-150 °C測試 條件下電阻逐漸升 高至跨越2Ω失效門 檻,在1.28 A-30 °C 測試條件下電阻的 變動較為劇烈。圖 三為各試驗條件下 電遷移壽命之韋柏 分佈(Weibull Distribution),結果整理 於表二。由結果可 知,在0.32 A-150°C 測試條件下試驗結 果較為穩定。此 外, 在0.32 A-150 °C 測試條件下62Sn-36Pb-2Cu具有較長 **電遷移壽命**,然而 在1.28 A-30 °C測試 條件下則以62Sn-

表一 試驗組合

試驗批號	電流	平均電流密度	環境溫度
A-1(錫鉛鎳)	0.32 A	5 kA/cm ²	150°C
A-2(錫鉛鎳)	1.28 A	20 kA/cm ²	30°C
B-1(錫鉛銅)	0.32 A	5 kA/cm ²	150°C
B-2(錫鉛銅)	1.28 A	20 kA/cm ²	30°C

表二 電遷移壽命

	0.32 A-150 °C		1.28 A-30 °C			
試驗批號	A-1	B-1	A-2	B-2		
初次失效	138小時	992小時	506小時	81小時		
特徵壽命	168小時	1316小時	1145小時	692小時		
韋柏斜率	10.6	6.5	2.1	1.0		



▲圖三 電遷移壽命之韋柏分佈圖

流對90μm之保護層開口寬度而言,相 對應的銲錫凸塊平均電流密度分別為 5kA/cm²及20kA/cm²。試驗組合見表 一,每組試驗包含22個試片。 36Pb-2Ni具有較長電遷移壽命。

電遷移現象

銲錫接點經判定失效時,將試片



取出,以掃描式電子顯微鏡觀察其斷 面上所顯示的電遷移現象。由觀察結 果發現,電子流由UBM流向基板之 V1+及V2+銲錫凸塊較電子流反向流動 之V1-及V3-銲錫凸塊易於發生電遷移 破壞。圖四為0.32 A-150 °C測試條件 167小時之V2+錫鉛鎳銲錫凸塊,圖中 箭頭為電子流方向。由此圖可明顯發 現, 乳洞(Void)發生於UBM週遭, 其 原因為UBM電遷移或消耗 (Depletion)。銲錫凸塊内微結構的分佈 與排列方向可能與電子流方向有關。 部分研究認為銲錫凸塊中,電子流沿 著流入口與流出口相連之對角線最短 路徑行進⁽²⁾,然而根據數值分析結果顯 示,雖在流入口與流出口兩處之電子 流有偏移(Tilting)與擁擠(Crowding)等 現象,但銲錫凸塊中電子流大抵皆沿 縱向流動(3,4)。

在0.32 A-150 °C測試條件下銲錫 凸塊錫鉛分離現象明顯,如圖五所 示。然而此現象在1.28 A-30 °C測試條 件下並不常發生。

圖六所示為1.28 A-30 ℃測試條件 542小時之V1+錫鉛鎳銲錫凸塊,於鄰 近UBM區域之介金屬化合物(Intermetallic Compound; IMC)分析。這些介 金屬化合物主要成份為錫、鎳、銅,亦 包含由基板銲墊遷移而來的金元素。

根據銲錫凸塊斷面觀察結果顯 示,在1.28 A-30 ℃測試條件下之錫鉛 銅銲錫凸塊電遷移失效模式較錫鉛鎳 銲錫凸塊更為複雜。圖七為1.28 A-30



▲圖四 以0.32 A-150 °C測試167小時之 V2+錫鉛鎳銲錫凸塊



▲圖五 以0.32 A-150 °C測試1345小時 之V1+錫鉛銅銲錫凸塊



▲圖六 以1.28 A-30 °C測試542小時之 V1+錫鉛鎳銲錫凸塊



°C測試條件519小時之V1+錫鉛銅銲錫 凸塊斷面,可發現導線與UBM中的鋁 元素經電遷移堆疊於電子流流入銲錫 凸塊處或導線中,而形成丘狀凸起 (Hillock)。

試片中之V2-/V3+銲錫凸塊僅容電 流通過頂部,可藉以觀察銲錫凸塊, 高溫儲藏老化現象如圖八所示,為1.28 A-30°C測試條件542小時之V2-/V3+錫 鉛鎳銲錫凸塊斷面。然而由圖九所



▲圖七 以1.28 A-30 °C測試519小時之 V1+錫鉛銅銲錫凸塊

示,在1.28 A-30°C測試條件107小時之 V2-/V3+錫鉛銅銲錫凸塊斷面,發現銲 錫合金在UBM處產生消耗而形成孔 洞。更嚴重者如圖十所示,為1.28 A-30°C測試條件519小時之V2-/V3+錫鉛 銅銲錫凸塊斷面,銲錫凸塊側面已全 部消耗而形成柱狀體。值得注意的 是,這類特殊電遷移失效模式,大部 分發生於1.28 A-30°C測試條件下之錫 鉛銅銲錫凸塊,而相同測試條件下之



▲圖九 以1.28 A-30 °C測試107小時之 V2-/V3+錫鉛銅銲錫凸塊



▲圖八 以1.28 A-30 °C測試542小時之 V2-/V3+錫鉛鎳銲錫凸塊



▲圖十 以1.28 A-30 °C測試519小時之 V2-/V3+錫鉛銅銲錫凸塊



錫鉛鎳銲錫凸塊則較少發生。

鋁導線因通入電流形成焦耳熱 (Joule Heating)效應,使V2-/V3+銲錫凸 塊產生縱向溫度梯度,而可能發生熱 遷移(Thermomigration)效應⁽⁵⁾。然而根 據此試片的電熱耦合數値分析結果發 現,此銲錫凸塊的縱向溫度梯度約僅 1°C⁽⁴⁾,因此造成如圖九與圖十所示之 斷面模式的主要驅動力應為電遷移。 因電遷移使此銲錫凸塊在鄰近UBM區 域產生孔洞,如**圖九**所示。當通電試 驗持續進行,因孔洞所引致的焦耳熱 提昇,可能使銲錫凸塊溫度接近其熔 點而產生近似迴銲(Reflow)情況,使銲 錫熔融填補孔洞,造成如圖十所示之 柱狀結構。與**圖九**相比,圖十之柱狀 結構中晶粒粗化(Grain Coarsening)結構 較少的現象似可支持此一觀點。此 外,銅較鎳易與錫在鄰近UBM區域形 成介金屬化合物,也較易因介金屬化 合物形成時的體積收縮而形成孔洞。

結論

本文以高溫操作壽命試驗方式探 討62Sn-36Pb-2Cu及62Sn-36Pb-2Ni兩 種覆晶銲錫凸塊在0.32 A-150 °C與1.28 A-30 °C測試條件組合下之電遷移壽 命,以及相關的電遷移現象。結果發 現,試片在0.32 A-150 °C測試條件下較 為穩定。在0.32 A-150 °C測試條件下, 錫鉛銅銲錫凸塊具有較長電遷移壽 命,然而在1.28 A-30 °C測試條件下則 錫鉛鎳銲錫凸塊有較長電遷移壽命。 以掃描式電子顯微鏡觀察銲錫凸 塊迴路失效時,銲錫凸塊斷面上所顯 示的電遷移現象發現,電子流由UBM 流向基板之V1+及V2+銲錫凸塊較電子 流反向流動之V1-及V3-銲錫凸塊氨於 發生電遷移破壞。在0.32 A-150°C測試 條件下,銲錫凸塊錫鉛分離現象明 顯,然而此現象在1.28 A-30°C測試條 件下並不常發生。在1.28 A-30°C測試 條件下,錫鉛銅銲錫凸塊電遷移失效 模式較錫鉛鎳銲錫凸塊更為複雜,即 便試片中之V2-/V3+銲錫凸塊僅容電流 通過頂部,也具有特殊的電遷移失效 模式。

參考文獻

- Tu, K. N. (2003). Recent advances on electromigration in very-large-scale-integration of interconnects. J. Appl. Phys., 94(9): 5451-5473.
- Zheng, P.-J., C.-Y. Hung, Z.-J. Lee, C.-W. Lee, C.-S. Chung and J.-D. Wu (2003). A comparison of electromigration and thermal fatigue performance between thin and thick film UBM. Proc. IMAPS 2003, pp. 93-99.
- Lai, Y.-S. and C.-L. Kao (2004). Numerical investigation of current crowding in flip-chip bumps. Proc. IMAPS Taiwan Tech. Symp. 2004.
- 高金利、賴逸少(2004):「覆晶封裝電流擁擠與焦 耳熱效應之電熱耦合分析與驗證」,機械工程學會 第二十一屆全國學術研討會論文集,國立中山大 學,高雄市。
- Ye, H., C. Basaran and D. Hopkins (2003). Thermomigration in Pb-Sn solder joints under Joule heating during electric current stressing. Appl. Phys. Lett., 82(7): 1045-1047.