低温真空熱處理錫-鉍合金表面成長石墨烯結構

陳孝綸,朱佑陞,薛柏彦,張騰溎,彭坤增 明志科大材料工程系

摘要

錫-鉍合金表面鋪灑高純度的奈米碳管,於真空(5×10⁻³ Torr.)管狀爐中,以低溫 150℃熱處理 2 小時使表面 的碳原子擴散至基材,奈米碳管將固溶入基材內,於冷卻時析出類磊晶石墨烯之結構沉積於基材表面,拉曼分 析中由三個波鋒 1330 cm⁻¹(D峰)、1588 cm⁻¹ (G峰)、2672 cm⁻¹ (2D峰)得知為石墨烯結構,X-光繞光譜知其結 構有分別有 Sn、Bi、C 特徵峰值出現,說明表面有石墨烯結構但基材內並不產生合金相,橫截面 SEM 觀察錫-鉍合金基材有偏析現象與晶粒細化現象,相較於常用的化學氣相沉積 (Chemical vapor deposition)所製備之石 墨烯,此方法可在低溫氛圍下製備,大幅度減少熱處理成本及等待時間。

關鍵詞:石墨烯、Sn-Bi、真空管狀爐、維克氏硬度

通訊作者:陳孝綸 e-mail: <u>u01187120@mail2.mcut.edu.tw</u>

1. 前言

錫-鉍合金近期普遍應用於於無鉛銲料使用的選 項之一,常用的有 58Bi-42Sn[1]與 95Bi-5Sn[2],但當 鉍含量超過 3wt%則熔點高於共晶溫度。此共晶溫度 比傳統 63wt%Sn-37wt%Pb 高出約 10℃。使得此銲錫 合金呈現易氧化與亦遭環境腐蝕的現象,加入鉍元素 會增加其抗腐蝕性及降低熔點,使熔點降至與 Sn-Pb 合金相近,適合低價位產品的製程,但因為具有容易 氧化的特性。此外鉍具有降低表面張力的性質,少**冒**. 的添加能使擴散性增強,在耐疲勞特性跟高溫銲材上 都比傳統錫鉛合金優越[3,4]。

錫-鉍二元合金是市面上常見的低溫無鉛銲料之 一,而銅和金常分別用於印刷電路板中的基層材料與 電鍍材料,也是覆晶(flip chip)製程[5,6]中主要的凸塊 下金屬化(under bump metallurgy)的金屬層材料。錫鉍 合金應用在模具的修補或製造上技術層次上已無多大 的難處,不可否認的是當模具在高溫高磨耗的環境下, 表面低強度特性是錫鉍合金的缺點;然而,錫目前製 備石墨烯的方法,是以高溫 900℃ 化學氣相沉積 (Chemical vapor deposition)在銅或鎳表面沉積[7], 也有些是表面鋪灑碳源後進行高溫真空熱處理而得, 同樣是高溫都促使晶粒成長雖然加入碳源成長為石墨 烯可以抑制晶粒成長也能夠達到晶粒細化,但因為高 溫的關係耗資的成本還是很高,希望降低製程設備成 本以低溫150℃製備石墨烯。

實驗發現在錫鈔合金表面鋪灑奈米碳管,在真空 的環境下持溫 150℃、兩小時後,表面的碳確實可滲 入基材造成表面硬化的效果,除此之外觀察到錫鈔合 金在此溫度與時間下,基材會產生明顯有連續網絡狀 共晶組織。

2. 實驗方法

備製錫-鉍合金使用錫(99.9%)、鉍(99.9%)以事先 以6:4比例配置,在負壓的小型熔煉爐,熔煉出最低 熔點(139℃)的錫-鉍合金,再將其表面均勻鋪灑高純 度的奈米碳管移至真空高溫爐內。製程參數如下列呈 述:真空背壓抽至(5×10⁻³ Torr.)管狀爐中,升溫速率 15℃/min、恆溫時間2小時、恆溫溫度150℃,經過高 於熔點溫度加溫後,錫-鉍合金表面轉變為半熔融態, 合金從高溫冷卻時,若高溫長時間停置時,將會造成 晶粒大幅粗大,使奈米碳管均勻地擴散進基材內部形 成石墨烯,熱處理後進行拉曼光譜[8]分析表面擴散層 碳的種類、X-Ray (PAN analytical X' Pert-Pro MPD) 低角度繞射分析晶體結構、與相的鑑定,場發 SEM (JSM-6701F)對其表面形貌進行掃描,與維小維克 氏硬度分析;實驗流程如圖1所示。



3. 結果與討論

3.1 錫-鉍合金拉曼光譜分析

一般碳材料在拉曼光譜上有一些明顯的特性光譜: 鑽石結構的 sp3 混成軌域與其他四個碳原子所組成的 C-C 鍵[9]振動的拉曼光譜線位置在 1332 cm⁻¹; 晶型 石墨結構的 sp2 混成軌域組成,其 C-C 及 C=C 鍵振動 的拉曼光譜線位置各在 1350 cm⁻¹ (D peak,又稱二階 雙共振拉曼散射; D peak 相當於晶格缺陷, D peak 越 低晶格缺陷越少)及 1580 cm⁻¹ (G peak,又稱為一階 共振拉曼散射),另外,石墨烯還有個特性譜線在 2700 cm⁻¹ (2D peak,也是屬於二階雙共振拉曼散射)位置 [10,11]。圖 2 為 Sn-Bi 表面鋪陳奈米碳管熱處理後拉 曼光譜圖,圖 1 的 1330 cm⁻¹(D 峰)、1588 cm⁻¹(G 峰)、 2672 cm⁻¹ (2D 峰),可以說明在錫-鉍合金的表面成長 石墨烯,但是缺陷峰相對比 G、2D 峰強度大很多,可 能是因為合金中錫與鉍分別與碳源結合的鍵結程度不 同所造成的缺陷。

合金冶金過程中,合金制高溫在真空管狀爐中爐 冷,Sn的結晶相會從 Bi 相中慢慢析出在表面沉積, 又因 Sn-Bi 和碳彼此不互溶之特性,因此碳原子固溶 表面改質之 Sn-Bi 合金應用上在銲錫於半導體產業有 很大之潛力。可藉由 XRD 圖譜相呼應 CNT 的碳並不 與基材產生固溶相,是因為碳原子佔據錫鉍合金晶格 之間隙位置因而形成過飽合間隙固溶體。JCPDS 圖譜 分析結構仍為 C 之結晶相,確認 C 不與 Sn-Bi 產生反 應。



圖 2 錫铋合金表面鋪陳奈米碳管熱處理後表面拉曼 光譜圖

3.2 錫-鉍合金 XRD 圖譜分析

圖 3 為錫-鉍合金表面鋪陳奈米碳管熱處理後 X 光繞射圖譜,圖譜中 Bi、Sn 與 C 等結晶相,相圖輔 助說明錫-鉍難有固溶之合金相產生,故 X 光繞射圖 譜亦沒有錫-鉍合金的峰值出現,相對於奈米碳管也沒 有固溶相產生。為當錫、鉍合金在合金溶煉與 CNT 表 面固體滲碳反應時,錫與鉍彼此之間相互形單一固溶 體,造成錫與鉍的各個晶面相互成長,而此時的碳也 與基材相互不溶而碳與基材間形成間隙型固溶體存在, 間接使表面硬度大幅提升。



圖 3 錫-鈊合金表面鋪陳奈米碳管熱處理後 X 光繞射 圖譜

3.3 錫-鈊合金 OM 與 SEM 觀察

傳統錫-鉍合金應用於無鉛焊錫的焊接材料上,材 料受熱所衍生熱疲勞與潛變關係其機械性質可靠度正 相關,為增加其機械性質所以添加第三元的鋅或銀等 元素來增強其機械性質。但錫-鉍合金的低熔點特性不 應添加第三元或第四元合金而使熔點變高。ASTM Handbook [12],50wt.%Sn-50wt.%Bi 合金熔點為 139 ℃,為讓所鋪陳的奈米碳管可藉由高溫由表面擴散到 錫-鉍合金。由場發掃描式電子顯微鏡觀察奈米碳管分 散不均勻擴散在表面且擴散最長深度 600um。且未受 奈米碳管擴散影響區域,明顯因高溫而使經歷成長而 變大。目前工業界無鉛焊料所選擇的熱門合金為 Zn-Sn-Cu-Bi 或 Sn-Ag-Cu-Bi 材料,添加鉍含量不同對於 抗剪強度性質有其正相關的影響。高溫而產生不規則 表面,由 EDS 分析知其成分因熱處理而產生共晶組織, 圖 4(b)中有些周圍較亮的小點可能是因為表面合金氧 化造成電荷累積放電,原因是氧化物導電性不佳的關 係。

從材料表面發現有明顯有連續網絡狀共晶組織。 此組織的形成相對於硬度與耐腐蝕的程度(碳是抗蝕 性良好的素材)相對於原基材未鋪陳 CNT 都有提高的 現象,至於提升表面硬度值也有相當的貢獻,唯因碳 在表面層造成細晶粒硬化,相對於基材,則因溫度與 常時間造成 Sn 與 Bi 偏析 (Segregation)的現象。



圖 4 錫��合金表面鋪陳奈米碳管熱處理後表面(a)OM; (b)SEM

經過熱處理的樹枝狀結構,使表面鋪陳的奈米碳 管從表面擴散到錫-鈊合金內,利用接近熔點的溫度擴 散進去,如圖 5(a)未滲入碳錫-鈊合金有偏析現象,因 為熔爐設定溫度太高可能造成冷卻時候鈔的熔點 271℃比錫的熔點 232℃還高,所以冷卻時候即使比例 為 Sn-50%、Bi-50%也會有此現象產生。圖 3(b)為表面 因滲碳關係造成細化晶粒而使硬度值增加,碳結合抑 制了鈊的晶粒成長,相較使鈊的在母材區的晶粒明顯 細化很多。

3.4 錫-鉍合金硬度比較

前面的拉曼分析中可以知道因為碳對於錫與鉍的 鍵結程度不同而產生了很大的缺陷,因此我們要證實 碳到底是與哪一種金屬容易鍵結,又因為有偏析現象 所以做硬度測試的時候,可以分成在電子顯微鏡下的 白色部分 (較亮) 與黑色部分 (較暗), 分別做微小維 克式硬度的比較,由表1中可以得知在退火前、退火 後與鋪灑碳材退火後,黑色部分的硬度值沒有太大的 差異,而白色部分就有明顯變高的趨勢,可以得知我 們鋪灑的碳材是與白色部分做鍵結並成長為石墨烯使 鋪灑碳材熱處理後的硬度上升許多,從此我們可以推 測白色部分就是鉍因為一般常溫下鉍的硬度就比錫還 要高,而且鉍的晶體結構為三方晶系跟錫的四方晶系 比起來較容易與鋪灑之碳材為泰米碳管是蜂巢狀的六 角結構鍵結,所以白色為鉍、黑色為錫而拉曼分析中 大部分的缺陷是錫表面沒有成長成石墨烯而造成整塊 基材表面為片狀的石墨烯。



圖 5 錫��合金表面鋪陳奈米碳管熱處理後橫截面(a) 未滲入碳 (b)含有滲碳 (C)富��區 EDS 分析(d)富錫 區 EDS 分析

相較於富鉍區原子百分比 Bi:Sn:O:C = 48.8:14.5:13.0:23.7;而富錫區之原子百分比 Bi:Sn:O:C=13.5:45.7:18.4:22.4;對於錫鉍合金中,因高 溫而產生不規則表面,由 EDS 分析知其成分因熱處理 而產生偏析的現象,圖 5(b)中有些周圍較亮的小點可 能是因為表面殘留的奈米碳管,由於導電性不佳的關 係在 SEM 圖下會有此現象。

\bigcirc	Sn-Bi Alloy		Sn-Bi Alloy annealed		Sn-Bi Alloy + C annealed	
	白色部分	黑色部分	白色部 分	黑色部分	白色部分	黑色部分
硬度值 Hv	598.31	539.86	638.66	531.34	678.32	539.97

表1 微克氏硬度值比較

5. 結論

Sn-Bi 表面鋪陳 CNT 後經真空管狀爐加熱之後, 表面易形成介金屬化合物,應為 Sn-Bi 合金在熱處理 過程中 Sn 的活性優於 Bi 容易在表面析出 Sn, 而 Sn 會與 C 結合, 在結合過程因碳的純度使表面活化生成 石墨烯,實驗過程中界面生成物層的厚度隨反應時間 的增加而緩慢增厚,加溫熱處理的過程中,合金素材 或元件的內應力會獲得有效的消除,基材會產生明顯 有連續網絡狀共晶組織。但此熱處理過程會伴隨著晶 粒成長,導致材料的機械強度因晶粒的尺寸增加而劣 化; 散佈不同碳材顆粒後, 碳材顆粒可以有效抑制晶 粒尺寸的成長,讓晶粒細化之結果得以實現。利用過 渡金屬在高溫熔融時產生的催化機制[13],當金屬因 高溫由固態轉為液相時,同時因高溫擴散產生鍵結, 發生有規則性的重組排列部分碳材會滲入此些晶粒的 結構之間隙強化其強度。透過高溫真空管狀爐進行熱 處理約兩個小時之後,進行冷卻而讓晶粒細化後的合 金回復到室溫。冷卻完畢該些自高溫真空管狀爐熱處 理之的合金之後,接著再將其表面上多餘殘留之碳材 顆粒移除,即可獲得所欲取得之表面硬化材。

6. 参考文獻

[1]羅金龍,2001,58Bi-42Sn 無鉛銲料與球矩陣封裝 中 Au/Ni/Cu 墊層界面反應之研究,碩士論文,國立 中央大學化學工程研究所.

[2] M. Abtew and G. Selvaduray, Materials Science and Engineering, Vol. 27, p.95 – 141, (2000).

[3] N. C. Lee, "Getting Ready for Lead-Free Solders,"Soldering & Surface Mount Technology, No. 26, July, p.65-69, (1997).

[4] R. R. Tummala, Eugene J. Rymaszewski and Alan G.Klopfenstein, "Microelectronics Packaging Handbook", partIII, by Chapman, (1997).

[5]陳來芸,2011年,覆晶封裝鐸錫接點在介面反應, 電遷移與熱遷移下之顯微結構變化,Microstructure Changes Associated with Interfacial Reactions, Electro migration and Thermo migration in Flip Chip Solder Joints,碩士論文,交通大學材料科學與工程系所。 [6] 陳昭銘,黃孟槺,顏怡文,"錫鉍銲料與金基材界面 反應之研究",台北科技大學,2008,p.6-7。 [7] 蔡宜庭,"以化學氣相沉積法製備石墨烯薄膜"國 立成功大學,2012,p17-28 [8] 蔡淑慧,"拉曼光譜在奈米碳管檢測上之應用", 奈米通訊,第十二卷第二期。 [9] 莊鎮宇,"石墨烯簡介與熱裂解化學氣相合成

方法合成石墨烯的近期發展"2010,物理雙月刊 33 卷 2期,p155

[10] Andrea C. Ferrari, John Robertson 編, 譚帄恒, 李峰, 成會明譯, 碳材料的拉曼光譜:從納米管到金剛石,北京市:化學工業出版社,2007,第1-36

[11] Li Qiao-Qiao, Han Wen-Peng, Zhao Wei-Jie, Lu Yan, Zhang Xin, Tan Ping-Heng, Feng Zhi-Hong, Li Jia.Raman spectra of monoand bi-layer graphenes with ion-induced defects-and its dispersive frequency on the excitation energy. Acta Physica Sinica,2013,62(13):137801

[12]Hugh Baker Editor, ASTM Handbook Volume 3 Alloy Phase Diagrams

[13]傅强,包信和,"石墨烯的化学研究进展",科學通報,2009,第54卷,第18期