# 碳管對於六四黃銅合金真空熱處理表面改質石墨烯之製備

楊朝越,高裕翔,蔡既瑋,黃子維,彭坤增

明志科技大學材料工程系

#### 摘要

高純度碳原子在六四黃銅表面擴散,高溫真空(5×10<sup>-3</sup> Torr.)管狀爐冷使碳原子有足夠時間擴散[1-2]至基材 內。 將奈米碳管置於黃銅表面,作為製備合金表面改質之方法,觀察黃銅橫截面被奈米碳管擴散深度發現:黃 銅真空熱處理溫度900°C、2小時,擴散深度750um,奈米碳均勻分佈在擴散層且與黃銅均勻固溶,並且在TEM圖 中可觀察到碳與黃銅產生Cu<sub>x</sub>Zn<sub>x-1</sub>合金相[3]且平均晶粒直徑約4.3nm之奈米點,透過微小維克式結果顯示黃銅-碳 合金之硬度將隨著碳之固溶得到塑性提升之特色,改質後合金表面硬度值為62.87[4](Hv),而原始黃銅合金經 熱處理後硬度為96.41(Hv)。研究發現在熱處理過程中,無論是單層或多層奈米碳管等碳材顆粒皆可以有效抑 制黃銅因高溫所衍生晶粒尺寸的成長,造成細晶粒因黃銅延展性優於其他金屬,晶粒細化之後的結果在硬度的 表現造成超塑性滑移;透過碳材顆粒的擴散滲透之下改變合金表面的機械性質,且因擴散滲透後在黃銅表面將 形成石墨烯之結構。

## 1.前言

現有技術對六四黃銅之表面改質是透過高溫熱處 理之後加工而使之再結晶,連串熱作與冷作交互作用 以降低再結晶溫度。高溫熱處理過程中雖然可消除合 金的內應力,但此熱處理過程會伴隨著晶粒成長,晶 粒的尺寸增加導致材料的機械強度劣化,容易因外加 應力而加速晶界氧化[5]或因潛變(creep)[6]致使晶粒 間破裂(crack)。為使材料不因熱處理而產生的裂化行 為,嘗試其他細化合金晶粒之方法,簡單地透過鋪陳 奈米碳管等碳材顆粒於黃銅表面之後,將黃銅進行加 温,使表面因晶粒成長受到抑制而呈現細化現象。高 溫下,沉積的石墨碳原子可利用過渡元素的催化作用 [7]自行修復聚集。 奈米碳管置於高真空下加熱到 900 ℃後(未達熔點),碳原子將滲入黃銅佔據其間隙並與 相近之碳原子鍵結形成碳-碳鍵結[8],而在表面形成單、 雙層石墨烯[9]結構。並且因長時間高溫的作用下,碳 材會因擴散而深入基材形成晶粒細化的現象。

石墨烯 (Graphene) 具備高導電、高韌性、高熱 導、耐腐蝕等多種特性,運用在金屬表面工程上可有 效改善金屬表面之物、化性,實驗利用碳原子於黃銅 中固溶之特性,在黃銅表面上固溶形成石墨烯之結構, 同時抑制了表面晶粒成長造成晶粒細化,除了以較低 成本方式成功地製備出石墨烯,亦能有效對黃銅進行 表面改質。

## 2.實驗方法

對欲進行表面晶粒細化之黃銅表面,透過均勻鋪 陳的方式,將奈米碳管粉末、顆粒直接散佈於黃銅表 面。將散佈好奈米碳管之黃銅移至高溫真空管狀爐中 進行熱處理。六四黃銅之熔點約為 1100 ℃,為讓所 鋪陳的奈米碳管可藉由高溫由表面擴散到黃銅底材, 真空熱處理、升溫速率 10℃/min,加熱溫度 900℃、 持溫2小時。

利用 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,高解析度透射電子 顯微鏡(HRTEM, Philips, FET TECNAI G2 20)對橫截 面進行微結構分析與霍爾效應[10-11]量測電阻率與導 電率與及維小維克氏硬度分析(Mitutoyo, Vicker Hardness HM)。並驗證碳之固溶方式; Raman 光譜[12-13]中可得到石墨烯之峰值,判斷石墨烯成長的品質。

#### 3.結果與討論

## 3.1 顯微鏡觀察熱處理後黃銅表面與橫截面

未經過熱處理後以顯微鏡觀察黃銅表面如圖 3-1 所示, 晶粒細小而存有許多因冷加工而存在大量晶界 缺陷(雙晶),此為典型軟材料經冷作加工之後始再結 晶溫度降低使結構呈現多晶界硬度提升之現象。



圖 3-1 鋪陳奈米碳管熱處理後 OM 表面

在圖 3-2 為 CNT 鋪陳在黃銅表面經高溫真空管 狀爐燒結 900℃持溫兩小時後,場發掃描式電子顯微 鏡(FE-SEM)觀察可發現奈米碳管均勻擴散在表面且 深度約為 750un。奈米碳均勻分布在表面形成細小晶 粒,形成異質擴散,而未受奈米碳管擴散影響區域, 明顯因高溫而使晶粒成長而變大。



圖 3-2 表面鋪陳 CNT 晶粒細化之黃銅橫截面

銅與碳不互溶,高溫時銅含量較高的合金將變為 熔融液態狀,透過黃銅合金與奈米碳管的比重之差異, 理論來說奈米碳管近乎完全漂浮在熔融合金表面,內 部並沒有 C 相的存在,然而圖 3-2 實驗驗證當黃銅表 面鋪陳奈米碳管時,奈米碳管會固溶於黃銅內部[14], 是在於奈米碳管的活性優於黃銅,且形成插入式固溶 體[15],黃銅表面大晶粒受固溶之碳相影響,限制了晶 粒成長而得到表面晶粒細化之黃銅。在圖 3-3 中可發 現其黃銅橫截面心部仍維持較大的晶粒結構。

表面滲奈米碳所行程之細晶粒,冶金學的觀點來 看類似超塑性[16],超塑性表示在具有特定組織之材 料及在特定之環境下產生變形時具有極高之延展性, 而其內部對變形之阻抗很小。而造成超塑性的變形之 機構在已習知的知識是屬於潛變(Creep)包括:(1) 細晶粒轉動(Grain Rotation)的細晶組織(Fine-Grain Structure)且晶粒大小 $\leq 10 \, \mu \, m$ ,在超塑變形時晶粒穩 定性高;(2)晶界滑移(Grain Boundary Sliding)。



圖 3-3 奈米碳管固溶後黃銅心部仍維持大晶粒結構

## 3.2 X-ray 繞射光譜分析

由於銅和碳彼此不互溶之特性,因此碳原子固溶 表面改質之黃銅合金在高溫之應用上有很大之潛力。 圖 3-4 X-光繞射的結果顯示黃銅的晶格有擴張之情 形,這是因為碳原子佔據黃銅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 Cu<sub>x</sub>Zn<sub>x-1</sub>之結晶相,確認C不與黃銅產生反應。

#### 3-3 HRTEM 圖譜分析

碳源利用擴散的方式進入銅基材,間隙型固溶破 壞了黃銅表面介金屬化合物的結構;而過飽和之碳源 則發生析出硬化,黑色部分為碳均勻排列與場發掃描 式電子顯微鏡圖相同,明顯知其碳的分部大小不均約 5-10 nm。如圖 3-5 所示,中富碳區與基材表面不平整 且碳在表面呈現結晶狀態,富碳區的面間距為 0.7nm



圖 3-5 中為抑制銅金屬因高溫的晶粒成長。從圖 3-6 高倍率中清楚的看見, 奈米碳點分部有其方向性 分部,圖中方框放大圖可明顯觀察滲入的奈米碳點仍 維持其結晶的狀態,這些破壞了六四黃銅結構的結 晶,降低了其阻礙差排滑移之功能,造成較易塑性變 形且硬度下降。



圖 3-5 HRTEM 銅碳合金經退火後碳擴散

## 3.3 Raman 光譜分析

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1580cm-1(Gpeak,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 (2Dpeak,也是屬於二階雙共振拉曼散射)位置[17]。 圖 3-7 為黃銅表面鋪陳奈米碳管熱處理後拉曼光譜圖, 觀察在1326、1593 以及2648 cm-1 有明顯的碳峰值, 雖然峰值不強說明石墨烯的成分不如預期的高品質, 但仍可確認碳的確固溶在基材內與圖3-1、3-2 說明相 呼應,這表示擴散的碳源以石墨烯的形態存在,石墨 烯主要是看 D峰、2D峰及 G峰,而圖3-7 的拉曼光 譜符合上述的峰值。



圖 3-6 HRTEM 對奈米碳點擴散基材,圖中右下放大圖 為圖中方框放大



### 4.結論

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,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變化, 碳材顆粒可以有效抑制晶粒尺寸的成長,讓表面晶粒 細化之結果得以實現。

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黃銅合金回復到室溫。 冷卻該自高溫真空管狀爐熱處理之黃銅合金後,接著 再將其表面上多餘殘留之碳材顆粒移除,即可獲得所 欲取得之成品。由於真空熱處理阻隔大氣中氧與碳的 影響,確實驗證碳並不與黃銅產生反應的合金相。

使用銅箔所製造之石墨烯與本次結果相當類似 [18],透過腐蝕將本次黃銅基材去除,亦可得到單、雙 層結構之石墨烯。藉由熱處理方法,鋪陳奈米碳管使 其將低熱處理溫度達到碳擴散至金屬薄膜的目的,賦 予金屬塊奈米碳管之特性並增加金屬塊材與金屬薄膜 應用價值性擴展。

## 5.参考文獻

- 龙郑易,刘咏,贺跃辉,肖逸锋,周永贵,李芳.
  渗碳时间对梯度硬质合金显微组织和抗弯强度的 影响,中国有色金属学报,2007,17(2):326-330.
- [2] 周明弘,高振弘,鄭紹良"儲氫材料 Mg2Ni 生長動 力學之研究" 2007,6, p15-17
- [3] Hugh Baker Editor, ASTM Handbook Volume 3 Alloy Phase Diagrams
- [4] 蒲吉斌,王立平,薛群基"石墨烯摩擦学及石墨烯 基复合润滑"摩擦學學報,2014,1,第34卷,第1期
- [5] 李铁藩,"金属晶界在高温氧化中的作用"中国 腐蚀与防护学报,2002,6,第22卷第3期
- [6] Jian-FengWen, Fu-Zhen Xuan, Shan-Tung Tu,
  "Numerical Analyses of Interaction Behavior of Multiple Surface Cracks Using a Modified Creep-Damage Model and Fracture Mechanics Approach" ASME 2013 Pressure Vessels and PipingConference, V005T11A029-V005T11A029
- [7] 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
- [8] 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,
- [9] Hong-Ming Lin, "奈米碳管之合成技術",Tatung University

- [10] 李明洋,唐九君"石墨烯的量子霍爾效應與弱局 域效應"2011,4,物理雙月刊 33 卷 2 期,p208-213
- [11] 王慧瑀,羅奕凱 "The studies of AlGaN/GaN heterostructures by T-dependent and B-dependent Hall measurements" 國立中山大學, 2004 p14-17
- [12] 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,p1-36
- [13] 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。
- [14] J. P. Chu, P. Y. Lee, C. H. Chung, J. M. Rigsbee, J. Y. Wang, "Microstructure and properties of Cu-C pseudoalloy films prepared by sputter deposition", February 1998, Volume 29, Issue 2, p 647-658
- [15] 成會明編著,張勁燕校訂,2006,9,"奈米碳管(1 版2刷)",五南出版商,p120
- [16] T. G. Langdon, "Superplastic in Ultrafine-Grained Materials", Key Eng. Mater., 97-98, 1994, pp.109-124.
- [17] 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" State Key Laboratory of Superlattices and Microstructures, Institute of Semiconductors, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100083, China; Science and Technology on ASIC Lab., Hebei Semiconductor Research Insitute, Shijiazhuang 050051, China, Acta Physica Sinica, 2013, Vol. 62 Issue (13): 137801
- [18] Xuesong Li, Weiwei Cai, Jinho An, Seyoung Kim, Junghyo Nah, Dongxing Yang, Richard Piner, Aruna Velamakanni, Inhwa Jung, Emanuel Tutuc, Sanjay K. Banerjee, Luigi Colombo, Rodney S. Ruoff, "Large-Area Synthesis of High-Quality and Uniform Graphene Films on Copper Foils", Science 324, 1312 (2009)