fcc-Feの作製の試みとその評価

前田浩二 (工学部技術部第一技術系第二班)

はじめに

金属内包フラーレン合成の研究過程で、炭化ランタンの単結晶超微粒子を閉じ込めた 多層のグラファイト籠が発見された.この複合物質は数ナノメートル(nm)から数十nm のサイズをもち、外側のグラファイト層が三次元的に閉じた構造をもっている.また、 炭素電極を用いたアーク放電蒸発法により、強磁性金属の超微粒子を炭素ナノカプセル に包み込む技術も開発された.このカプセルは球状の形をもち、外殻が多層の黒鉛層か らなり、機密性に優れ、内部の金属微粒子を酸化や加水分解から保護する機能をもって いる.この耐候性と材料の微細性、さらに黒鉛が本来もつ潤滑性を利用することにより、 金属材料への応用が広がるものと期待されている.

本研究の目的

鉄は図1に示すように、温度の上昇と共に結晶構造が体心立方格子(bcc)から面心立方 格子(fcc)へと変化し、またbcc構造へと変わる.この鉄の変態の中で910℃から1400℃ の間のfcc鉄を一般に γ -Feと呼んでいる. γ -Feは、反強磁性であるという特性を利用 して、高密度磁気記録に用いられる巨大磁気抵抗(GMR)材料として期待されている. アーク放電法ではコバルトのみをカーボンナノカプセルに内包させた場合、Coの高温 間であるfcc-Coのみが内包された⁽¹⁾.そこで今回は、酸化の問題がなく、高温相の状 態をカーボンナノカプセルに入れる性質を利用して、Feの高温相で存在するfcc構造(常 温でFeはbcc構造)をもった γ -Fe微粒子の作製を試みたので報告する.

γ-Fe内包カーボンナノカプセルの作製方法

γ-Fe微粒子の作製はアーク放電蒸発装置を用いて、Heガス中で行った.Fe微粒子 を内包するカーボンナノカプセの成長過程は図2に示す.まず陰極と陽極の間でアーク 放電をさせると、陽極が高温になり、カーボンおよび陽極の穴に添加した鉄が蒸発す



る. その後Heガス雰囲気中で蒸発したカーボンおよび鉄が液体の合金を形成し,温度 が低下するとカーボンの溶解度が低下し,黒鉛層が析出し黒鉛籠が外側に形成する. こ うした黒鉛籠の形成を繰り返し,多層のグラファイト層で覆われたFe内包カーボンナ ノカプセルが形成する.

結果

Heガス圧500TorrでFeを内包させたカーボンナノカプセルを作製し、その形状と結 晶構造を調べた.写真1の左に作製したナノカプセルのTEM像を示す.粒形は球状で、 寸法は50nm程度である.写真1の右はナノカプセルの一部を拡大したものであり、間 隔が約4Åの多層のグラファイトで覆われているのが確認できる.

図3に作製したFe内包カーボンナノカプセルのX線回折パターンを示す. ここで γ -Fe(111)と α -Fe(110)のピークが2 θ =40°~50°に存在し,また明らかにその他の γ -Feのピークも確認できた. 図4は、 γ -Feの(111)と α -Feの(110)のピークの部分を拡大した図であり、この図より2つのピーク強度の比を求めると、fcc:bcc=15.6:100であった。ここでナノカプセルの作製に用いたFeのX線回折パターンを図5に示すが、このようにカーボンナノカプセルに内包させる前のFeは α -Feのピークしか認められず、fcc-Fe(γ -Fe)はアーク放電法により作製されたことがわかる.



写真1 Fe内包カーボンナノカプセルのTEM像









そこでカーボンナノカプセルに内包される γ -Feの割合を増加させるための一つの方 法として、Coの添加を考えた.すなわちfcc-Coがfcc-Feを誘導することを期待して行っ たもので、添加したCoの量は、Feの原子比よりも少なくなるようにした.図6がその 結果であり、作製したFeCo内包ナノカプセルのX線回折パターンより、 γ -Fe(111)面 のピーク強度と α -Fe(110)面の強度との比をCo-Fe合金のCoの組成に対して求めたも のである.この図において、強度のピーク比は、Coの組成にかかわらず割合が、0.15 程度でほぼ一定となった.このことから、Coをアーク放電法でカーボンナノカプセル に内包する時にfcc-Coになるという特性を利用して、fcc-Feを誘導させるという方法 は困難であるということがわかった.

Coの添加がうまくいかなかったので今度は、放電中の温度や微粒子が急冷される際 に影響をおよぼすHeガスの圧力を変化させてナノカプセルを作製した.図7は各Heガ ス圧で作製したFe内包カーボンナノカプセルのfcc-Feの(111)面とbcc-Feの(110)面の 回折ピーク強度の比をまとめたものである.図より、作製雰囲気中のガス圧が500Torr 以下のところでは、fcc-Feの(111)面の回折ピーク強度とbcc-Feの(110)面のそれとの 比はさほど変化はないが、700~900Torrでは大きく増加し、3気圧から5気圧にかけて は増加率は小さくなったものの徐々にピーク比が増加し、5気圧でのbcc-Feに対する fcc-Feのピーク比は図8のX線回折パターンにも示すように約0.7であった.写真2はそ の時に作製された微粒子の電子回折パターンであり、fcc-Fe(γ -Fe)の回折パターンが 観察され、 γ -Feの存在が確認できた.

このように作製した γ-Feを内包したカーボンナノカプセルの温度に対する依存性を, γ-Feのピーク比が最も大きかったHeガス圧5気圧で作製したナノカプセルを用いて調



写真2 γ-Fe内包ナノカプセルの電子回折パターン

べた、図9にFe内包のナノカプセルの飽和 磁化と保磁力の温度依存性を示す. 保磁力 の昇温過程では150℃~250℃付近にかけて 上昇し、その後温度が上昇するとともに減 少していった. また降温過程では単調に増 加し、室温では昇温過程での最高値よりも 小さな値であったが、初めの保磁力の値と ほぼ同様になった. このことはナノカプセ ルが温度に対しての影響を受けず、元のま まの形状を維持していることを示す. 一方 飽和磁化の昇温過程においては室温から 200℃までは単調に減少してきたが、200℃島 から500℃まではほぼ一定の値をとり、そ の後急激に増加して600℃をピークに下が りはじめた. 降温過程では単調に増加し, 室温においては初めの値よりかなり大きな 値を示した. このようにナノカプセルの飽 和磁化が昇温過程において増大する要因は, ナノカプセル内にあるFegCのFeとCへの分 離が考えられる. そこでナノカプセルの Fe_aCがどの温度で分離しやすくなるかを 図10に示す. 200℃と400℃では時間の経









過に対して、飽和磁化の増加は少ししかなく、FeとCの分離はあまり進まない.しかし 500℃になると短い時間に飽和磁化が増加し、多くのFe₃Cが分離することがわかる.図 11は図9の降温過程を終えたナノカプセルのX線回折パターンである.fcc-Fe(111)面 の回折ピークは完全に無くなり、bcc-Fe(110)面の回折ピークだけが残った.このこと からFe内包カーボンナノカプセルに内包さ れている γ -Feは,温度を上げると α -Feへ 相変化することがわかった.そこで図12に 示すように,ナノカプセルの温度を変化さ せて γ -Feの(111)面の回折ピーク強度と α -Feの(110)面の回折ピーク強度の比を求 めた.その結果,2つの回折ピーク強度比 は,温度が上昇すると室温から約400℃ま では直線的に減少し,それ以降温度を上げ ていくとなだらかに減少した。



図12 γ-Fe(111)とα-Fe(110)面の 回折ピーク強度比の温度依存性

まとめ

Feの高温相に存在するfcc構造のγ-Feを内包するカーボンナノカプセルの作製を試 みた.その結果,Heガス圧が高い程,より多くのγ-Feが生成されることがわかった. その要因として,Heガス圧が高いとアーク放電付近の温度が上がり,この状態で,Fe とCがアーク放電により蒸気になり,それがアーク放電付近で凝縮すると,高温相の fcc-Feとして凝縮される.そして凝縮し始めたFeとCがアーク放電から離れた位置に 放出されるとfcc-Feのまま急冷される.その結果カーボンナノカプセル内のfcc-Feは bcc-Feに相変化せず,γ-Feを内包したカーボンナノカプセルが作製されるものと思 われる.

次にこのγ-Feの結晶性および磁気的特性の温度に対する依存性を調べた結果,温度 を上げて行くと、fcc-Feの割合が徐々に減少して、bcc-Feに相変化した.この要因と しては、カーボンナノカプセル内のfcc-Feが、熱処理の効果によって、より安定的な bcc構造に相変化したためである.また飽和磁化が500℃を越えたあたりで増加する原 因は、カーボンナノカプセルの急冷によりFeとCが完全に分離できなくFe₃Cとなって カプセル内に残っていたものが、この温度付近でFeとCに分離するためである.

今回は以上のような結果を得ることができたが、この報告が今後のγ-Fe微粒子の研究にわずかながらでも参考になれば幸いである.

【参考文献】

(1)前田浩二:コバルト単結晶微粒子内包カーボンナノカプセルの合成とその磁気特性(三重大学技術報告集,1996)