- ・実施課題番号:2006A0127
- ・実施課題名:希土類-Mg-Ni 系水素吸蔵合金の精密構造解析
- ・実験責任者所属機関及び氏名:(株)ジーエス・ユアサコーポレーション 綿田正治
- ・使用ビームライン:BL19B2
- ・共同実験者:
- (株) ジーエス・ユアサコーポレーション

黒葛原実,落合誠二郎,金本学,掛谷忠司,李冠平,尾崎哲也

(独) 産業技術総合研究所

境哲男,森下正典

# 【緒言】

希土類-Mg-Ni 系合金は従来の AB<sub>5</sub> 系合金に比べて水素吸蔵容量が大きく有望な水素吸蔵材料である. これらの合金は AB<sub>5</sub> ユニット(CaCu<sub>5</sub>型構造)とA<sub>2</sub>B<sub>4</sub> ユニット(Laves 構造)からなる種々の積層構造 をとることが知られている [1-3].我々は La-Mg-Ni-Co の組成をベースに Ni の一部を Mn,Al で, La の一 部を Pr,Y で置換することにより相構造が大きく変化し,同時に水素吸蔵特性も変化することをこれまで に報告している [4,5].本研究では水素吸蔵前後の合金の放射光 XRD 測定および XAFS 測定をおこな うことで,置換元素と結晶構造および水素吸蔵特性との関係についてさらに詳細な解析をおこなった.

#### 【実験】

種々の合金(RE,Mg)(Ni,Co,Cu,Mn,Al)<sub>b</sub>(RE:希土類,3.6≤b≤3.8)を高周波誘導溶解法により作製した. 粉砕後,ジーベルツ型装置により 80 における水素吸蔵特性を評価した.水素吸蔵前後の合金につい て放射光X線(SPring-8 BL19B2)を用いて XRD 測定および XAFS 測定をおこなった.XRD 用サンプ ルは φ0.3mm のガラスキャピラリーに合金粉末を封入して作製し,波長 0.7 でスピナーを使用して測定 した.得られた XRD パターンから生成相の同定を行い,Rietveld 法(使用ソフト:RIETAN2000 [6])に より,各合金相について格子定数を精密化し,存在割合を求めた.XAFS 測定は透過法によりおこなっ た.

### 【結果と考察】

置換希土類元素の異なる La<sub>0.64</sub>RE'<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.16</sub>(Ni,Co, Mn,Al)<sub>3.8</sub>(RE': La, Ce, Pr または Nd)合金について放 射光 XRD パターンの Rietveld 解析により求めた合金 相の存在割合を図 1 に示す.無置換合金(RE': La) は CaCu<sub>5</sub>型相(以下 AB<sub>5</sub>相)の偏析の割合が約 35% と高かったのに対し,Ce,Pr,Nd 部分置換合金はいずれ も AB<sub>5</sub>相が 15%以下と低く, Pr<sub>5</sub>Co<sub>19</sub>型相(5:19H 相), Ce<sub>5</sub>Co<sub>19</sub>型相(5:19R 相), La<sub>5</sub>MgNi<sub>24</sub>型相(1:4R 相) 等の積層構造相が 80%以上を占めた.このことは各 積層構造相中の La サイトに La に比べて原子半径の 小さい Ce, Pr または Nd が固溶することで AB<sub>5</sub> ユニ



Phase abundance (mass%)

図 1 La<sub>0.64</sub>RE'<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.16</sub>(Ni,Co,Mn,Al)<sub>3.8</sub> (RE': La, Ce, Pr,Nd) 合金における各相の存在割合

ットと  $A_2B_4$  ユニットの間の歪みが軽減され構造が安定化することを示唆している.各合金における生成相の格子定数の a 軸長を図 2 に示す.積層構造相の a 軸長は  $AB_5$  相の a 軸長に比べて 0.01 - 0.02 Å 大きい.積層構造を構成する 2 種類の構造の中で Laves 構造は  $CaCu_5$ 型構造に比べて a 軸長が大きいが,積層構造相では a 軸長が両者の中間的な値をとることで構造が安定化しているものと考えられる.また, Ce 置換合金は Pr または Nd 置換合金に比べて a 軸長が小さいことがわかった.本来の Ce の原子半径(1.825Å)は Pr(1.828Å)または Nd(1.821Å)と大きく違わないことから,各合金相中で Pr と Nd が 3 価に近い電子状態で存在しているのに対し、Ce は 4 価に近い電子状態で存在していることで格子が収縮しているものと考えられる.



図 2 La<sub>0.64</sub>RE'<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.16</sub>(Ni,Co,Mn,Al)<sub>3.8</sub>(RE': La, Ce, Pr,Nd) 合金の各生成相の *a* 軸長



図 3 La<sub>0.64</sub>RE'<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.16</sub>(Ni,Co,Mn,Al)<sub>3.8</sub>(RE': La, Ce, Pr,Nd) 合金の PCT 曲線(80)

各合金の水素吸蔵放出測定における PCT 曲線(圧力 - 組成等温線)を図3に示す.無置換合金は二段 のプラトーが観察された.格子体積が小さいAB<sub>5</sub>相と格子体積の大きい積層構造相で水素占有サイトの 安定性に大きな差があり,平衡圧に差が生じることを示している.Ce,Pr または Nd 部分置換合金は無置 換合金に比べて水素吸蔵放出のプラトーが一段となり平坦化することとともに水素吸蔵量が増加する ことがわかった.希土類部分置換による歪みの軽減により水素占有サイトの安定性の差が小さくなるも のと考えられる.特に Ce 部分置換合金は水素吸蔵および放出時の平衡圧が最も高く,最も平坦なプラ トーを示した.Ce または Nd 部分置換合金の水素吸蔵前後の XRD パターンを図4に,各部分置換合金

の水素化にともなう格子体積の増加率を表1に示 す.Pr,Nd 置換合金は水素吸蔵後のXRDパターン は水素吸蔵前のものと回折ピークの本数は変わら ず,低角側へのピークシフトのみが観察された. すなわちこれらの合金は元の構造を維持したまま 格子膨張しているものと考えられる.一方,Ce置 換合金は水素吸蔵にともないピークの分裂が観察 され,構造安定性に劣ることが示唆された.水素 吸蔵にともなう格子体積の増加率はPrまたはNd 合金は17-21%であったのに対し,Ce置換合金では 14 - 22%と相による差が大きかった.相によって 格子膨張の差が大きいと繰り返し水素吸蔵放出 をおこなった場合に,相と相の境界において歪みを



図 4 La<sub>0.64</sub>RE'<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.16</sub>(Ni,Co,Mn,Al)<sub>3.8</sub> (RE': Ce, Nd) 合金の水素化前後の放射光 XRD パタ ーン(波長 0.7)

生じやすく劣化を引き起こすと考えられる.実際 に各合金を用いて電極を作製し電気化学的水素吸 蔵放出を 50 サイクル繰り返した場合に Ce 置換合 金の容量維持率は 87%と Pr または Nd 置換合金の 96%に比べて低く,耐久性に大きく劣ることが確 認された.

Ce または Pr 置換合金の Ce LIII または Pr LIII 吸 収端 XANES スペクトルを標準試料である単体金 属,酸化物,塩化物のスペクトルとともに図5 に 示す.Ce 置換合金のスペクトルは吸収端が4 価の Ce 化合物である CeO<sub>2</sub>の吸収端よりも低エネルギ ー側にシフトしているものの,同様に2つのピー クを有しており,3 価の Ce 化合物である CeCl<sub>3</sub>の 表 1 La<sub>0.64</sub>RE'<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.16</sub>(Ni,Co,Mn,Al)<sub>3.8</sub> (RE': Ce, Nd) 合金の水素化前後の格子体積と水 素化にともなう増加率

RE 合金相	<b>1</b> 水素化前	水素化後	変化
	V( 3)	V(3)	V(%)
Ce AB5	100.3	87.6	14.4
1:4R	1543.9	1325.7	16.5
5:19H	842.2	712.3	18.2
5:19R	1269.5	1062.7	19.5
2:7H	643.0	528.8	21.6
AB5	105.6	88.0	20.0
Pr 5:19H	857.3	712.9	20.3
5:19R	1285.4	1068.7	20.3
AB5	103.3	88.0	17.5
Nd 5:19H	861.8	712.1	21.0
<u>5:19R</u>	1290.4	1067.3	20.9

スペクトルとは異なることがわかった.このことは Ce 置換合金中において Ce は 3 価よりも 4 価に近い 電子配置で存在していることを示唆しており,合金相の格子定数が Pr,Nd よりも小さいことと一致する. 一方,Pr 置換合金のスペクトルは1つのピークしか観測されず3価と4価を含む Pr<sub>6</sub>O<sub>11</sub>よりも3価のみ の PrCl<sub>3</sub>に近いことから,3価に近い電子配置で存在しているものと考えられる.







図 6 (La,Mg) (Ni,Co,Mn,Al)<sub>3.8</sub> 合金の(a) Ni-K 端および(b) Co-K 端の EXAFS 関数

水素化前後の無置換合金の Ni K または Co K 吸収端の EXAFS 関数  $k^3\chi(k)$ を図6 に示す.水素化後の プロットは水素化前のものに比べて位相が同じであるが,周期がずれており,格子内に水素が吸蔵され ることで Ni または Co 周辺の局所構造が大きく変化していることを示唆している.希土類-Mg-Ni 系合 金の構成元素のうち希土類, Mg は単体で水素化物を形成しやすく, Ni, Co は単体では水素化物を形成 しにくいが,合金水素化物中では希土類, Mg だけではなく Ni, Co においても水素の間に強い相互作用 が存在しているものと考えられる.

### 【まとめ】

放射光 XRD 測定および XAFS 測定をおこない,希土類-Mg-Ni 系合金における置換元素の相構造およ び水素吸蔵特性への影響を検討した.Ce 置換合金は水素吸蔵放出にともなう膨張収縮時の歪みが大きく 安定性に劣ることがわかった.cnに対し Pr および Nd 置換合金が構造安定性に優れ,実用的な水素吸蔵 材料として適していることがわかった.Ni,Co 付近の局所構造が水素吸蔵とともに大きく変化すること が示唆された.cnらの知見は高容量で耐久性にすぐれた水素吸蔵材料を開発していく上で役立つもの と期待される.

# 【謝辞】

今回の XRD, XAFS 測定およびデータ解析にあたっては高輝度光科学研究センター 産業利用推進室 の杉浦正洽様,本間徹生様,佐藤眞直様,北野彰子様,西野潤一様,松本拓也様,平山明香様にご指導 とご協力を頂きました.また,サンプル作製にあたっては産業技術総合研究所の松村安行博士のご協力 を頂きました.この場をお借りしてお礼申し上げます.

# 【参考文献】

- [1] K. Kadir, T. Sakai, and I. Uehara, J. Alloys Compds., 257, 115 (1997).
- [2] T. Kohno, H. Yoshida, F. Kawashima, T. Inaba, I. Sakai, M. Yamamoto, and M. Kanda, J. Alloys Compds., 311, L5 (2000).
- [3] H. Hayakawa, E. Akiba, M. Gotoh, and T. Kohno, Mater. Trans., 46, 1393 (2005).
- [4] 綿田,平成17年度SPring-8戦略活用プログラム課題利用報告書(2005B), pp.147-150.
- [5] 金本,掛谷,尾崎,黒葛原,綿田,境,GS Yuasa Technical Report, 3(1), 20-25 (2006).
- [6] F. Izumi and T. Ikeda, Mater. Sci. Forum, 321-324, 198 (2000).