UDC 669.15' 781' 85/.86: 548-161

Crystallization Process of Amorphous Fe-Pr-B Alloys

秋 山 秀 俊\*・永 山 勝 久\*・徳 満 和 人\*井 野 博 満\*・矢 野 一 雄\*\*

Hidetoshi AKIYAMA, Katsuhisa NAGAYAMA, Kazuto TOKUMITSU, Hiromitsu INO and Kazuo YANO

1.はじめに

希土類鉄ボロン (RE-Fe-B) 合金は, 資源的に豊富な Feおよび軽希土類元素Nd, Pr, Ceなどを主原料として, 焼結法により現在最強の永久磁石材料が開発され注目さ れている。また,液体急冷法によっても研究開発が行わ れており,単磁区の微細な強磁性化合物RE<sub>2</sub>Fe<sub>14</sub>B相にお ける高い保磁力が得られている。

希土類元素のうち最もよく研究されているのはNdで あるが、本研究では、周期律表でNdの隣に位置するPrを 用い、Fe-Pr-Bアモルファス合金を単ロール法により作 製し、材料開発の基礎的研究の一環として、その結晶化 プロセスをX線回折およびメスバウアー分光法で調べた.

# 2. 実 験 方 法

所定の割合の電解鉄(純度99.9%),金属プラセオジウム(純度99.7%)および結晶ボロン(純度99.5%)をアーク溶解によってFe<sub>80</sub>(Pr<sub>x</sub>B<sub>1-x</sub>)<sub>20</sub>,Fe<sub>75</sub>(Pr<sub>x</sub>B<sub>1-x</sub>)<sub>25</sub>(x=1/6,1/3,1/2,2/3,5/6,1)合金を作製し,約2gの短冊状の試験片を切り出した。アモルファスリボンは,液体急冷単ロール装置を使用し,Arガス1気圧中で溶解して,回転しているCu製ロール( $\phi$ 250)上に,ノズル( $\phi$ 0.5)から噴出させて作製した。

次に、DSC(示差走査熱量測定)装置によってアモル ファスの結晶化温度(昇温速度:20K/min)を求めた。 結晶化温度前後の各温度で真空焼鈍を行い,構造変化を X線回折およびメスバウアー分光法で解析した。その時 の昇温速度はDSCとほぼ同一となるようにした。

本実験で使用した単ロール装置におけるFe-Pr-B3 元系アモルファスリボンの最適生成条件は、噴出圧 0.5kgw/mm<sup>2</sup>,ロール回転数4000rpm(周速約50m/s)で あった.なお、X線回折、メスバウアー分光法でアモル ファス単相であることを確認した.その結果、80at%Fe 試料ではx=1/6,1/3,1/2,2/3の4組成、75at%Fe試

\*東京大学生産技術研究所 第4部

\*\*筑波大学大学院

料では x =1/6, 1/3, 1/2, 2/3, 5/6の 5 組成においてア モルファス単相が得られた. Prリッチ側の 3 組成におい ては今回の実験ではアモルファス単相を得ることができ なかった. なお得られたリポンは, Prが増加し B が減少 するに従って, 靱性の乏しいものとなった.

磁化測定は、磁気天秤により1kOeの一定外磁場中で 行い、室温から800°C(昇温速度:2.2K/min)までの磁 化の温度変化を調べた.

# 3.実験結果および考察

図1は,DSCより求めた結晶化温度を合金組成に対し て示したものである.Pr:Bの比が1:2付近で結晶化 温度が最も高い.これはFe-Nd-B系の場合の1:1付近 とは少し異なり、ボロン側へずれている.

Fe-Pr-B系状態図はFe-Nd-B系と大変よく似ている と考えられており、従来よく調べられているFe-Nd-B系 状態図<sup>1)</sup>を参考にしつつ研究を進めた。図2にFe-Nd-B 系において出現する安定相と相図を示す。図中に示した Nd<sub>2</sub>Fe<sub>23</sub>B<sub>3</sub>およびNdFe<sub>12</sub>B<sub>6</sub>は、最近Buschowらが報告 している<sup>239)</sup>準安定相である。われわれは、Nd:B=1: 2の組成領域で同じく準安定相が現れることを見いだし ている<sup>4)</sup>が、Fe-Pr-B系ではどうなのか、を知ることが本 研究の目的の1つであった。



# 研



図2 Fe-Nd-B系において出現する安定相と相図 (●:安定相,○:準安定相)<sup>1-3)</sup> 図中に本実験で用いたFe<sub>80</sub>(Pr<sub>x</sub>B<sub>1-x</sub>)<sub>20</sub>, Fe<sub>75</sub>(Pr<sub>x</sub>B<sub>1-x</sub>)<sub>25</sub>の位置(×印)を横軸Pr% として合わせて示した。



図4 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>2/3</sub>B<sub>1/3</sub>)<sub>20</sub>メスバウアースペクトル (室温測定)の熱処理による変化

Fe-Pr-B系の結晶化プロセスは, Pr rich領域, B rich 領域, 中間組成領域の3つに大別される.

(1)Pr rich領域

図3,図4に $Fe_{80}(Pr_{2/3}B_{1/3})_{20}$ についての結果を示す. この試料および $Fe_{75}(Pr_{2/3}B_{1/3})_{25}$ では、DSCの発熱ピークは1つであり、

amor.----> $Pr_2Fe_{14}B+PrFe_4B_4+Pr$ の結晶化反応が起こっていると考えられる。図3ではPrによるX線ピークは微弱であるが、 $Fe_{75}(Pr_{2/3}B_{1/3})_{25}$ では $2 \theta = 35 \deg$ 付近に明確に観測されている。

(2)B rich領域

図5,図6にFe<sub>80</sub>(Pr<sub>1/6</sub>B<sub>5/6</sub>)<sub>20</sub>の結果を示す.DSC発熱 ピークは539°Cおよび601°Cに中心をもつ2段階であり, 第1段階の反応の後にはX線回折パターンから, $\alpha$ -Feお



図3 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>2/3</sub>B<sub>1/3</sub>)<sub>20</sub>X線回折図形 (Co Kα)の熱処理に よる変化,右肩にDSC曲線を示す



図5 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>1/6</sub>B<sub>5/6</sub>)<sub>20</sub>X線回折図形 (Co K<sub>α</sub>)の熱処理に よる変化とDSC曲線

よびFe<sub>8</sub>Bが生成されたことがわかる.第2段反応後 (710°C)のメスバウアースペクトルでは $\alpha$ -Fe, Fe<sub>8</sub>Bおよ びPrFe<sub>4</sub>B<sub>4</sub>相と考えられる常磁性相の共存が観測される. ただし、X線回折パターンではPr<sub>2</sub>Fe<sub>14</sub>B相によると思わ れるピークも観測され、今後のより詳しい研究が必要で ある.

## (3)中間組成領域

ここで中間組成領域とは、Pr: B = 1:1ないし1:2 の領域を指している。Pr: B = 1:2の試料では、DSC の発熱反応は2つの分離したピークよりなっているが、

#### 



図 6 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>1/6</sub>B<sub>5/6</sub>)<sub>20</sub>メスバウアースペクトル (室温測定)の熱処理による変化



図8 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>1/3</sub>B<sub>2/3</sub>)<sub>20</sub>メスバウアースペクトル (室温測定)の熱処理による変化

1:1の組成では2つのピークは接近してくる.図7, 図8は $Fe_{so}(Pr_{1/3}B_{2/3})_{20}$ の結果である.690°CでのX線回 折およびメスバウアー分光スペクトルは、従来知られて いる相のものとは一致せず、BuschowらがFe-Nd-B系 で報告している準安定相 $Nd_2Fe_{23}B_3$ のパターンとよく一



図7 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>1/3</sub>B<sub>2/3</sub>)<sub>20</sub>X線回折図形 (Co Kα)の熱処理に よる変化

致した. この相は830°Cでは完全に消失し,安定相である  $\alpha$ -Fe,  $\Pr_2Fe_{14}B$ ,  $\PrFe_4B_4$ の3相共存となることがわ かった.

図 9 ~図11はFe<sub>75</sub>(Pr<sub>1/3</sub>B<sub>2/3</sub>)<sub>25</sub>の結果である.この試料 においても、第 1 段反応によって新しい準安定相が生じ、 第 2 段反応によって、安定相の $\alpha$ -Fe, Pr<sub>2</sub>Fe<sub>14</sub>B, PrFe<sub>4</sub>B<sub>4</sub> に変化する.730<sup>°</sup>Cはその移り変わりの温度でX線回折に より安定相、準安定相双方のピークが観測されている。 Fe<sub>80</sub>(Pr<sub>1/8</sub>B<sub>2/3</sub>)<sub>20</sub>の結果と異なる点は、準安定相として Pr<sub>2</sub>Fe<sub>23</sub>B<sub>3</sub>と思われる相のほかに、やはりBuschowらが 同定したNdFe<sub>12</sub>B<sub>6</sub>相と同じピークが観測されることで、 これもFeの含有量が80at%から75at%へ減少している ことを考えればうなずける結果である。

図11は第1段反応の起こる640°Cまで加熱した試料に ついて、磁気天秤を用いて磁化の温度変化を測定した結 果である。640°C加熱後のX線回折ピーク(図9)ではア モルファス相の存在は明らかでないが、メスバウアース ペクトルではアモルファス相の残存が観測される。図11 で270°C付近の磁化の大きな減少は、この合金組成のアモ ルファス相のキュリー温度を示すものであり、続く375°C 付近での磁化消失が $Pr_2Fe_{28}B_3$ 相のキュリー温度を示す と考えられる。この温度はBuschowらが求めたNd<sub>2</sub>Fe<sub>29</sub>B<sub>3</sub> 相のキュリー温度382°Cにくらべて7°Cほど低い。なお、 われわれがNd-系において求めたこの相のキュリー温度 は390°Cであった<sup>50</sup>ので、その差は約15°Cである。また、 冷却時に現れる770°Cでの変化は $\alpha$ -Feの磁気転移による ものであり、285°Cでの小さな変化は、安定相 $Pr_2Fe_{14}Bo$ キュリー温度に対応している。



究 速

図11 あらかじめ640°Cまで加熱したFe75(Pr1/3 B2/3)25試料の磁化曲線

500

400

T/℃

以上のことから、Fe-Pr-B系においても、Buschowら がFe-Nd-B系で報告しているものと同一の2つの準安 定相が現れると考えてよいと思われるが、その出現する 組成,温度領域などの条件は,Nd系, Pr系とともにまだ 十分にはわかっておらず,今後の研究が必要である. (1987年5月29日受理)

100

200

300

0

### 考文献 参

1) たとえば伊藤辰夫,小坂岑雄: BOUNDARY, 11

(1986) 42

600

2) K.H.J. Buschow, D.B.de Mooij and H.M. van Noort : J. Less-Common Met., 125 (1986) 135

800

700

- 3) D.B.de Mooij and K.H.J. Buschow : Philips J. Res., 41, 4 (1986) 400
- 4) 井野,水下,本間,徳永:生産研究,37 (1985) 221
- 5) 永山,井野,鈴木,市原:日本金属学会講演概要, 1987 年4月, p. 251