Fe-Si-ZrO₂複合粉末の作製とその特性

野 昭 瀬 īE

(平成7年10月31日受理)

要 旨

振動型ボールミルを用い、Ar雰囲気下でメカニカルアロイングを行い、Fe-Si-ZrO₂複合粉末を作 製した。得られたFe-Si-ZrO₂複合粉末の磁気特性および熱的安定性をVSM.DSCおよび X 線回折法 により調べた。Fe-Si-ZrO₂複合粉末の保磁力はMA時間とともに一度増大した後減少し、180時間の MAによって得られた保磁力は12kA/mとなった。しかしこの値は電解鉄粉末のそれの約10倍である。 Siの添加によってFe-ZrO₂の保磁力は期待に反して30~50%増大した。他方,熱処理した試料のX線 回折パターンからはSiがFe中のZrO₂の析出と結晶子サイズの増大を抑制することがわかった。これ らの結果はFeマトリックス中のSiがラメラー構造を有することによると考えられる。

キーワード

メカニカルアロイング, Fe-Si-ZrO₂, 磁気特性, 熱的安定性

緒言 1

最近の電子機器の小型化に対する要求から, インダクターの駆動周波数は高周波化の傾向 が著しい。したがって、磁心となる磁性材料 には軟磁気特性とともにより高い固有抵抗が 求められ、多くの研究がなされている。たと えばスパッタリング法により作製されたFe-(Hf,Ta, Zr)-O系膜¹⁻³⁾, Fe-Ceramic (SiO₂, ZrO₂)系微結晶薄膜⁴などは、高い固有抵 抗と優れた軟磁気特性を有することが明らか にされている。

一方、圧粉磁心材料に関しては、上記の Fe-M-O(M; metal) 系微結晶薄膜と同様 な構造および特性を有する粉末を得ることを 目的としてメカニカルアロイング法により作

製されたFe-(Hf,Ta)-O粉末56) が水嶋らによ り報告された。さらに我々は酸化物粉末とし てZrO₂をとりあげ、Fe-Zr-O粉末の作製を試 み、その結果を既に報告"した。

これら上記のメカニカルアロイング法によ り作製された複合粉末は構造的にはスパッタ 膜と類似している⁵ものの,現在の所スパッ タ膜と比較してその磁気特性が著しく劣るも のしか得られていない5-7)。この原因の一つ として、メカニカルアロイング時に粉末に加 えられる大きな歪みと、材料の持つ磁歪の影 響が考えられる。その対策として、一つには Feの磁歪が零となるような組成にするため に第三元素を添加すること、また歪みを取り 除くための熱処理を施すことが考えられる。 しかしながら、これらに対する研究はほとん ど見あたらない。特にMA後の熱処理による 特性および構造の変化に及ぼす第三元素の影 響についてはほとんど調べられていない。そ こで、本研究では、Feに対しSiを6.5wt%同 時添加したFe-Si-ZrO₂系複合粉末の作製を試 みるとともに、MAにより作製された三元系 複合材料の昇温過程を調べることを目的とし て実験を行った。

2 試料および実験方法

出発原料には純度98%以上の電解鉄粉末 (平均粒径100µ以下),純度99.99%以上の珪 素粉末(平均粒径5µ)純度99.5%以上の酸 化ジルコニウム(平均粒径2.5µ以下)を用 いた。試料の作製に際しては、まずSiをFeに 対する重量比で6.5%添加し、これをよく混 合したFe-Si粉末にZrO2を体積比で10%~50 %となるように所定量を秤量,配合し、総量 5gをSUS304ステンレス製ポットに同材質の ボール(直径9.5mm)とともにAr雰囲気中 で封入し,振動型ミル(日新技研製,NEV-MA8型)を用いて約10Gの加速度で所定時 間ミリング(MA)した。ポットの容積は85cm, ボールの重量は試料の約45倍の220gとした。 ミル助剤には粉末試料に対する重量比で2% (0.1cm³のアセトンを添加した。得られた粉 末の磁気特性の測定にはVSM(東栄工業製 VSM-5)を用いた。結晶構造解析にはX線 回折装置(Philips X'pert system),熱分析 にはDSC(セイコー電子製DSC220)を用い た。なお,熱分析時の昇温速度は0.083K/s であった。

3 実験結果および考察

FeまたはFe-Siに対し、ZrO₂を体積比で50%となるように配合したFe-ZrO₂粉末および



図1 Fe-ZrO₂およびFe-Si-ZrO₂粉末のMA時間によるX線回折パターンの変化

Fe-Si-ZrO₂粉末を最高648ks(180時間)まで のMAを行った。それらの試料の室温におけ るX線回折測定結果を図1に示す。混合状態 ではZrO₂のピークが数多く見られるのに対 し, MA時間の増加とともにZrO₂の低角側 のピークが第一ハローに変わり, Feの(110) 面のピークがかなりブロードになっていく様 子がわかる。これらのX線回折パターンから ZrO₂はFe中に細かく分散し, Feの結晶子サ イズも10nmオーダーにまで微細化されてい ると推定される。

つぎにZrO2を体積比で10%,29%,35% および50%となるように配合した粉末を最高 648ks(180時間)までのMAを行った。それ らの試料の粉末状態での室温における保磁力 を調べた結果を図2に示す。同図には比較の ためにSiを含まない場合(Fe-ZrO2)の180k sのMA後のデータも合わせて示す。同図か ら明らかなように,Siを6.5%添加した試料 についてはいずれも72ksまでのMAにより保 磁力が増大し,その後MA時間とともに減少 する傾向を示した。そして648ksのMAによっ てほぼ平衡値に達したと考えられる。しかし ながら,Siを同時添加した場合には,保磁力 の値はZrO2配合量が多いほど大きく,かつ



図2 Fe-Si-ZrO₂粉末の保磁力に及ぼすMA時間 の影響

同量のZrO₂を含むFe-ZrO₂系粉末と比較して 約1.5倍の値になった。この原因として,Si 同時添加材ではFeに対して複合化される粉 末の量が多いためにMAによる歪みがより大 きいことが考えられる。

そこでその歪みを取り除くために適切な熱処理を施すことを考え、その適切な条件を探る目的でいずれも180ksのMAを施した試料について、DSCによる熱分析を行った。その結果を図3に示す。同図から明らかなように、



図 3 Fe-ZrO₂ および Fe-Si-ZrO₂ 粉末の DSC (示差熱分析)曲線

Fe-ZrO₂粉末では620K付近から大きな発熱反応が見られ総発熱量約25k~35kJ/kgであったのに対し,Siを6.5%添加した試料についてはいずれも520K付近でわずかな吸熱反応がみられ,その後発熱反応が生じたが,その熱量は、5~8kJ/kgと小さい値であった。このようにSiの添加量によってMAした試料の保磁力はかえって増大する傾向を示したが,昇温過程ではSiを添加しない場合と比べ著しく異なる挙動を示すことがわかった。なお、870K付近の急激な発熱は、純鉄のDSCでも見られたことから、DSC用のAl容器とFeとの反応によるものではないかと考えられる。

このような昇温過程における熱的挙動の差 異は粉末の内部構造にも大きな影響を及ぼす と考え、これらの試料についてX線回折を行っ た。その結果を図4に示す。試料はFe-Si-50 %ZrO₂およびFe-50%ZrO₂粉末である。 野瀬正照



図4 各種の温度で熱処理したFe-Si-ZrO2およびFe-Si-ZrO2粉末のX線回折パターン

Fe-50%ZrO₂粉末は473Kの加熱で既に30度 付近のZrO₂のピークがわずかながらハロー の中から現れ、673Kの加熱では50度付近に もピークが現れた。さらに873Kの加熱では 数本のピークが現れた。また、45度付近の Fe (110)面のピーク幅も加熱温度上昇とと もに著しく狭くなった。これらの結果は、図 2におけるFe-50%ZrO₂粉末の620Kからの大 きな発熱ピークからも推定されるように、 MAによって微細化されFe中に複合化された ZrO₂が析出したことによるものと考えられ る。

一方, Fe-Si-50%ZrO₂粉末では, 673Kま では30度付近のハローにもほとんど変化が無 く, 873Kの加熱で初めてわずかなピークが 現れただけであり, この条件の熱処理ではM A直後に見られたピークやハロー以外の位置 に新しいピークは全く現れなかった。 つぎに, Fe(110) 面のピーク幅からシェ ラーの式を使って見積もったFeの結晶子サ イズと,熱処理温度の関係を図5に示す。た だし,この結晶子サイズの値は試料に歪みが



図5 Fe-ZrO₂およびFe-Si-ZrO₂粉末の結晶子サ イズにおよぼす熱処理温度の影響

4

無いものと仮定して計算したものであるので, 実際よりは小さく見積もられていると推定さ れるが,その相対的な比較は可能であると考 えられる。同図から,両者の結晶子サイズは 473Kまではほとんど差が見られず,673K以 上ではFe-50%ZrO2粉末の方が粗大化の傾向 が著しいことがわかる。図4および図5の結 果を総合すると,Fe-50%ZrO2粉末ではZrO2 が比較的低温で析出するとともにFeの結晶 子の粗大化が著しいことがわかる。一方, Fe-Si-50%ZrO2粉末では,ZrO2の析出がほ とんどなく,同時にFe結晶子サイズの加熱 温度上昇による変化も小さいことがわかる。

このような実験結果を踏まえ,180ksMA 後のFe-Si-ZrO₂系およびFe-ZrO₂系粉末に473 K~873Kまでの温度範囲で各1.8ksの熱処理 を施し,室温における保磁力を測定した。そ の結果を図6に示す。この熱処理では全体と



図 6 Fe-ZrO₂およびFe-Si-ZrO₂粉末の保磁力の 熱処理温度依存性

しては加熱により保磁力は増大する傾向を示 し、いずれの試料でもMA直後の値を大きく 下回るような小さい保磁力は得られなかった が、加熱温度による保磁力の変化を比較する と顕著な差異が見られた。すなわち、Siを含 まないFe-ZrO₂系粉末は473Kの加熱で保磁力 が単調に増大したのに対し,Fe-Si-ZrO₂系粉 末では473Kの加熱でMA直後に比べ保磁力 が約40%低下したことである。

しかしながら,微細構造におけるSi添加の 効果が磁気特性の熱処理温度依存性には明確 に現れず,特にSi同時添加の効果が磁気特性 にはほとんど反映されなかった点については, 以上の実験結果からは明確な説明ができず, むしろ図4および5のX線回折結果と図6と はSiの相反する効果を示すとも言える。そこ で,SiのFeマトリックス中への複合化状態を 調べるために,上記のFe-Si-50%ZrO2粉末の 作製と同条件(180ks)で,ZrO2粉末を除い たFe,Si粉末のみををMAした。この試料を 873Kまで測定したDSCの結果を図7に示す。



図7 80ksのMAを施したFe-6.5%Si粉末のDSC (示差熱分析)曲線

610K付近から大きな発熱ピークが見られる。 これは、Siを添加したにもかかわらず、今回 のMAおよびその後の熱処理ではSiがFeと完 全に合金化されず、当初の狙いであったFe の磁歪を低減する効果が無かったことを示す ものと考えられる。河本ら⁸⁰によれば、Fe とSiのMAによって合金化が不十分な場合に は微細組織はラメラ構造となることが報告さ れている。したがって、本研究で作製された Fe-Si-50%ZrO₂粉末はFeとSiおよびZrO₂の 三相共存状態であるためSiを含まない場合よ りも歪みが大きく,磁気特性が改善されずむ しろ低下(保磁力が増大)したものと考えた。

そこでSiの添加効果を得るために十分合金 化することが必要であると考え、予めFeとSi をメカニカルアロイング法により合金化し、 Fe-6.5%Si母合金粉末を得て、ついでZrO2を 複合化する事を試みた。ZrO2の混合比率は 29%および50%とし、MA時間360ksとした。 その結果を図8に示す。MA直後の複合粉末





の保磁力は50%ZrO2の場合で約11kA/mと同 時添加の場合に比べやや低い値が得られたが、 予想に反して熱処理を行っても保磁力のさら なる減少は見られなかった。この原因の詳細 な検討のためには得られたこの複合粉末の磁 歪を測定しなければならないが、Fe-6.5%Si 母合金粉末は保磁力0.4kA/mと河本らの報 告した値と同等の優れた軟磁性を示すことか ら、母合金の磁歪はほぼ零になっていると考 えられる。したがって、 ZrO_2 粉末の複合化 によるFe-Si- ZrO_2 複合粉末の磁歪の増大やZr O_2 粉末の分散化,Fe結晶子の微細化が不十 分であることなどが優れた軟磁気特性が得ら れない原因ではないかと考えられる。したがっ て、より優れた軟磁気特性を有する複合粉末 を得るためには、複合化する酸化物粉末の材 質を今後詳細に検討する必要がある。

以上の実験結果から、Fe-ZrO2複合粉末に Siを添加しても原料粉末である電解鉄粉末よ りも優れた軟磁性は得られなかったが、Siが 第三相として存在する場合に、加熱による ZrO2の析出が抑制され、MAされた複合粉 末の熱的な安定性が増す結果となったことは 興味ある事実であり、金属と酸化物の複合化 を行う場合にその熱的安定性を改善する方法 の一つとして第三相を形成することが考えら る。

4 まとめ

電解鉄粉末と酸化ジルコニウム粉末さらに Si粉末を添加し,振動型ボールミルを用いた MA法によりFe-Si-ZrO2系複合磁性材料の作 製を試み,下記の結果を得た。

- 1. Siの同時添加による,保磁力低減効果 や磁歪低減効果が見られなかった。
- 2. Siが第三相として存在する場合には, 熱処理によるFe結晶子サイズの増大や, 複合化した酸化物の析出を抑制する効果 があることがわかった。
- 3. 薄膜でみられるようなFeと酸化物と の複合化による軟磁気特性の向上は、こ れまでのMAでは得られなかった。

文 献

- 1) 牧野彰弘, 早川康夫:日本金属学会誌, 57 (1993) 286.
- 2) 牧野彰弘, 早川康夫:日本応用磁気学会誌, 18 (1994) 411.
- 3) 早川康夫, 広川久美子, 牧野彰弘:日本応用磁気学会誌, 18(1994) 415

- 4) 古川伸治,大沼繁弘,松本文夫,藤森啓安,增本 健:日本応用磁気学会誌,18 (1994) 271
- 5) 水嶋隆夫,牧野彰弘:粉体粉末冶金協会講演概要集,平成5年度秋季大会(1993) 286
- 6) 水嶋隆夫, 牧野彰弘: 第18 回日本応用磁気学会学術講演概要集, (1994) 398
- 7) 長柄毅一,野瀬正照,横田 勝:粉体および粉末冶金,42(1995)166
- 8)河本 修,山口 紀繁,森 輝夫:粉体および粉末冶金,40(1993)939

Formation and Properties of Fe-Si-ZrO₂ Composite Powders

Masateru NOSE

(Received October 31, 1995)

ABSTRACT

Fe-Si-ZrO₂ composite powders were prepared by mechanical alloying using the vibrating ball mill under Ar atmosphere. The magnetic properties and thermal stability for Fe-Si-ZrO₂ composite powders were investigated by means of VSM, DSC and X-ray diffraction. Hc for Fe-Si-ZrO₂ composite powders was increased and then decreased with milling time to 12 kA/m after 180 hours of milling. However, this value is about ten times that of iron powders. The addition of Si increased the coercivities, Hcfor Fe-ZrO₂ composite powders as much as 130-150% of those for the powders without Si against expectation. On the other hand, X-ray diffraction patterns for the annealed sample showed that the addition of Si suppress the precipitation of ZrO₂ from Fe matrix and the coarsening of crystallite size. Theses results are thought to be due to the lamellar structure of Si in Fe matrix.

KEY WORDS

Mechanical alloying, Fe-Si-ZrO2, Magnetic properties, Thermal stability