С.А. Никитин, Г.С. Бурханов, И.В. Беляев, А.К. Ким, Л.А. Ломтев, 2007

УДК 621.318.1

Г.А. Политова, И.С. Терешина, С.А. Никитин, Г.С. Бурханов, И.В. Беляев, А.К. Ким, Л.А. Ломтев МАГНИТОСТРИКЦИОННЫЕ СВОЙСТВА СПЛАВОВ ТИПА (Ть, Dy)Fe2, ПОЛУЧЕННЫХ МЕТОДОМ НАПРАВЛЕННОГО ЗАТВЕРДЕВАНИЯ И МЕТОДОМ ПРЕССОВАНИЯ В МАГНИТНОМ ПОЛЕ\*

**М**атериалы с высокими значениями магнитострикции (это явление изменения размера магнетика во внешнем магнитном поле) являются перспективными для управления лазерными лучами в оптоэлектронике, для генерации звуковых и ультразвуковых волн в гидроакустике, для управляющих конструкций в гидравлике. Эффективность работы магнитострикционных преобразователей и излучателей (в режиме излучения) определяется параметром, пропорциональным магнитострикционной восприимчивости  $\partial \lambda / \partial H$  и зависит от магнитострикции насыщения  $\lambda_s$ . Одним из путей создания магнитострикционных материалов с высокой магнитострикционной восприимчивостью и высокой магнитострикцией насыщения является получение соединений с монокристаллической или магнитоориентированной структурой, обладающих скомпенсированной магнитоной анизотропией. Для этого необходима разработка соответствующих технологий.

Целью данной работой было получение сплавов типа (Tb,Dy)Fe<sub>2</sub> (состава терфенол-д) методом направленного затвердевания и методом прессования в магнитом поле, а также сравнение магнитострикционных свойств полученных сплавов.

## Технологии получения образцов

Сплавы состава 48% Dy+20%Tb+32%Fe выплавляли путем сплавления чистых металлов (Dy марки Дим-1, Tb марки Tbм-1, Fe марки 015 ЖРЮ) в вакуумной индукционной печи типа ИСТ-0,05 в атмосфере аргона при избыточном давлении 0.3 Па. Камеру предварительно вакуумировали (10<sup>-3</sup>мм. рт. ст.), промывали аргоном, и только после этого производили плавку. Футеровка тигля – электрокорунд. Вес плавки – 0.5 кг. Все компоненты шихты загружали в тигель одновременно. Сразу после расплавления шихты расплав заливали в металлический кокиль. Полученный слиток зачищали и протирали спиртом. Химический состав сплава контролировали методами химического анализа. Далее слиток передавали на операцию выращивания. Выращивание производили в высокочастотной вакуумной установке «К-204» в атмосфере аргона по методу Бриджмена со скоростью 1 мм/мин. Использовали конусные тигли из электрокорунда, полученные методом газоплазменного напыления с последующим отжигом в течение 4 часов при температуре 1350°C. Используя разные тигли, получены цилиндрические заготовки различного диаметра. Выращенные

 заготовки

 \*Работа поддержана федеральной программой поддержки ведущих научных школ
 отжигали
 при

 № НШ-8701.2006.2 и грантом РФФИ № 06-03-32850.
 t = 1150°C
 в

течение 2 часов в вакууме.

Для получения прессованных образцов применялась следующая технология: проводился разлом в среде изопропилового спирта. Полученный порошок спрессовывался в магнитном поле. Далее проводилось жидкофазное спекание при температуре T = 1180 °C в вакууме в течение 2 часов. Остывание образцов производилось внутри остывающей печи.

## Структура и фазовый состав

После кристаллизации и полного остывания проводилось исследование структуры и фазового состава методами металлографического, химического и рентгенофазового анализов. Рентгенофазовый анализ порошковых образцов проводился на дифрактометре ДРОН-2 с использованием излучения Со  $K_{\alpha}$  и базы данных PDF (рис. 1). Фазовый состав сплава после выращивания: 92.9 % (Dy,Tb)Fe<sub>2</sub> + 7.1 (Dy,Tb) + 0,1%, химический состав после выращивания: Dy = 41 %, Tb = 23 %, Fe - ост (% по массе)

Микроструктура поперечного сечения образца из сплава (Tb,Dy)Fe<sub>2</sub>, выращенного из конуса по методу Бриджмена показана на рис. 2 (до отжига образца). На фото шлифа наблюда-



Рис. 1. Дифрактограмма сплава (Тb,Dy)Fe2 (порошок) при T = 295 К

ется 2-х фазный состав образца четко выраженные первичные кристаллы фазы (DyTb)Fe<sub>2</sub>, по границам располагается фаза (DyTb).

Установлено, что вторая фаза практически исчезает в результате отжига, проводимого при температуре T= 1130--1140 С.

# Магнитострикционные свойства

Измерения магнитострикции, проводились тензометрическим методом при комнатной температуре в магнитных полях до 12 кЭ. Использовались проволочные тензодатчики. Поле прикладывалось как вдоль приклеенного тензодатчика (продольная магнитострикция), так и перпендикулярно ему (поперечная магнитострикция).

Использованные в данной работе тензодатчики были изготовлены из тензочувствительной проволоки, не обладавшей заметным магнитосопротивлением (тип тензодатчиков 1 – LY16 – 1.5/120). Датчики имели базу 5 мм и сопротивление 120 Ω.



Рис. 2. Фотография микроструктуры поперечного сечения образца из сплава терфенол выращенного из конуса по методу Бриджмена. (увеличение ЧЗ2)



Коэффициент тензочувствительности составлял S = 2 во всем температурном интервале. При измерениях один датчик наклеивался на образец, а другой, компенсационный, наклеивался на тонкую кварцевую пластинку, которая прижималась к образцу. Тензодатчики подключались друг к другу по мостовой схеме Уинстона. Сопротивления рабочего и компенсационного тензодатчиков отличались не 1 %. Подключение второго образца более чем на (кварцевого) необходимо для того, чтобы исключить все изменения сопротивления тензодатчиков, не связанные с деформациями магнитострикционными исследуемого образца. Деформация образца в магнитном поле влечет за собой изменение сопротивления тензодатчика, что приводит разбалансировке моста. Величина разбалансировки к измерялась с помощью вольтметра. Величина стрикции λ вычислялась по формуле:

$$\lambda = \frac{R_{_{3m}}}{S \cdot R_T \cdot \alpha_{_{3m}}} \alpha$$

(1)

Рис. 3. Полевые зависимости продольной и поперечной магнитострикции сплавов (Tb,Dy)Fe<sub>2</sub>, полученных по различным технологиям при T = 295 K

где  $\alpha$  - величина разбаланса моста,  $R_{\Im T}$  – величина эталонного сопротивления (0.1 Ом),  $\alpha_{\Im T}$  – величина разбаланса моста при включении эталонного сопротивления последовательно тензодатчику,  $R_T$  – сопротивление тензодатчика.

В качестве двух остальных плеч моста  $R_1$  и  $R_2$  используются мосты сопротивлений МСРБ-48. Напряжение на мост подается при помощи блока питания Б5-43 (5.5 В). В целом система позволяет прои-зводить измерения стрикции с точностью до  $0.5*10^{-6}$ .

На рис. 3 показаны полевые зависимости про-дольной и поперечной магнитострикции сплавов (Tb,Dy)Fe<sub>2</sub>, полученных по различным технологиям: 1, 2 и 3 – литые цилиндры различного диаметра, 4 – прессованный цилиндр, 5 – прессованный брусок.

Видно, что все кривые  $\lambda(H)$  выходят на насыщение.

Максимальную магнито-

Значения магнитострикционной восприимчивости исследуемых образцов

Номер образца	$d\lambda/dH, \exists^{-1} * 10^6$
1	87
2	176
3	76
4	219
5	243

стрикцию насыщения  $\lambda_s$  (в продольном направлении) имеет образец в форме цилиндра, полученный методом прессования в магнитном поле ( $\mathbb{N}_2$  4).  $\lambda_s$  для данного образца достигает при комнатной температуре значения 700 10<sup>-6</sup>. Этот же образец имеет и довольно высокую магнитострикционную восприимчивость  $d\lambda/dH = 219 \ \Im^{-1} 10^6$  (см. таблицу). Однако, как показали наши исследование, максимальное значение  $d\lambda/dH = 243 \ \Im^{-1} 10^6$  имеет образец, полученный методом прессования, но имеющий форму бруска ( $\mathbb{N}_2$  5). Литые образцы ( $\mathbb{N}_2\mathbb{N}_2$  1, 2 и 3) имеют меньшее значение магнитострикции насыщения и гораздо медленнее выходят на насыщение. Это связано, по нашему мнению, с тем фактом, что метод прессования в магнитном поле позволяет создать образцы с такой магнитоориентированной структурой, которая обеспечивает наиболее высокую магнитострикционную восприимчивость.

#### Выводы

Таким образом, использование метода Бриджмена с последующим отжигом, позволило нам получить однофазный сплав (TbDy)Fe2 (состав 41 масс. % Dy, 23 масс. % Tb, остальное Fe), имеющий столбчатую структуру. Все сплавы имеют достаточно высокие значения магнитострикции, однако наибольшее значение магнитострикции насыщения И магнитострикционной восприимчивости имеют образцы, полученные предварительным размельчением этого сплава и прессовыванием его в магнитном поле.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

## Коротко об авторах

Политова Г.А., Никитин С.А. – Физический факультет МГУ им. М.В. Ломоносова,

*Терешина И.С., Бурханов Г.С.* – ИМЕТ РАН им. А.А. Байкова, *Беляев И.В., Ким А.К., Ломтев Л.А.* – ОАО НПО «Магнетон».

<sup>1.</sup> Белов К.П. Магнитострикционные явления и их технические приложения, Наука, М. 1987, 159 с.

<sup>2.</sup> *Clark A.E.*, Magnetostrictive RFe<sub>2</sub> intermetallic compounds, Handbook on the Physics and Chemistry of Rare-Earth, ed. by K.A. Gschneider, North-Holland publishing company, 1979, p. 231-258.

<sup>3.</sup> Политова Г.А., Никитин С.А., Кольчугина Н.Б., Терешина И.С., Бурханов Г.С., Чистяков О.Д., Беляев И.В., Ким А.К., Стукалов В.Ф., Магнитострикционные свойства сплавов Тb-Dy-Fe с направленной структурой, в сб. «Материалы для пассивных радиоэлектронных компонентов. Труды международной научно-технической конференции», под ред. В.Г. Недорезова. Пенза, НИИЭМП, 2005, с. 266 - 273.