# Низкотемпературное внутреннее трение в нанокомпозитах $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x (Al_2O_3)_{100-x}, Co_x (CaF_2)_{100-x}$ и $Co_x (PZT)_{100-x}$

© Д.П. Тарасов

06

Военный учебно-научный центр Военно-воздушных сил Военно-воздушная академия им. проф. Н.Е. Жуковского и Ю.А. Гагарина 394064 Воронеж, Россия e-mail: demetriys@mail.ru

#### (Поступило в Редакцию 11 января 2017 г.)

В интервале температур 170–270 К изучены упругие (G) и неупругие ( $Q^{-1}$ ) свойства нанокомпозитов (Co<sub>45</sub>Fe<sub>45</sub>Zr<sub>10</sub>)<sub>x</sub>(Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)<sub>100-x</sub>, Co<sub>x</sub>(CaF<sub>2</sub>)<sub>100-x</sub> и Co<sub>x</sub>(PZT)<sub>100-x</sub> (x = 23-76 at.%), полученных методом ионнолучевого распыления. В интервале температур от 225 до 245 К обнаружены максимумы внутреннего трения, связанные с прыжковым движением атомов внутри металлических гранул. Установлено, что величина максимумов растет с увеличением концентрации металлической фазы.

DOI: 10.21883/JTF.2017.09.44914.2161

#### Введение

Гранулированные композиты системы ферромагнетик-диэлектрик демонстрируют ряд физических свойств, отличающих их от обычных материалов [1,2]. Использование в композите в качестве диэлектрика сегнетоэлектрического материала позволяет ожидать появления новых свойств, например возникновения магнитоэлектрического эффекта. Данный эффект может иметь место благодаря стрикционной связи, реализующейся между частицами ферромагнетика и сегнетоэлектрика в результате их упругого взаимодействия.

В связи с этим целью настоящей работы стало получение и исследование упругих и неупругих свойств системы гранулированных композиционных материалов систем  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}$ ,  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$  и  $Co_x(PZT)_{100-x}$ .



**Рис. 1.** Микрофотография поверхности свежеприготовленного образца  $Co_{75}(CaF_2)_{25}$ .

Компонентами исследуемых систем является металл Со, испытывающий переход в ферромагнитную фазу ниже 1394 К. Диэлектрическую матрицу композитов  $Co_x(PZT)_{100-x}$  формировали на основе известного сегнетоэлектрического соединения PbZrTiO<sub>3</sub> [3].



Рис. 2. Температурные зависимости  $Q^{-1}$  нанокомпозитов  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}$  при различной концентрации металлической фазы x, at.%: 1 - 53, 2 - 51, 3 - 49, 4 - 44, 5 - 36, 6 - 31.

### Методика

Наногранулированные композиционные материалы систем  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}$ ,  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$  и Со<sub>x</sub>(PZT)<sub>100-x</sub> были получены методом ионно-лучевого распыления составной мишени на кремниевую или ситалловую подложку. Мишень представляла собой пластину из кобальта размером  $280 \times 80 \times 10 \,\mathrm{mm}$ , на поверхности которой были укреплены навески керамики размером 80 × 10 × 2 mm. Применение мишени такой конструкции позволило в одном технологическом цикле получить композиционный материал в виде пленки толщиной около  $3 \mu m$ , содержащей от 23 до 76 at.% металлической фазы в зависимости от взаимного расположения подложки и мишени. Структура пленки исследовалась с помощью растрового электронного микроскопа JSM-6380, а ее состав определялся с помощью электронно-зондового рентгеновского микроанализатора. Микрофотография поверхности образца Co<sub>75</sub>(CaF<sub>2</sub>)<sub>25</sub> представлена на рис. 1. Видно, что полученная структура является гранулированной с размерами гранул  $\sim 3$  nm. Подобная структура наблюдается и у образцов  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}, Co_x(PZT)_{100-x}.$ 

Образцы для измерения внутреннего трения  $(Q^{-1})$  и упругого модуля (G) представляли пластины из кремния или ситалла с напыленным на одну из поверх-



**Рис. 3.** Температурные зависимости  $Q^{-1}$  нанокомпозитов  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$  при различной концентрации металлической фазы *x*, at.%: *1* — 80, *2* — 75, *3* — 70, *4* — 57.



**Рис. 4.** Температурные зависимости  $Q^{-1}$  нанокомпозитов  $Co_x(PZT)_{100-x}$  при различной концентрации металлической фазы *x*, at.%: *I* — 24, *2* — 30, *3* — 41, *4* — 61, *5* — 65, *6* — 70.



**Рис. 5.** Температурные зависимости  $Q^{-1}$  (кривая I) и G (кривая 2) нанокомпозита Co<sub>70</sub>(PZT)<sub>30</sub>.



Рис. 6. Зависимости максимума высоты пика  $Q^{-1}$  над фоном от содержания металлической фазы нанокомпозитов:  $a - (Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}, b - Co_x(CaF_2)_{100-x}, c - Co_x(PZT)_{100-x}.$ 

ностей композиционным материалом толщиной около  $2\mu$ m. Образцы имели прямоугольную форму размером  $5 \times 18 \times 0.4$  mm. Измерения температурных зависимостей G и  $Q^{-1}$  проводили методом затухания изгибных колебаний на частоте около 20 Hz в интервале температур от 170 до 270 K при скорости нагрева 3 K/min. Погрешность определения  $Q^{-1}$  и G не превышала 3 и 1% соответственно.

Внутреннее трение рассчитывалось по формуле [4]

$$Q^{-1} = \frac{1}{\pi N} \ln \frac{A_1}{A_N},$$
 (1)

где N — число колебаний образца при изменении амплитуды от  $A_1$  до  $A_N$ .

Внутреннее трение композита определялось путем вычитания из внутреннего трения исследуемого образца внутреннего трения подложки.

Для измерения частоты колебаний использовался частотомер, показания которого служили для определения относительного модуля упругости

$$\mathbf{G} = \frac{f^2}{f_0^2},\tag{2}$$

где  $f^2$  и  $f_0^2$  — квадрат частоты колебаний образца при текущей и начальной температуре  $T_0$  соответственно.

## Результаты и их обсуждение

Рассмотрим результаты исследования упругих и неупругих свойств, полученные для свежеприготовленных образцов наногранулированных композиционных материалов  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}, Co_x(CaF_2)_{100-x}$  и  $Co_x(PZT)_{100-x}$  в области температур 170–270 К.

На рис. 2–4 представлены температурные зависимости внутреннего трения  $Q^{-1}$  для нанокомпозитов (Co<sub>45</sub>Fe<sub>45</sub>Zr<sub>10</sub>)<sub>x</sub>(Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)<sub>100-x</sub>, Co<sub>x</sub>(CaF<sub>2</sub>)<sub>100-x</sub> и Co<sub>x</sub>(PZT)<sub>100-x</sub>.

Как видно из графиков  $Q^{-1}$ , в интервале температур от 225 до 245 К обнаружены максимумы внутреннего трения (рис. 2–4). Их высота зависит от объема металлической фракции и возрастает с увеличением последней. Экспериментально полученным пикам  $Q^{-1}$ соответствует смягчение упругого модуля G (рис. 5).

На рис. 6 представлены зависимости максимума высоты пика  $Q^{-1}$  над фоном от содержания металлической фазы для нанокомпозитов  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}$ ,  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$  и  $Co_x(PZT)_{100-x}$ . Тот факт, что высота пика BT растет с увеличением концентрации металлической фазы, свидетельствует о затухании механических колебаний в аморфной структуре металлического сплава  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}$ ,  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$  и  $Co_x(PZT)_{100-x}$ . Исследования внутреннего трения в сплавах с аморфной структурой показали наличие максимумов в диапазоне низких температур. Природа этого пика связывается с термоактивированной перестройкой

Журнал технической физики, 2017, том 87, вып. 9

атомной структуры аморфной металлической фазы под действием механических напряжений [5].

Можно предположить, что наблюдаемые в материалах  $(Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x}$ ,  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$  и  $Co_x(PZT)_{100-x}$  аномалии  $Q^{-1}$  имеют одинаковую природу и связаны с перескоками атомов Со в металлических зернах под действием механических напряжений [5]. В этом случае энергию активации релаксационного процесса можно оценить по формуле Верта

$$E = kT_m \ln \frac{kT_m}{hf}.$$
 (3)

Здесь  $T_m$  — температура максимума внутреннего трения, h — постоянная Планка, k — постоянная Больцмана.

Подставив в (3) экспериментальные значения  $T_m$  и f, найдем энергии активации пиков, наблюдаемых для нанокомпозитов (Co<sub>45</sub>Fe<sub>45</sub>Zr<sub>10</sub>)<sub>x</sub>(Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)<sub>100-x</sub>, при температуре 242 K (рис. 2), для нанокомпозитов Co<sub>x</sub> (CaF<sub>2</sub>)<sub>100-x</sub> при температуре 227 K (рис. 3) и для нанокомпозитов Co<sub>x</sub>(PZT)<sub>100-x</sub> при температуре 236 K (рис. 4). Определенная таким образом по формуле Верта энергия активации составила  $0.6 \pm 0.1$  eV для нанокомпозитов (Co<sub>45</sub>Fe<sub>45</sub>Zr<sub>10</sub>)<sub>x</sub>(Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)<sub>100-x</sub>,  $0.5 \pm 0.1$  eV для нанокомпозитов Co<sub>x</sub>(CaF<sub>2</sub>)<sub>100-x</sub> и  $0.4 \pm 0.1$  eV для нанокомпозитов Co<sub>x</sub>(PZT)<sub>100-x</sub>.

Эти величины хорошо согласуются с оценками энергии активации упругой релаксации, сделанными по методу полуширины максимума  $Q^{-1}$  для соответствующих материалов [6–8].

В области температур, лежащей выше обсуждаемых максимумов внутреннего трения, обнаружено монотонное уменьшение модуля G, сопровождающееся ростом механических потерь с повышением температуры [9].

### Заключение

В области температур 170-270 K лля исследуемых гранулированных нанокомпозитов  $((Co_{45}Fe_{45}Zr_{10})_x(Al_2O_3)_{100-x},$  $Co_x(CaF_2)_{100-x}$ и -1  $Co_x(PZT)_{100-x})$  $Q^{-}$ были обнаружены пики температуры которых соответственно составили 242, 227 и 236 К. При этом установлено, что их величина уменьшается по мере уменьшения содержания металлической фазы в композитах, а в случае составов с малой концентрацией металлической фазы данные пики в условиях эксперимента не выявляются. Это свидетельствует о том, что ответственными 38 обсуждаемые аномалии  $Q^{-1}$  являются процессы, протекающие в металлических включениях.

Хорошее совпадение рассчитанных и полученных экспериментально значений энергии активации подтверждают предположение о том, что наблюдаемые максимумы внутреннего трения для всех исследуемых нанокомпозитов связаны с прыжковым движением атомов внутри металлических гранул.

# Список литературы

- Stognei O.V., Kalinin Yu.E., Zolotukhin I.V., Sitnikov A.V., Wagner V., Ahltrs F.J. // J. Phys.: Cond. Matter. 2003. Vol. 15. P. 4267–4277.
- [2] Калинин Ю.Е., Котов Л.Н., Петрунёв С.Н., Ситников А.В. // Известия РАН. Сер. Физическая. 2005. Т. 69. Вып. 8. С. 1195–1199.
- [3] Смоленский Г.А., Боков В.А., Исупов В.А. и др. Сегнетоэлектрики и антисегнетоэлектрики. Л.: Наука, 1971. 476 с.
- [4] Постников В.С. Внутреннее трение в металлах. М.: Металлургия, 1974. 352 с.
- [5] Даринский Б.М., Калинин Ю.Е., Самцова Н.П. // Известия РАН. Сер. Физическая. 1998. Т. 62. № 7. С. 1359–1364.
- [6] *Тарасов Д.П., Калинин Ю.Е., Ситников А.В.* // Письма в ЖТФ. 2008. Т. 34. Вып. 11. С. 12–18.
- [7] Tarasov D.P., Korotkov L.N., Sitnikov A.V // Ferroelectrics. 2010. Vol. 397. N 1. P. 185–190.
- [8] Тарасов Д.П., Калинин Ю.Е., Коротков Л.Н., Ситников А.В. // Письма в ЖТФ. 2009. Т. 35. Вып. 1. С. 90–97.
- [9] Тарасов Д.П. // ЖТФ. 2013. Т. 83. Вып. 2. С. 65-69.