06

## Влияние состава магнитоэлектрического композита на эффект "самосмещения" в гибридных структурах

© Н.Н. Поддубная<sup>1</sup>, Д.А. Филиппов<sup>2</sup>, В.М. Лалетин<sup>1</sup>

<sup>1</sup> Институт технической акустики НАН Беларуси, Витебск, Беларусь <sup>2</sup> Политехнический институт Новгородского государственного университета им. Ярослава Мудрого, Великий Новгород, Россия E-mail: poddubnaya.n@rambler.ru

Поступило в Редакцию 27 сентября 2023 г. В окончательной редакции 14 ноября 2023 г. Принято к публикации 14 ноября 2023 г.

Представлены результаты экспериментального исследования зависимости магнитоэлектрического отклика гибридных структур ферромагнетик/магнитоэлектрик/ферромагнетик от состава магнитоэлектрического композита при нулевом поле смещения. Рассмотрены структуры, полученные электролитическим осаждением слоев Ni и чередующихся слоев Ni/Co/Ni на магнитоэлектрический объемный композит на основе феррита никеля—цирконата-титаната свинца. Обнаружено, что в нулевом поле подмагничивания величина эффекта в структурах со слоем Ni значительно больше, чем в структурах Ni/Co/Ni. Сделан вывод, что эффект "самосмещения" не связан со ступенчатым изменением намагниченности, а обусловлен остаточным магнитным моментом.

Ключевые слова: магнитострикция, пьезоэлектричество, композиционная структура, магнитоэлектрический эффект, эффект "самосмещения".

DOI: 10.61011/PJTF.2024.04.57096.19743

Поиск магнитоэлектрических (МЭ) материалов, применимых для разработки прикладных устройств электроники на основе непосредственного преобразования магнитного поля в электрическое напряжение, является одной из практических задач физики конденсированного состояния. Наиболее перспективными для этого являются слоистые магнитострикционнопьезоэлектрические структуры, в которых взаимосвязь магнитных и электрических свойств осуществляется посредством механического взаимодействия, что позволяет их использовать для создания устройств стрейнтроники [1], в которых управление магнитными свойствами вещества осуществляется под действием электрического поля. При создании устройств необходимо использовать материалы с максимальной эффективностью МЭ-преобразования, особенно в области низких частот, где величина МЭ-связи практически не зависит от частоты. С этой целью ранее были проведены исследования МЭ-материалов разной степени связности и формы, полученных по различным технологиям [2,3]. Одним из факторов, сдерживающих применение МЭ-эффекта, является то, что для его возникновения необходимо дополнительное поле подмагничивания H<sub>bias</sub>. Это связано с тем, что величина эффекта пропорциональна произведению пьезоэлектрического коэффициента d на пьезомагнитный коэффициент  $q = d\lambda/dH$ , где  $\lambda$  — магнитострикция. В точке, где намагниченность равна нулю, магнитострикция имеет экстремум, поэтому q = 0. Поскольку магнитострикция является функцией намагниченности, чтобы получить  $q \neq 0$ , необходимо создать намагниченность, для чего используется дополнительное поле подмагничивания. Однако в некоторых структурах наблюдается эффект "самосмещения", т.е. МЭ-эффект возникает при нулевом поле подмагничивания [4-10]. В работах [4,7] представлена теория, согласно которой эффект "самосмещения" связан с наличием скачка намагниченности, или, согласно принятой в этих работах терминологии, "градиента намагниченности". Однако эффект "самосмещения" возникает и при отсутствии скачка намагниченности [8,9]. В [10] предложена теория, согласно которой эффект "самосмещения" связан с остаточной намагниченностью M<sub>r</sub>. В настоящей работе для проверки данных теорий проведены экспериментальные исследования в гибридной структуре ферромагнитный металл (Ni)/магнитоэлектрический композит (PZT:NFO)/Ni и в структуре со ступенчатым изменением намагниченности, состоящей из чередующихся слоев Ni/Co/Ni/PZT:NFO/Ni/Co/Ni. Объемный МЭ-композит был изготовлен из порошка цирконата-титаната свинца ЦТС 23 (РZТ) и феррита никеля  $NiFe_{1.98}Co_{0.02}O_4$  (NFO) по обычной пьезокерамической технологии с массовым содержанием РZT в композите  $m_{PZT}/m_{ME}$  ( $m_{PZT}$  — масса РZT, *m*<sub>ME</sub> — общая масса МЭ-композита), равным 50, 60, 70, 80, 90%. Изготовленные образцы имели диаметр  $8.7-8.8 \,\mathrm{mm}$  и толщину  $t^{\mathrm{ME}} = 0.4 \,\mathrm{mm}$ . На образцы наносили электроды методом химической металлизации никеля из хлоридного раствора, а затем поляризовали нормально к плоскости.

Для изготовления гибридных структур на объемный композит с двух сторон наносили слои из Ni, а также



Рис. 1. Полевая зависимость MEVC для структуры Ni/PZT:NFO/Ni от состава композита PZT:NFO. Толщина слоя Ni равна 100 µm.

чередующиеся слои (Ni/Co/Ni). Слои были получены электрохимическим осаждением из растворов сульфамата никеля и сульфата кобальта с использованием реверсивного тока плотностью  $3.5 \text{ A/dm}^2$  при длительности импульсов, соответствующих полярности осаждения/растворения, 90/9 s. Измерения МЭ-эффекта проводились путем измерения напряжения U, возникающего на образце под действием переменного  $H_{ac}$  и постоянного  $H_{bias}$  магнитных полей. Поле  $H_{ac}$  создавалось катушками Гельмгольца и составляло 80 А/т при частоте 1 kHz. Значение МЭ-коэффициента по напряжению (MEVC) рассчитывалось по формуле

$$\alpha_E = \frac{U}{t^{\text{ME}} H_{ac}}.$$

На рис. 1 и 2 представлены полевые зависимости для гибридной структуры Ni/PZT:NFO/Ni и для структуры Ni/Co/Ni/PZT:NFO/Ni/Co/Ni при поперечном эффекте, когда магнитные поля лежат в плоскости образца, а электрическое поле направлено перпендикулярно плоскости. Ориентация магнитных полей в плоскости образца позволила не учитывать эффекты размагничивания.

Как видно из рис. 1 и 2, величина МЕVС в структуре Ni/PZT:NFO/Ni значительно больше, чем в структуре Ni/Co/Ni/PZT:NFO/Ni/Co/Ni, хотя толщина магнитострикционных слоев различается всего на 20%. Это объясняется тем, что Ni и МЭ-композит имеют отрицательную магнитострикцию, а Со — положительную. Проводя вычисления, аналогичные вычислениям из работы [11], для MEVC гибридной структуры, обусловленного планарными колебаниями, при поперечной ориентации полей получим следующее выражение:

$$\begin{aligned} \alpha_E^{trans} &= \frac{Y^{\rm ME} d_{31}^{\rm ME}}{\varepsilon_{33} \bar{Y} t} \\ &\times \frac{[Y^{\rm ME} t^{\rm ME} (q_{11}^{\rm ME} + q_{12}^{\rm ME}) + Y^{\rm Ni} t^{\rm Ni} (q_{11}^{\rm Ni} + q_{12}^{\rm Ni}) + Y^{\rm Co} t^{\rm Co} (q_{11}^{\rm Co} + q_{12}^{\rm Co})]}{[1 - 2k_p^2 (1 - Y^{\rm ME} t^{\rm ME} / \bar{Y} t)]}. \end{aligned}$$

Здесь  $Y^{\text{ME}}$ ,  $Y^{\text{Ni}}$ ,  $Y^{\text{Co}}$ ,  $t^{\text{ME}}$ ,  $t^{\text{Ni}}$ ,  $t^{\text{Co}}$  — модули Юнга и толщины композита PZT:NFO и слоев Ni и Co соответственно,  $d_{31}^{\text{ME}}$ ,  $q_{1i}^{\text{ME}}$  и  $\varepsilon_{33}$  — эффективные значения пьезомодулей и диэлектрической проницаемости композита,  $q_{1i}^{\text{Ni}}$ ,  $q_{1i}^{\text{Co}}$  — значения пьезомагнитных модулей Ni и Co соответственно,  $k_p^2$  — квадрат коэффициента электромеханической связи,  $t = t^{\text{ME}} + t^{\text{Ni}} + t^{\text{Co}}$  — полная толщина гибридной структуры,  $\bar{Y} = (Y^{\text{ME}}t^{\text{ME}} + Y^{\text{Ni}}t^{\text{Ni}} + Y^{\text{Co}}t^{\text{Co}})/t$  среднее значение модуля Юнга структуры. В структуре Ni/PZT:NFO/Ni ( $t^{Co} = 0$ ) первые два члена, стоящие в квадратных скобках в числителе уравнения (1), имеют одинаковые знаки, в результате чего МЭ-эффект, возникающий в объемном МЭ-композите, усиливается за счет слоев Ni, что приводит к увеличению эффекта по сравнению с эффектом в чистом композите PZT:NFO. Для структуры Ni/Co/Ni/PZT:NFO/Ni/Co/Ni третий член в квадратных скобках числителя уравнения (1) имеет знак, противоположный знаку первых двух членов, что приводит к уменьшению эффекта относительно структуры Ni/PZT:NFO/Ni.

Из рис. 1 и 2 следует, что в обеих структурах наблюдается эффект "самосмещения", т.е. MEVC отличен от нуля при  $H_{bias} = 0$ . На рис. 3 представлены зависимости максимального MEVC  $\alpha_F^{max}$  и MEVC при нулевом поле



**Рис. 2.** Полевая зависимость MEVC структуры Ni/Co/Ni/PZT:NFO/Ni/Co/Ni от состава композита PZT:NFO. Толщина металлических покрытий: Ni — 20 µm, Co — 40 µm.



**Рис. 3.** Зависимость максимального значения MEVC  $\alpha_E^{\text{max}}$  и значения MEVC при нулевом поле подмагничивания  $\alpha_E^0$  от состава композита.

смещения  $\alpha_E^0$  от отношения массы РZT  $m_{\rm PZT}$  к общей массе МЭ-композита  $m_{\rm ME}$ .

Как следует из рис. 3, для структуры Ni/PZT:NFO/Ni поведение  $\alpha_E^0$  в зависимости от состава композита в целом совпадает с поведением  $\alpha_E^{\text{max}}$ . Принципиальное отличие заключается в том, что максимум приходится не на состав  $m_{\text{PZT}}/m_{\text{ME}} = 90\%$ , а на состав  $m_{\text{PZT}}/m_{\text{ME}} = 80\%$ . Это объясняется тем, что увеличение  $m_{\rm PZT}/m_{\rm ME}$  в составе композита до 90% приводит к значительному уменьшению остаточной намагниченности  $M_r$ , что ведет к значительному уменьшению пьезомагнитного коэффициента.

Следует отметить, что для состава  $m_{PZT}/m_{ME} = 80\%$  отношение  $\alpha_E^0/\alpha_E^{max} = 74\%$ , что позволяет использовать эту структуру в устройствах без поля подмагничивания. Ожидаемого увеличения эффекта в структуре со ступенчатым изменением намагниченности не наблюдалось. Таким образом, можно сделать вывод, что эффект "самосмещения" не связан со ступенчатым изменением намагниченности, а обусловлен наличием остаточной намагниченности.

## Финансирование работы

Работа выполнена при поддержке Белорусского фундаментального фонда научных исследований в рамках гранта Ф20МЦ-006. В Новгородском государственном университете им. Ярослава Мудрого исследование выполнено за счет гранта Российского научного фонда № 22-19-00763 (https://rscf.ru/project/22-19-00763/).

## Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

## Список литературы

- [1] A.A. Бухараев, А.К. Звездин, А.П. Пятаков, (12), 1288 (2018). Фетисов, УФН, 188 Ю.К. A.A. Bukharaev, DOI: 10.3367/UFNr.2018.01.038279 A.K. Zvezdin, A.P. Pyatakov, Yu.K. Fetisov, Phys. Usp., 61 (12), 1175 (2018). DOI: 10.3367/UFNe.2018.01.038279].
- [2] J. Yu, L. Bai, R. Gao, Process. Appl. Ceram., 14 (4), 336 (2020). DOI: 10.2298/PAC2004336Y
- [3] C.-W. Nan, M.I. Bichurin, S. Dong, D. Viehland, G. Srinivasan, J. Appl. Phys., **103** (3), 031101 (2008).
   DOI: 10.1063/1.2836410
- [4] U. Laletin, G. Sreenivasulu, V.M. Petrov, T. Garg, A.R. Kulkarni, N. Venkataramani, G. Srinivasan, Phys. Rev. B, 85 (10), 104404 (2012).
  DOI: 10.1103/PhysRevB.85.104404
- [5] Y. Zhou, D. Maurya, Y. Yan, G. Srinivasan, E. Quandt, S. Priya, Energy Harvest. Syst., 3 (1), 1 (2016).
   DOI: 10.1515/ehs-2015-0003
- [6] S. Liu, S. Liao, K. Wei, L. Deng, L. Zhao, H. Zou, Battery Energy, 2 (5), 20230005 (2023).
   DOI: 10.1002/bte2.20230005
- M.I. Bichurin, O.V. Sokolov, V.S. Leontiev, R.V. Petrov, A.S. Tatarenko, G.A. Semenov, S.N. Ivanov, A.V. Turutin, I.V. Kubasov, A.M Kislyuk, Phys. Status Solidi B., 257 (3), 1900398 (2020). DOI: 10.1002/pssb.201900398
- [8] Z. Ou, C. Lu, A. Yang, H. Zhou, Z. Cao, R. Zhu, H. Gao, Sensors Actuators A, **290**, 8 (2019). DOI: 10.1016/j.sna.2019.03.008
- [9] J. Zhang, D. Chen, K. Li, D.A. Filippov, B. Ge, Q. Zhang, X. Hang, L. Cao, G. Srinivasan, AIP Adv., 9 (3), 035137 (2019). DOI: 10.1063/1.5078716
- [10] Y. Liu, J. Zhang, P. Zhou, C. Dong, X. Liang, W. Zhang, T. Zhang, N.X. Sun, D. Filippov, G. Srinivasan, J. Appl. Phys., 126 (11), 114102 (2019). DOI: 10.1063/1.5112024
- [11] D. Filippov, Y. Liu, P. Zhou, B. Ge, J. Liu, J. Zhang, T. Zhang, G. Srinivasan, J. Compos. Sci., 5 (11), 287 (2021). DOI: 10.3390/jcs5110287