05,12,13

Управляемая электрическим полем спин-волновая связь в латеральных ансамблях магнитных микроструктур

© А.А. Грачев, Е.Н. Бегинин, С.Е. Шешукова, А.В. Садовников

Саратовский государственный университет им. Н.Г. Чернышевского, Саратов, Россия

E-mail: stig133@gmail.com

Поступила в Редакцию 9 апреля 2021 г. В окончательной редакции 9 апреля 2021 г. Принята к публикации 19 апреля 2021 г.

> С помощью численных и экспериментальных исследований продемонстрирована возможность управления дипольной спин-волновой связью в латеральном массиве ферритовых полосок с помощью локальных деформаций. В качестве экспериментальной демонстрации исследованных физических процессов предложена конфигурация магнонной структуры с пьезоэлектрическим слоем и структурированными электродами на его поверхности и использована методика лазерной абляции с пространственным разрешением для структурирования пьезоэлектрического слоя. Показано, что с помощью локальных упругих деформаций оказывается возможным индуцировать волноведущий канал для распространяющихся спин-волновых краевых мод. С прикладной точки зрения, полученные результаты могут быть использованы для создания класса устройств обработки информации, таких как системы демультиплексирования с частотно-пространственной селективностью, управляемых одновременно электрическим и магнитным полем.

Ключевые слова: спиновые волны, магноника, стрейнтроника, латеральные структуры.

DOI: 10.21883/FTT.2021.09.51253.14H

1. Введение

В настоящее время использование заряда носителей тока (электронов или дырок) является основным эффектом в полупроводниковой микроэлектронике. Использование элементарных квантов магнитных возбуждений (магнонов) и спиновых волн (СВ) в диэлектрических магнитных пленках, поддерживают передачу сигнала без движения зарядов и, следовательно, без омических потерь, обеспечивают сверхнизкое энергопотребление и являются многообещающей альтернативой полупроводниковым приборам [1–3]. Одним из новых научных направлений в физике конденсированного состояния является магноника [4–6], ставящая перед собой задачи по исследованию методов и характеристик управления спиновыми волнами в волноведущих системах в микрои наномасштабах [7,8].

Недавние теоретические и экспериментальные исследования показывают, что деформация может быть использована для создания энергоэффективных сложных двухмерных и трехмерных пьезоэлектрических материалов и гетероструктур на основе полупроводников [9], сегнетоэлектриков [10], графеновых слоев [11] и массивов нанопроволок [13]. Было также показано, что можно индуцировать сдвиг частоты ферромагнитного резонанса из-за влияния преобразования электрического поля в магнитное поле [13]. Влияние электрического поля на магнитную конфигурацию обусловлено модификацией эффективного внутреннего магнитного поля. Последнее изменяется из-за обратной магнитострикции (эффект Виллари) в результате локальной деформации магнитной пленки. Экспериментально показано, что спинволновая связь может эффективно использоваться для управления переносом магнонов [14], что привело к созданию класса спин-волновых устройств, таких как, двухканальные направленные ответвители [15], спинволновые сплиттеры [16,17].

В настоящей работе с помощью численных и экспериментальных исследований продемонстрированы эффекты управления спин-волновой связью в системе из трех латеральных магнитных полосок с пьезоэлектрическим слоем. Выявлены механизмы управления дипольной связью спиновых волн путем создания упругих деформаций, локализованных в области максимумов напряженности электрического поля. Показана эффективная перестройка спин-волновых характеристик с помощью электрического поля, обусловленная локальной деформацией пьезослоя и обратным эффектом магнитострикции в ферритовых микрополосках и выявлены механизмы управления электрическим полем режимами пространственночастотной селекции CB.

2. Структура и численное исследование

Для экспериментального исследования механизмов управления спин-волновой связью была изготовлена латеральная структура, представляющая собой три параллельно ориентированных магнитных полоски Z_1, Z_2 и Z_3 , образующих три спин-волновых канала (рис. 1). С помощью метода лазерного скрайбирования из пленки



Рис. 1. Схема рассматриваемой структуры. На вставке приведено SEM-изображение края пьезоэлектрического слоя.

железо-иттриевого граната (ЖИГ) толщиной $t = 10 \, \mu m$ [(YIG) Y₃Fe₅O₁₂ (111)] на подложке из галлий-гадолиниевого граната (ГГГ) [(GGG) Gd₃Ga₅O₁₂ (111)] толщиной 500 µm сформирована система латеральных микроволноводов шириной $w = 500 \,\mu \text{m}$ с расстоянием *d* = 40 µm между ними. Длина вдоль длинной стороны волноводов составляла 6 mm для Z_{1 3} и 8 mm для Z₂. Возбуждение СВ осуществлялось с помощью микрополосковой антенны толщиной 1 µm и шириной 30 µm. Структура помещена во внешнее статическое магнитное поле, $H_0 = 1100$ Oe, ориентированное вдоль оси *x* для эффективного возбуждения поверхностной магнитостатической волны (ПМСВ) в Z₂. На верхней поверхности пьезоэлектрического керамического слоя из цирконататитаната свинца (ЦТС) ((Pb(Zr_{0.3}Ti_{0.7})O₃) PZT) с размерами $1580 \times 4000 \times 200 \,\mu\text{m}^3$ размещен электрод (обозначение "GND" на рис. 1, a) из меди толщиной 1 μ m, который не оказывает значительного влияния на распространение СВ в магнитных полосках. На другой стороне ЦТС были напылены электроды G₁ и G₃ из титана, толщиной 100 nm, расположенные над Z_1 и Z_3 соответственно. Отдельно к каждому из электродов в эксперименте прикладывалось напряжение величиной V_{c1.3}. Для более эффективного управления спин-волновым транспортом с помощью локальных деформаций, впервые использована методика лазерной абляции с пространственным разрешением для вытравливания пьезоэлектрического слоя толщиной 25 µm и формирования трапецеидальных электродов для улучшения пьезомагнитной связи, в виду локального уменьшения толщины слоя ЦТС. На вставке на рис. 1, а показано изображение с электронного микроскопа, демонстрирующее края пьезоэлектрического слоя, находящегося в непосредственном контакте с ЖИГ полоской. В эксперименте эффективная механическая связь между полосками ЖИГ и ЦТС слоем была достигнута с помощью использования двухкомпонентного эпоксидного тензометрического клея.

Для описания физических процессов, определяющих физические характеристики при управлении спин-волновыми сигналами путем создания локальных упругих деформаций, была разработана численная модель на основе метода конечных элементов (МКЭ). На первом этапе выполнялся расчет упругих деформаций, вызываемых внешним электрическим полем в слое пьезоэлектрика. Далее, рассчитывались профили внутреннего магнитного поля в латеральных магнитных полосках. Затем, полученные профили внутреннего магнитного поля использовались в микромагнитном моделировании [18] и расчете спектров собственных мод поперечноограниченных магнитных полосок с помощью МКЭ [19]. Относительное изменение размеров слоя ЦТС показано на рис. 2, а, где градациями цвета изображено распределение значений компоненты тензора механических напряжений S_{xx} в случае $V_{c1,3} = \pm 250$ V. Можно отметить, что деформация пьезоэлектрического слоя возникает в локальной области слоя ЦТС под электродами $G_{1,3}$, что приводит к изменению величины внутреннего магнитного поля H_{int} в полосках $Z_{1,3}$ вследствие обратного магнитострикционного эффекта. Была проведена оценка влияния деформаций структурированного (левая панель на рис. 2, a) и не структурированного пьезослоя (правая панель на рис. 2, a). Видно, что в случае структурированного слоя пьезоэлектрика наблюдается усиление локальных деформаций в области контакта пьезоэлектрического слоя с ЖИГ полоской.



Рис. 2. *а* — распределения компоненты тензора механических напряжений S_{xx} при приложении к электродам $G_{1,3}$ напряжения $V_{c1,3} = \pm 250$ V в случае структурированного (левая панель) и не структурированного (правая панель) пьезоэлектрического слоя. *b* — профили внутреннего магнитного поля H_{int} в случаях $E_{1,3} = 0$ kV/cm (сплошные кривые); для не структурированного пьезослоя при $E_1 = -10$ kV/cm, $E_3 = 10$ kV/cm; для структурированного пьезослоя при $E_1 = -10$ kV/cm, $E_3 = 10$ kV/cm. Величина внешнего магнитного поля $H_0 = 1100$ Oe.



Рис. 3. Частотная зависимость МБС-сигнала (*a*) в сечении y = 3 mm при $E_1 = -10 \text{ kV/cm}$ и $E_3 = 10 \text{ kV/cm}$. Частотный спектр спин-волнового сигнала в выходной секции магнитных полосок $Z_{1,2,3}$ при $E_1 = E_3 = 0$ (*b*), $E_1 = -10 \text{ kV/cm}$ и $E_3 = 10 \text{ kV/cm}$ (*c*) — результат МБС (символы, правая вертикальная ось) и микромагнитных вычислений (кривые, левая вертикальная ось).

Стоит отметить, что эффективное управление свойствами CB, распространяющихся в латеральной структуре, с помощью локальных упругих деформаций оказывается возможным благодаря неоднородному распределению величины H_{int} . Когда магнитное поле H_0 направлено вдоль оси x, распределение $H_{int}(x)$ в латеральных магнитных полосках становится неоднородным из-за анизотропии формы, что приводит к формированию трех спин-волновых каналов, вдоль которых распространяются CB (см. рис. 2, *b*). Приложение положительного электрического поля к электроду G_3 и отрицательного поля к G_1 приводит к уменьшению внутреннего магнитного поля в Z_1 и увеличению Hint в полоске Z_3 , как показано на рис. 2, *b*. Статическое распределение магнитного поля в структуре определяется величиной намагниченности ЖИГ и геометрическими размерами магнитных полосок, при этом малое изменение величины расстояния между латеральными полосками d не приводит к значительному изменению величины ΔH_{int} , однако приводит к изменению величины связи между СВ, распространяющимися в $Z_{1,2,3}$. Следует отметить, что в случае структурированного слоя пьезоэлеткрика (см. штрих-пунктирные кривые на рис. 2, b) наблюдается более эффективное изменение внутреннего магнитного поля. Действительно влияния эффекта Виллари проявляется в изменении внутреннего поля в одном из микроволноводов, но это приводит к тому, что меняется профиль собственной моды в этом волноводе, будь

он изолированным от других рядом расположенных. Это означает, что изменится профиль "провисающих" за границы микроволновода электромагнитных полей. Последнее в свою очередь приведет к тому, что поднесенный к такому волноводу соседний микроволновод будет испытывать влияния этого "провисающего поля" несколько иначе, чем если бы он был расположен рядом с полностью идентичным ему микроволноводом. В этом смысле, можно указать на изменение величины дипольной связи, влияющей на результирующую картину, возникающую при связи спиновых волн и их перераспределении мощности, при распространении вдоль микроволноводов. Другими словами, эффект Виллари приводит к изменению профилей собственных мод и дисперсионных характеристик, соответствующих этим модам, что можно трактовать как изменение связи между микроволноводами. На языке теории связанных волн это можно записать, как зависимость коэффициента связи между волнами в двух (трех и т.д.) микроволноводах от величины внутреннего поля в одном из них.

3. Экспериментальное исследование

Экспериментальное исследование влияния локальных упругих деформаций на стационарное распределение интенсивности ПМСВ проводилось методом мандельштамбриллюэновской спектроскопии (МБС, BLS) магнитных материалов [20]. Зондирующий лазерный луч с длиной волны 532 nm был сфокусирован на прозрачной стороне ГГГ композитной структуры. Чтобы показать трансформацию поперечного распределения интенсивности СВ при приложении электрического поля, была получена частотная зависимость величины $I_{
m BLS} \sim \sqrt{eta_1 m_y^2 + eta_2 m_z^2}$ (константы β_1 и β_2 определяются геометрией рассеяния) в сечении вдоль оси x при y = 3.0 mm, в случае $E_1 = -10 \,\text{kV/cm}$ и $E_3 = 10 \,\text{kV/cm}$ (см. рис. 3, *a*). Видно, что в данном случае наблюдается перераспределение мощности СВ в полосках Z2,3. При этом в полоске Z₂ распространяется краевая мода и наблюдается связь между краевыми модами, распространяющимися вдоль Z₂ и Z₃. Следует отметить, что краевая мода возбуждается в полоске Z₃ в диапазоне частот 4.9-4.95 GHz, как показано на рис. 3, а. Поэтому распространение центральной моды вдоль Z₃ подавляется локально созданной деформацией. Таким образом с помощью локальных упругих деформаций оказывается возможным индуцировать волноведущий канал для распространяющихся спин-волновых краевых мод.

На рис. З построены частотные зависимости интенсивности динамической намагниченности I_j при y = 3.0 mm на выходе каждого из волноводов Z_j (j = 1, 2, 3), полученные методом микромагнитного моделирования (линии) и в эксперименте (точки) для случая $E_1 = E_3 = 0$ (см. рис. 3, b), а также зависимости для $E_1 = -10$ kV/cm и $E_3 = 10$ kV/cm (см. рис. 3, c) для качественного и количественного сравнения. Видно качественное соответствие данных, полученный в эксперименте и при численном моделировании, при этом в случае $E_1 = -10$ kV/cm

и $E_3 = 10 \, \text{kV/cm}$ мощность CB локализована в полосках Z₁ и Z₂. Разница в данных МБС эксперимента и численного моделирования может быть объяснена учетом конечного числа поперечных (ширинных) мод в численном счете. При этом, МБС сигнал является результатом интерференции как четных, так и нечетных ширинных мод отдельно взятой магнитной полоски, поскольку рассматриваемая структура не является трансляционно инвариантной вдоль оси у. Видно, что в случае отсутствия внешнего электрического поля в системе наблюдается симметричный перенос спинволновой энергии из полоски Z₂ в Z_{1,3}. При приложении электрического поля к слою пьезоэлектрика происходит трансформация передаточных характеристик происходит нарушение симметрии характеристик для Z_{1.3}. Следует отметить, что в данном случае наблюдается потеря мощности СВ в полоске Z₃ и мощность спиновой волны перераспределяется между полосками Z_{1,2}.

4. Заключение

Таким образом, управляемый электрическим напряжением спин-волновой транспорт может быть реализован в структурированных многослойных пленках ферритпьезоэлектрик. При этом формирование электродов на поверхности пьезослоя позволяет создавать упругие деформации в области неоднородности внутреннего магнитного поля в пленке феррита. Последняя при этом создается путем структурирования поверхности магнитной пленки и создания на ней нерегулярных спин-волноведущих каналов. В качестве демонстрации данного физического эффекта, используя численные и экспериментальные методы, показан управляемый напряжением спинволновой транспорт вдоль трехканальной латеральной структуры. Показана эффективная перестройка спинволновых характеристик с помощью электрического поля, обусловленным деформацией пьезослоя и эффектом магнитострикции в ЖИГ-полосках. Показано, что с помощью локальных упругих деформаций оказывается возможным индуцировать волноведущий канал для распространяющихся спин-волновых краевых мод. Рассмотренный в работе эффект может быть положен в основу конструктивного решения для создания, управляемого демультиплексера, когда для различных частот входного сигнала выходной сигнал будет в разных портах многоканальной структуры при возможности перестройки величин мощностей между выходными портами (путем приложения электрического поля).

Финансирование работы

Работа выполнена при поддержке Минобрнауки России в рамках выполнения государственного задания (проект № FSRR-2020-0005).

Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

Список литературы

- [1] S. Neusser, D. Grundler. Adv. Mater. 21, 2927 (2009).
- [2] S.A. Nikitov, A.R. Safin, D.V. Kalyabin, A.V. Sadovnikov, E.N. Beginin, M.V. Logunov, M.A. Morozova, S.A. Odintsov, S.A. Osokin, A.Yu. Sharaevskaya, Yu.P. Sharaevsky, A.I. Kirilyuk. Phys. Usp. 63, 945 (2020).
- [3] D. Sander, S.O. Valenzuela, D. Makarov, C.H. Marrows, E.E. Fullerton, P. Fischer, J. McCord, P. Vavassori, S. Mangin, P. Pirro, B. Hillebrands, A.D. Kent, T. Jungwirth, O. Gutfleisch, C.G. Kim, A. Berger, J. Phys. D 50, 363001 (2017).
- [4] K. Roy, S. Bandyopadhyay, J. Atulasimha. Appl. Phys. Lett. 99, 063108 (2011).
- [5] Yi-Pu. Wang, J.W. Rao, Y. Yang, Peng-Chao Xu, Y.S. Gui, B.M. Yao, J.Q. You, C.-M. Hu. Phys. Rev. Lett. **123**, 127202 (2019).
- [6] A.V. Sadovnikov, E.N. Beginin, S.E. Sheshukova, Yu.P. Sharaevskii, A.I. Stognij, N.N. Novitski, V.K. Sakharov, Yu.V. Khivintsev, S.A. Nikitov. Phys. Rev. B 99, 054424 (2019).
- [7] P. Che, K. Baumgaertl, A. Kúkol'ová, C. Dubs, D. Grundler. Nature Commun. 11, 1445 (2020).
- [8] P. Frey, A.A. Nikitin, D.A. Bozhko, S.A. Bunyaev, G.N. Kakazei, A.B. Ustinov, B.A. Kalinikos, F. Ciubotaru, A.V. Chumak, Q. Wang, V.S. Tiberkevich, B. Hillebrands, A.A. Serga. Commun. Phys. 3, 17 (2020).
- [9] A.A. Shevyrin, A.G. Pogosov, A.K. Bakarov, A.A. Shklyaev. Phys. Rev. Lett. **117**, 017702 (2016).
- [10] S. Liu, R.E. Cohen. Phys. Rev. Lett. 119, 207601 (2017).
- [11] N. Levy, S.A. Burke, K.L. Meaker, M. Panlasigui, A. Zettl, F. Guinea, A.H.C. Neto, M.F. Crommie. Science 329, 544 (2010).
- [12] Z.L. Wang, J. Song. Science **312**, 242 (2006).
- [13] Y.K. Fetisov, G. Srinivasan. Appl. Phys. Lett. 93, 033508 (2008).
- [14] A.V. Sadovnikov, E.N. Beginin, S.E. Sheshukova, D.V. Romanenko, Y.P. Sharaevskii, S.A. Nikitov. Appl. Phys. Lett. 107, 202405 (2015).
- [15] Q. Wang, P. Pirro, R. Verba, A. Slavin, B. Hillebrands, A.V. Chumak. Sci. Adv. 4, e1701517 (2018).
- [16] A.V. Sadovnikov, A.A. Grachev, E.N. Beginin, S.E. Sheshukova, Y.P. Sharaevskii, S.A. Nikitov. Phys. Rev. Appl. 7, 014013 (2017).
- [17] A.V. Sadovnikov, A.A. Grachev, S.E. Sheshukova, Y.P. Sharaevskii, A.A. Serdobintsev, D.M. Mitin, S.A. Nikitov. Phys. Rev. Lett. **120**, 257203 (2018).
- [18] A. Vansteenkiste, J. Leliaert, M. Dvornik, M. Helsen, F. Garcia-Sanchez, B. Van Waeyenberge. AIP Advances 4, 107133 (2014).
- [19] P.P. Silvester, R.L. Ferrari. Finite Elements for Electrical Engineers, Cambridge University Press (1996), 541 p.
- [20] S.O. Demokritov, B. Hillebrands, A.N. Slavin. Phys. Rep. 348, 441 (2001).

Редактор Т.Н. Василевская