

эмиттером и коллекторами, что приводит к росту I_{k0} . Поэтому зависимость магниточувствительности при больших l_0 имеет участок насыщения.

Эффект отклонения наиболее заметен при малом значении l_0 , когда эффект модуляции инжекции выражен наиболее слабо. С ростом длины эмиттера вклад этого эффекта в магниточувствительность уменьшается, так как угол отклонения вектора плотности тока неосновных носителей заряда остается неизменным, а I_{k0} возрастает.

Оба описанных эффекта действуют одновременно, но при определенных длинах эмиттера один из них может преобладать. Суммарный вклад эффектов в магниточувствительность представлен зависимостью β , которая незначительно растет с увеличением l_0 . Экспериментальная зависимость β' относительного изменения разности токов коллекторов при $V=0.1$ Тл от l_0 хорошо согласуется с расчетной. Такое соответствие подтверждает важную роль обоих эффектов в механизме магниточувствительности.

Таким образом, проведенное исследование позволяет конструировать на основе планарной многослойной структуры высокоэффективные преобразователи магнитного поля.

Литература

- [1] Викулин И. М., Глауберман М. А., Каницева Н. А. // ФТП. 1977. Т. 11. Вып. 4. С. 645—650.
- [2] Vinal A. W., Masnari N. A. // IEEE Electron Device Lett. 1982. Vol. EDL-3. P. 203—205.
- [3] Руженин Ч. С. // ФТП. 1986. Т. 20. Вып. 8. С. 1410—1412.

Одесский электротехнический институт связи им. А. С. Попова

Поступило в Редакцию
21 марта 1988 г.

05; 01

Журнал технической физики, т. 59, в. 7, 1989

АНАЛОГ ВОЛН ЛЯВА В МЕЛКОМАСШТАБНЫХ ДВУМЕРНО-ПЕРИОДИЧЕСКИХ СТРУКТУРАХ

Д. К. Грамотнев

В данной работе рассмотрены сдвиговые поверхностные акустические волны в мелко-масштабных двумерно-периодических структурах (МДПС), которые аналогичны известным волнам Лява [1, 2]. Под мелкомасштабными подразумеваются структуры с периодами $d_{1,2} \ll \lambda$ (λ — длина распространяющейся волны). Показано, что рассматриваемые волны дисперсионны и могут распространяться по направлению, параллельному канавкам мелко-масштабной одномерно- или двумерно-периодической структуры.

Пусть МДПС на поверхности изотропного тела состоит из протяженных выступов из изотропного материала (в общем случае отличного от материала подложки) и с вертикальными боковыми стенками постоянной высоты h (рис. 1, а). Оси координат x и z лежат в плоскости поверхности тела; ось x параллельна выступам, а z перпендикулярна им. Ось y перпендикулярна поверхности тела и направлена от него.

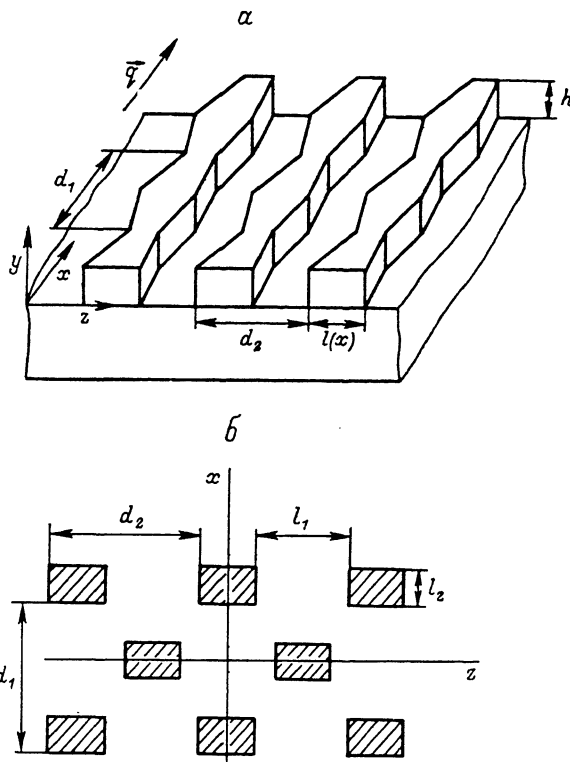
В длинноволновом приближении ($\lambda \gg d_{1,2}$) мелкомасштабную структуру можно рассматривать как сплошной эффективный слой (ЭС) вещества толщиной h с усредненной по элементарной ячейке плотностью и с упругими постоянными, подлежащими определению. Такое рассмотрение аналогично применению макроскопической теории упругости, когда длина волны много больше межатомных расстояний (в нашем случае роль атомов играют выступы). Можно показать, что если

$$h \ll \frac{C_2 l(x)}{\mu_1}, \quad l(x), \quad (1)$$

где $l(x)$ — ширина выступов (рис. 1, а), μ_1 — модуль сдвига их материала, а C_2 — модуль одностороннего сжатия материала подложки, то сдвиговые смещения в поверхностной волне (если она существует) вызывают деформацию выступов, которую также можно считать чисто сдвиговой с точностью до членов $\sim U_0 h \mu_1 / \lambda C_2 \ll U_0 l(x) / \lambda \ll U_0$, где U_0 — амплитуда смещений в волне. Отсутствие изгиба выступов в плоскости (x, z) связано с эффективным (при выполнении условия (1)) упругим противодействием этому изгибу подложки.

Считая условие (1) выполненным, найдем модули сдвига ЭС в двух различных случаях: 1) когда деформирующая сила приложена к свободной «границе» ЭС и направлена по оси z , 2) когда эта сила приложена к площадке, перпендикулярной оси x , и направлена также по оси z . В первом случае модуль сдвига эффективного слоя определяется путем усреднения по элементарной ячейке модуля сдвига μ_1 материала выступов $\mu_{1\text{э}} = S_x \mu_1 / S_x$, где S_x^1 — площадь элементарной ячейки, а S_x — часть этой площади, занимаемая выступами.

Для нахождения второго модуля сдвига рассмотрим сдвиговую деформацию отдельного выступа со смещениями U , параллельными оси z и зависящими только от координаты x .



МДПС из протяженных вдоль оси x выступов переменной ширины $l(x)$ и постоянной высоты h (а) и из прямоугольных сквозных отверстий до подложки (заштрихованные области) в сплошном слое толщиной h (б).

Пусть сила f_x , вызывающая эту деформацию, параллельна оси z и не зависит от времени и координаты x . Тогда среднее по периоду d_1 значение производной $\partial U / \partial x$ равно

$$\left\langle \frac{\partial U}{\partial x} \right\rangle = \frac{f_x}{\mu_1 d_1 h} \int_0^{d_1} \frac{dx}{l(x)}, \quad (2)$$

где d_1 — период изменения ширины выступов $l(x+d_1) = l(x)$ (рис. 1, а).

Если единичный отрезок оси z пересекает N выступов, то, учитывая (2) и соотношения $c_{\text{э}xx} = f_x N / h = \mu_{2\text{э}} \langle \partial U / \partial x \rangle$, где $c_{\text{э}xx}$ — компонента тензора напряжений, а $\mu_{2\text{э}}$ — искомый модуль сдвига ЭС, можно получить

$$\mu_{2\text{э}} = \mu_1 d_1 N \left(\int_0^{d_1} \frac{dx}{l(x)} \right)^{-1}. \quad (3)$$

Таким образом, несмотря на изотропию материала выступов, эффективный слой оказывается анизотропным и характеризуется двумя различными модулями сдвига $\mu_{1\text{э}}$ и $\mu_{2\text{э}}$.

Мы свели задачу о нахождении сдвиговых поверхностных волн в МДПС к известной задаче о волнах Лява в системе анизотропный слой — упругое полупространство [3]. При этом закон дисперсии имеет вид

$$\text{tg}(x_1 h) = \mu_2 x_2 / \mu_{1\text{э}} x_1, \quad x_1^2 = k_1^2 - q^2 \mu_{2\text{э}} / \mu_{1\text{э}}, \quad x_2^2 = q^2 - k_2^2, \quad (4)$$

где $k_{1,2}^2 = \omega^2 \rho_{1,2} / \mu_{1,2}$, ω — частота волны, $\rho_{1,2}$ — плотность материалов выступов и подложки соответственно, q — волновое число.

Если отношение $S_A/S_B = 1$, т. е. имеем реальный сплошной слой на подложке, то $\mu_{1,2} = \mu_1$ и выражение (4) переходят в известный закон дисперсии для волн Лява [1, 2]. Если в выражении (3) $l(x) = \text{const}$, то получаем мелкомасштабную одномерно-периодическую структуру с периодом d_2 , для которой закон дисперсии сдвиговых волн отличается от дисперсионного соотношения для волн Лява лишь множителем d_2/l

$$\text{tg}(h \sqrt{k_1^2 - q^2}) = \frac{\mu_2 \sqrt{q^2 - k_2^2}}{\mu_1 \sqrt{k_1^2 - q^2}} \frac{d_2}{l}.$$

Условие существования действительных корней этого уравнения подразумевает, так же как и в случае волн Лява, выполнение неравенства $v_{i2} > v_{i1}$, где $v_{i1,2}$ — скорости поперечных волн в материалах выступов и подложки соответственно. Значения же этих корней будут другими из-за наличия множителя d_2/l . В случае МДПС для существования сдвиговых поверхностных волн необходимо выполнение неравенства $v_{i2} > v_{i1} (\mu_{23}/\mu_{13})^{1/2}$. Это условие менее жесткое, чем условие существования волн Лява, так как $\mu_{23}/\mu_{13} \leq 1$.

Одномерно-периодическую структуру из прямоугольных выступов с периодом d_1 можно рассматривать в качестве предельного случая МДПС, представленной на рис. 1, б, при $l_1 \rightarrow 0$. Известное дисперсионное соотношение для сдвиговых поверхностных волн с волновым вектором, перпендикулярным канавкам такой структуры [4, 5], получается непосредственно из выражений (4), если учесть, что при $l_1 = 0$ модуль сдвига ЭС $\mu_{23} = 0$ (см. (3)).

Если условие (1) не выполняется, то при распространении СПВ становится существенным изгиб выступов в плоскости (x, z) . Это не означает однако, что заметно нарушается сдвиговость деформации в подложке, где смещения сжатия (растяжения) имеют порядок $U_{сж} \ll \ll 2\pi^2 l U_0 / \lambda \ll U_0$. В то же время, несмотря на свою малость, эти смещения могут существенно уменьшить величину μ_{23} , поскольку деформация в выступе уже не сводится к чистому сдвигу, а рассматриваемый модуль сдвига ЭС определяется жесткостью выступов (тонких стержней) на изгиб в плоскости (x, z) . Если к тому же $h \geq l$, то изгиб выступов в плоскости (y, z) может привести также к уменьшению величины μ_{13} .

Полученные выражения (3), (4) справедливы в некоторых случаях и для структур с $h \geq l$, т. е. не удовлетворяющих условию (1), если для них деформацию в выступах можно считать чисто сдвиговой. Например, это имеет место для МДПС на рис. 1, б, если СПВ распространяется параллельно оси x и $l_2 \ll l_1, d_1$.

В заключение отметим, что возможность изменения в широком диапазоне упругих постоянных эффективного слоя за счет изменения геометрии выступов, составляющих мелкомасштабную структуру, может лечь в основу более широкого по сравнению с волнами Лява использования СПВ в различных акусто-электронных устройствах.

Автор выражает благодарность Л. А. Чернозатонскому за обсуждение результатов и ценные замечания.

Литература

- [1] Ляв А. Математическая теория упругости. М.; Л., 1935. 674 с.
- [2] Новацкий В. Теория упругости. М.: Мир, 1975. 872 с.
- [3] Косевич Ю. А., Сыркин Е. С. // Акуст. журн. 1988. Т. 34. № 1. С. 113—116.
- [4] Гуляев Ю. В., Плесский В. П. // Письма в ЖТФ. 1977. Т. 3. Вып. 5. С. 220—223.
- [5] Гуляев Ю. В., Плесский В. П. // ФТЖ. 1978. Т. 48. Вып. 3. С. 447—453.

Научно-производственное объединение
Всесоюзный научно-исследовательский институт
физико-технических и радио-технических измерений
Московская обл.

Поступило в Редакцию
22 апреля 1988 г.