

ла U_x . Холловское поле отклоняет инжектированные носители в ту же сторону, что и сила Лоренца. Это увеличивает магниточувствительность ДМТ, но линейность зависимости $U = f(B, E)$ сохраняется, т. к. U_x пропорциональна BE . Экспериментальные образцы ДМТ были изготовлены из германия, кремния и антимонида индия. Линейная зависимость $U(IBE)$ хорошо подтверждается для слабых магнитных полей и низких уровней инжекции. В сильных магнитных полях действие эффекта перераспределения носителей между коллекторами другое (все носители идут в один коллектор), и магниточувствительность уменьшается. С ростом уровня инжекции увеличение концентрации инжектированных носителей вблизи эмиттера приводит к уменьшению сопротивления этой области и уменьшению E , поэтому зависимость $U(I_3)$ становится слабее.

На рис. 3, б приведена типичная зависимость $U(B)$ для кремниевого ДМТ при различных температурах. (Транзисторы изготовлены из n -кремния, $\rho=200 \text{ Ом}\cdot\text{см}$, $a=75 \text{ мк}$, $b=30 \text{ мк}$, длина коллекторов 200 мк) Поскольку время жизни неосновных носителей в кремнии с увеличением температуры растет, выходное напряжение ДМТ [2, 3] уменьшается.

Совместное действие указанных выше физических эффектов в базе ДМТ (изменение эффективной

длины базы, перераспределение инжектированных носителей между коллекторами и эдс Холла) обеспечивает достижение магниточувствительности $5 \cdot 10^5 \text{ В}/(\text{А}\cdot\text{Тл})$, что в 5–10 раз выше чувствительности одноколлекторного МТ. Следовательно, ДМТ не является простой суммой двух одноколлекторных МТ, и его следует рассматривать как самостоятельный прибор.

Магнитотранзисторы находят широкое применение в качестве бесконтактных магнитоуправляемых переключателей тока. На их основе создаются бесколлекторные электродвигатели постоянного тока, устройства синхронизации скорости вращения электродвигателей, схемы электронного зажигания автомобилей, безындукционные головки считывания магнитных записей и множество других устройств.

ИСПОЛЬЗОВАННЫЕ ИСТОЧНИКИ

- Пасынков В. В., Чиркин Л. К. Полупроводниковые приборы. – М.: Выш. шк., 1987.
- Викулина Л. Ф., Кладива Э. Магниточувствительные свойства латеральных транзисторов // Радиотехника и электроника. – 1985. – Т. 30, № 8. – С. 1668–1670.
- Викулина Л. Ф., Козел В. В. Чувствительность двухколлекторных магнитотранзисторов // Радиотехника и электроника. – 1985. – Т. 30, № 4. – С. 824–826.

К. ф.-м. н Л. Ф. ВИКУЛИНА

Украина, г. Одесса

Дата поступления в редакцию

12.12.1997 г.

Оппонент к. т. н. Б. С. КОЛОСНИЦЫН

ПОЛЕВЫЕ МАГНИТОТРАНЗИСТОРЫ

Описаны конструкции транзисторов с магниточувствительностью, на один-два порядка превышающей чувствительность датчика Холла из аналогичного материала.

The transistors construction with magneto-sensitivity, that is on one or two orders higher than Hall generator sensitivity from the analogous material have been outlined.

Датчик Холла является одним из первых типов полупроводниковых элементов, получивших практическое применение. Он представляет собой длинную полупроводниковую пластину с токовыми контактами на концах и двумя холловскими электродами, расположенными с двух сторон пластины в поперечном направлении.

Для увеличения чувствительности датчиков Холла необходимо уменьшать их толщину [1, с. 5]. Однако на этом пути существуют ограничения, обусловленные как технологическими проблемами получения тонких образцов, так и тем, что при малых толщинах растет рассеивание носителей заряда на поверхности, что приводит к снижению их подвиж-

ности. Эти трудности могут быть уменьшены применением полевого эффекта для изменения толщины токопроводящей области полупроводника [2]. Полевой магнитотранзистор ПМТ отличается от обычного лишь тем, что в его канале имеются дополнительные боковые омические контакты для вывода эдс Холла.

Недостатком ПМТ является технологическая сложность изготовления холловских электродов к каналу. Этого недостатка лишена конструкция ПМТ, в которой в качестве датчика Холла использован затвор полевого транзистора.

На рис. 1 показана структура ПМТ, содержащая два транзистора, область затвора которых является общей. За счет падения напряжения на сопротивлениях истока R_u на затвор подается запирающее напряжение U_3 . Сопротивление каналов вместе с нагрузочными резисторами R_h образуют мост, в диагональ которого включен вольтметр. В отсутствие магнитного поля мост сбалансирован и $U=0$. При протекании тока через контакты З₁ и З₂ затвора в магнитном поле, как и в любом полупроводнике, возникает эдс Холла. Одна половина эдс ($-U_x/2$) приложена к левому каналу и уменьшает U_3 , другая ($+U_x/2$) приложена к правому каналу и увеличивает U_3 . Вследствие этого сопротивление

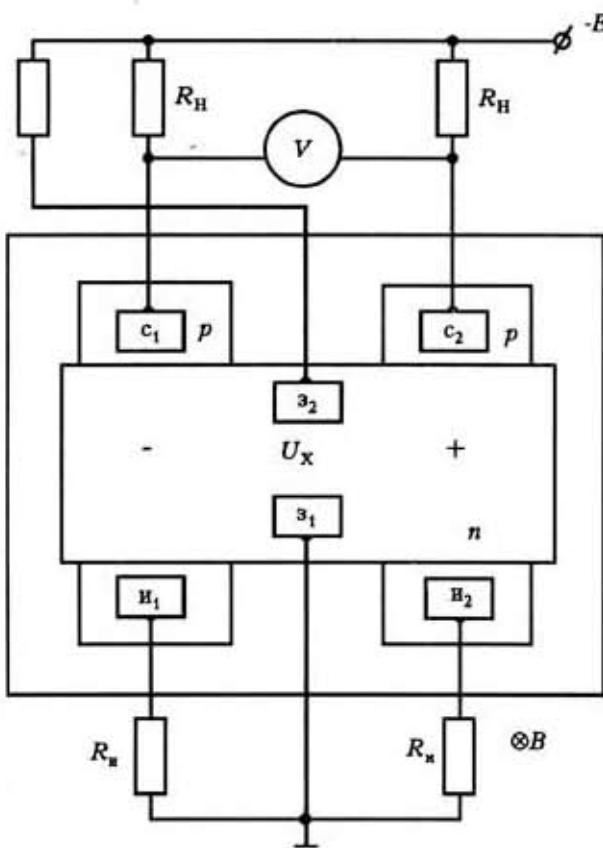


Рис. 1. Структура двухканального полевого магнитотранзистора с датчиком Холла в качестве затвора

левого канала уменьшается, а правого увеличивается, что приводит к разбалансу моста, и U растет с увеличением магнитного поля.

Изменения падения напряжения на сопротивлениях R_n равны

$$\Delta U_1 = \Delta I_{k1} R_n \text{ и } \Delta U_2 = \Delta I_{k2} R_n$$

Как и в любом полевом транзисторе,

$$\Delta I_k = g \Delta U_3,$$

где g — крутизна характеристики.

Напряжение, показываемое вольтметром,

$$U = \Delta U_1 - \Delta U_2 = 2R_n \Delta I_k = 2gR_n \Delta U_3 = gR_n U_X, \text{ т. к. } \Delta I_{k1} = -\Delta I_{k2} \text{ и } 2\Delta U_3 = U_X.$$

Следовательно, в рассмотренной конструкции ПМТ эдс Холла усиливается в gR_n раз. В обычных полевых транзисторах $g = 5 - 10 \text{ мА/В}$, а R_n порядка $10 - 20 \text{ кОм}$. Значит, коэффициент усиления может составить $50 - 200$. Таким образом, описанная конструкция ПМТ работает так же, как два обычных полевых транзистора. Разница заключается лишь в том, что возникающая в общем затворе эдс Холла изменяет потенциалы левой и правой частей затвора в противоположных направлениях, что приводит к соответствующему изменению токов и напряжений между стоками.

В отличие от одноканального, в двухканальном ПМТ транзисторы действуют и как усилительные элементы, вследствие чего магниточувствительность

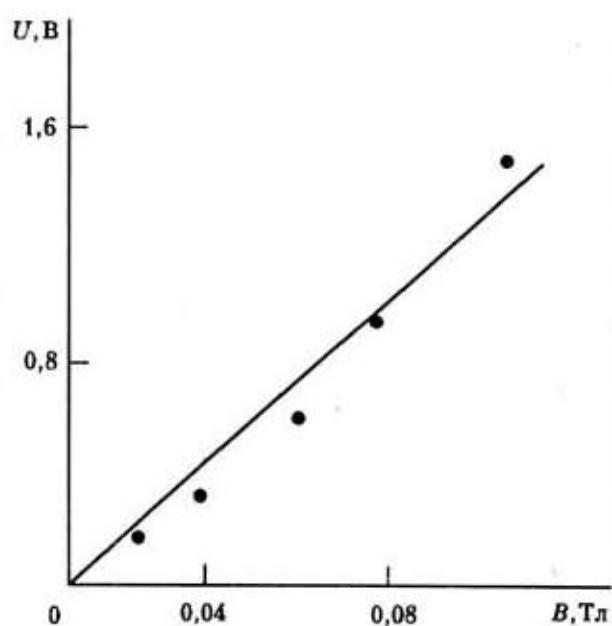


Рис. 2. Зависимость выходного сигнала от индукции магнитного поля

повышается на один — два порядка. Кроме того, рассмотренная конструкция ПМТ обладает и большей термостабильностью выходного сигнала, поскольку температурные изменения токов двух каналов взаимно компенсируются.

Экспериментальная проверка изложенных выше положений на образцах ПМТ, показанного на рис. 1, в сравнении с образцами одноканального ПМТ, изготовленными из того же материала и с аналогичными размерами канала, подтвердила их большую магниточувствительность и лучшую термостабильность. Датчик Холла из кремния имеет магниточувствительность около $45 \text{ В/(А}\cdot\text{Тл)}$, что при токе питания 5 мА и индуктивности $0,1 \text{ Тл}$ соответствует выходному сигналу $22,5 \text{ мВ}$.

На рис. 2 показана экспериментально установленная зависимость выходного напряжения двухканального ПМТ от индукции. Здесь выходной сигнал равен $1,4 \text{ В}$, т. е. почти в 70 раз больше. При больших магнитных полях чувствительность несколько увеличивается за счет роста сопротивления каналов (эффект магнитосопротивления) и соответствующего увеличения напряжения на стоках, что приводит к росту крутизны характеристики.

В аналогичной конструкции ПМТ может быть также использована структура, где полупроводниковый затвор отделен от каналов слоем диэлектрика.

ИСПОЛЬЗОВАННЫЕ ИСТОЧНИКИ

1. Викулин И. М., Викулина Л. Ф., Стафеев В. И. Гальваномагнитные приборы. — М.: Радио и связь, 1983.

2. Мазуров М. Е. Электронные устройства с датчиками Холла и магнитосопротивлениями. — ЦНИИПИ, 1965.