5408

ОБЪЕДИНЕННЫЙ ИНСТИТУТ ЯДЕРНЫХ ИССЛЕДОВАНИЙ

ALEPHOLX NP

**PHOPAGONI** 

and the second

Дубна .

P13 - 5708

Экз. ЧИТ. ЗАЛА

Ю.К. Акимов, К. Андерт, А.И. Калинин, И.Н. Чурин, В.Н. Шуравин

ВРЕМЕННЫЕ ИЗМЕРЕНИЯ С ГЕРМАНИЕВЫМ ДЕТЕКТОРОМ

1971

## P13 - 5708

Ю.К. Акимов, К. Андерт, А.И. Калинин, И.Н. Чурин, В.Н. Шуравин

# ВРЕМЕННЫЕ ИЗМЕРЕНИЯ С ГЕРМАНИЕВЫМ ДЕТЕКТОРОМ

Направлено в ПТЭ



Основными факторами, определяющими временное разрешение полупроводниковых детекторов, являются:

 Возникновение временных флюктуаций в результате наложения сигналов на шумы от детектора и усилителя.

 Смещение момента срабатывания схемы при изменении амплитуды сигнала.

3. Зависимость момента срабатывания от изменений во времени собирания освобожденных носителей заряда в детекторе.

С учётом этих факторов была выполнена аппаратура для временных измерений, описываемая ниже.

#### Оптимальное быстродействие усилителя

Разрешающее время прямо пропорционально величине шумов и обратно пропорционально крутизне фронта сигнала в точке срабатывания дискриминатора. Если время собирания заряда в детекторе мало, то с уменьшением постоянной интегрирования усилителя крутизна сигнала растет быстрее, чем шумы, т.е. усилитель следует делать по возможности быстрым<sup>/1/</sup>. Более того, и в тех случаях, когда время собирания заряда не мало, преимущество остается за быстрым усилителем. Согласно<sup>/2/</sup> оптимальная постоянная интегрирования непрерывно уменьшается с ростом энергии регистрируемых излучений и для германиевого детектора

с временем собирания заряда около 40 нсек составляет 20 нсек при

E= 100 кэв и 3 нсек для E = 1000 кэв. Оптимальный порог дискриминации находится на уровне 10% амплитуды сигнала. При большем пороге быстродействие усилителя можно несколько снизить. Однако повышение порога приводит к увеличению влияния разброса амплитуд и формы сигналов.

Величина постоянной дифференцирования усилителя временного канала менее критична, чем спекрометрического.

#### Быстрый малошумящий предусилитель

При измерениях с германиевым детектором обычно используют общий для спектрометрического и временного каналов зарядочувствительный предусилитель. Однако время нарастания такого предусилителя даже с глубокой обратной связью трудно сделать меньше 15+30 нсек. Ограничение вызывает каскад, имеющий большое сопротивление нагрузки  $\mathbf{R}_{\rm H}$ , необходимое для высокого коэффициента усиления без обратной связи. Сопротивление  $\mathbf{R}_{\rm H}$  вместе с параллельной ему паразитной емкостью C создают низкочастотное инерционное звено. Постоянная времени интегрирования предусилителя с обратной связью равняется

 $r_{0} = \frac{R_{H}C_{\Pi}}{I + K\beta} \approx \frac{R_{H}C_{\Pi}}{SR_{H}C_{0}/C_{BX}} = \frac{C_{\Pi}}{S} \frac{C_{BX}}{C_{0}},$ 

где S – крутизна полевого транзистора,  $C_{BX}$  – входная емкость и  $C_0$  – емкость обратной связи. Для характерных значений S = 5 ма/в, C = 5 пф и C /  $C_0$  = 10 имеем  $r_0$  = 22 нсек.

В устройствах, где для временного канала имеется свой предусилитель, трудно избежать шумового влияния на спектрометрический канал при подключении двух предусилителей к одному и тому же детектору.

Удачное решение проблемы предложено в работе<sup>/3/</sup>, где для временного канала сделан промежуточный вывод из зарядочувствительной секции. До частот 100 + 200 Мгц полевой транзистор практически безынерционен. Включив после него в зарядочувствительную секцию усилительную "двойку" с временем нарастания (1,5 + 2) нсек, можно получить быстрый выход, а после инерционного каскада с большим R н - спектрометрический. При этом устойчивость всей зарядочувствительной секции в целом не нарушится, т.к. быстрый усилитель с полосой до 200 Мгц почти не внесет фазовых сдвигов на частотах спектрометрического канала, лежащих в области (0,5+ 1) Мгц.

Схема предусилителя, построенного нами по такому принцину, приведена на рис. 1.

Второй каскад выполнен на двух транзисторах, Т<sub>2</sub> и Т<sub>3</sub>, включенных параллельно, чтобы при помощи емкостей С<sub>4</sub>, С<sub>9</sub> уменьшить шумовой вклад базового тока быстрого транзистора ( f<sub>т</sub> = 1,5 Ггц) в спектрометрический канал.

Время нарастания всего быстрого канала предусилителя составляет 5 нсек.

Временной сигнал после предусилителя подавался на быстрый усилитель с временем нарастания 3,5 нсек и коэффициентом усиления 10 + 100. В усилителе предусмотрено включение и выбор постоянных интегрирования от 5 до 20 нсек.

## <u>Формирователь с компенсацией влияния амплитудного</u> <u>разброса и изменений во фронте импульсов</u>

При разработке формирователя были использованы и развиты идеи и устройства, описанные ранее в работах<sup>/4+6/</sup>. Принцип действия и схему формирователя поясняют рис. 2 и 3.

Входные импульсы отрицательной полярности (1) инвертируются (2) трансформатором, обрезаются (3) снизу на некотором уровне температурно-компенсированным диодом и через эмиттерный повторитель T<sub>1</sub> подаются на делитель( R<sub>1</sub> и R<sub>2</sub>). На другую сторону делителя импульсы приходят через задерживающий отрезок кабеля.

В результате сложения импульсов противоположной полярности в точке связи  $R_1 c R_2$  получается биполярный импульс (5), причем импульсы с разной амплитудой или отличающиеся временем нарастания пересекаются примерно в одной и той же точке A, которой и соответствует порог дискриминатора на туннельном диоде ТД. Диоды  $Д_3 - Д_6$ используются против перегрузки. Длительность выходного импульса задается RC цепочкой, определяющей скорость нарастания потенциала на базе транзистора  $T_4$ . Как только последний начинает проводить ток, открывается транзистор  $T_3$ , что приводит ТД в исходное состояние. Амплитуда выходных импульсов 18 ма, время нарастания – 2 нсек, длительность 100 нсек.

### Экспериментальные результаты

Регистрировались совпадения от <sup>60</sup>Со между импульсами германиевого детектора и сцинтилляционного счётчика, составленного из ФЭУ-36 и пластического сцинтиллятора. Германиевый детектор (изготовленный в Лаборатории ядерных проблем ОИЯИ) имел объем 3 см<sup>3</sup>, толшину 11 мм. На него подавалось напряжение 2000 в. Использовался времяамплитудный конвертор, подключенный к одному из входов двухмерного амплитудного анализатора.

На второй вход поступали импульсы со спектрометрического канала. В результате весь энергетический диапазон был разбит на 16 интервалов, примерно по 90 кэв каждый, и можно было наблюдать временные

спектры в любом из них. Эксперимент показал, что для каждого интервала существует свой оптимальный порог дискриминатора на туннельном диоде. В оптимальном варианте для интервала энергий (1,1+1,3) Мэв полная ширина кривой совпадений (по форме, близкой к гауссовской) составила 0,9 нсек. При этом на анализаторе в одномерном режиме наблюдался временной спектр, изображенный на рис. 4, соответствующий диапазону энергий гамма-квантов 0,07+1,33 Мэв. Ширина кривой на полувысоте – 2,2 нсек, на уровне 0,1 высоты – 12,5 нсек. Кривую в основании можно было сузить путем подбора оптимального режима для более низких энергий, но ширина кривой на полувысоте при этом возрастала.

Увеличение постоянной интегрирования во временном канале с 5 до 10 нсек ухудшило временное разрешение на 25 + 30%.

В заключение авторы пользуются случаем поблагодарить В. Нойберта, Ф. Стары и В. Шульце за помощь при проведении эксперимента.

Литература

- Ю.К. Акимов и др. Полупроводниковые детекторы ядерных частиц и их применение. Атомиздат, Москва, 1967.
- 2. J.C. Balland et al. Proc. Int. Symposium on Nucl. Electronics, Versailles, v. I, p., 26-1, 1968.
- 3. I.S. Sherman, R.G. Roddick. IEEE Trans. NS-17, No. 1, p. 252(1970). 4. D.A. Gedcke, W.J. Mc Donald. Nucl.Instr.Meth., <u>55(2)</u>, 337 (1967).
- 5. R.L. Chase. Rev. Sci. Instr., 9, 1317 (1968).
- 6. М. Дражев, С. Паржицкий. Сообщение ОИЯИ, 13-4604, Дубна. 1970.

Рукопись поступила в издательский отдел

24 марта 1971 года.



Рис. 1. Принципиальная схема зарядочувствительного предусилителя с быстрым выходом.



Рис. 2. Временные диаграммы получения компенсированных сигналов.



Рис. 3. Принципиальная схема формирователя.



