

КРАТКИЕ СООБЩЕНИЯ

УДК 621.396.629 : 621.374(045)

П. Г. АДАМОВ, В. Я. ВАКСЕНБУРГ

(Смоленск)

ПРИЕМНИК СУБНАНОСЕКУНДНЫХ ОПТИЧЕСКИХ ИМПУЛЬСОВ

В настоящее время для высокоскоростной передачи кодоимпульсной информации широко используются волоконно-оптические линии связи (ВОЛС) [1, 2]. Применение их в информатике и вычислительной технике, в частности в системах связи с ЭВМ, в системах бортовой связи, телевидении, оптическом приборостроении и т. д. значительно сокращает объем кабельных линий связи за счет уплотнения передаваемых сигналов при сохранении высокой помехозащищенности. В этих линиях связи в качестве излучателей применяются современные полупроводниковые лазеры, обеспечивающие модуляцию частоты вплоть до 1 ГГц и выше. Для регистрации передаваемых оптических импульсных сигналов широко используются быстродействующие лавинные фотодиоды (ЛФД) [3].

В данной работе рассмотрен приемник субнаносекундных оптических импульсов, выполненный на мощных GaAs полевых транзисторах и ЛФД. Электрические импульсы, получаемые с ЛФД, имеют субнаносекундные (100–200 пс) времена установления, по малые (50–150 мВ) амплитуды импульсов, и для дальнейшей обработки, как правило, необходимо их усиление. Построение подобных устройств на СВЧ биполярных и полевых кремниевых приборах встречает большие трудности из-за недостаточного быстродействия.

Для разработки усилителей для быстродействующих приемников оптических импульсов наиболее перспективны арсенид-галлиевые полевые транзисторы с барьером Шоттки, что обусловлено рядом их особенностей: малые межэлектродные емкости, большая крутизна и линейность вольт-амперных характеристик; отсутствие теплового и вторичного пробоя обеспечивает высокое усиление импульсных сигналов при малых временах нарастания и спада.

Такие приемники позволяют преобразовывать оптические импульсы (при скорости передачи информации до 1 гбит/с) в электрические и обеспечивают на нагрузке 50 Ом импульсы с амплитудой до 1,5 В с временами t_f и t_c около 250 пс. В устройстве применены лавинный фотодиод ЛФД-2 и мощные GaAs полевые транзисторы АП603А с параметрами: крутизна $S_{max} \approx 140$ –160 мА/В, $U_{c,max} = 8$ В, $I_{c,max} \approx 500$ мА, $C_{11} \approx 1$ –1,5 пФ, $C_{12} \approx 0,25$ пФ, $C_{22} \approx 0,1$ –0,3 пФ [4]. Принципиальная электрическая схема устройства показана на рис. 1. Оптические импульсы регулируются лавинным фотодиодом ЛФД-2. Время нарастания импульса, формируемого фотодиодом,

$$t_f \approx 2,2(R_3 // R_{dif})(C_{bar} + C^*), \quad (1)$$

где R_{dif} — дифференциальное сопротивление лавинного фотодиода, составляющее

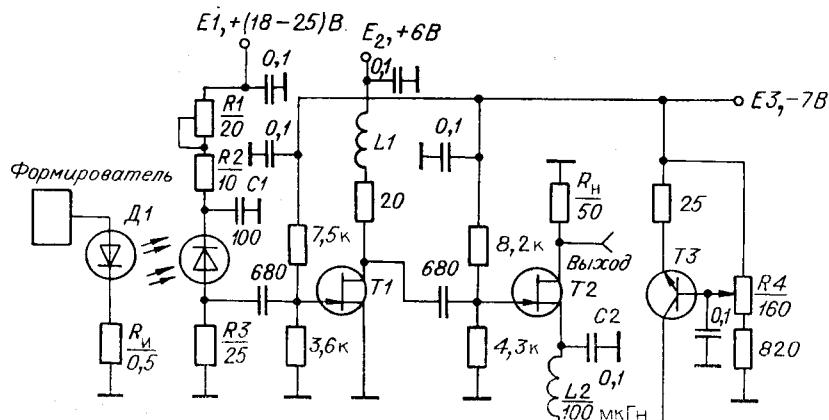


Рис. 1. Принципиальная электрическая схема преобразователя субнаносекундных оптических импульсов:

Д1 — 32ДЛ102; Д2 — ЛФД-2; Т1, Т2 — АП603А; Т3 — КТ815А

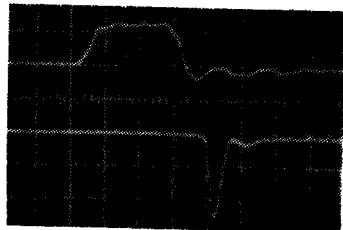


Рис. 2. Осциллограммы импульсов пакетки лазерного диода (верхний луч) и выходного импульса приемника (нижний луч).

Масштабы: по вертикали: верхний луч 400 мА/дел., нижний — 500 мВ/дел; по горизонтали — 1 пс/дел.

на форму импульса на стадии формирования фронта как источник ЭДС. Порог включения лавинного фотодиода устанавливается изменением напряжения источника питания E_1 .

С учетом разброса параметров различных ЛФД-2 и сведения к минимуму паразитных индуктивности и емкости при включении в схему t_f может составлять около 200 пс. Полученный импульс усиливается двухкаскадным усилителем на мощных GaAs полевых транзисторах $T1$ и $T2$ типа АП603А, работающих в линейном режиме.

Время установления для каждого каскада импульсного усилителя и коэффициент усиления можно определить согласно выражениям:

$$K = SR_c R_t / (R_c + R_t); \quad (2)$$

$$t_y = 2,2(\tau_1 + \tau_2); \quad (3)$$

$$\tau_1 \simeq R_t [C_{11} + C_{12}(1 + K)]; \quad (4)$$

$$\tau_2 \simeq R_h [C_{12} + C_{22} + C_n], \quad (5)$$

где R_t — внутреннее сопротивление полевого транзистора; R_c — сопротивление в стоке полевого транзистора; K — коэффициент усиления каскада; C_{11} , C_{12} , C_{22} , C_n — межэлектродные емкости транзистора (входная, проходная, выходная и емкость нагрузки соответственно).

Для коррекции фронта импульса введена индуктивность $L1$ (проводника диаметром $\varnothing = 5$ мм, 3 витка, намотанная проводом ПЭЛШО-0,2). Нагрузка 50 Ом включена непосредственно в сток полевого транзистора $T2$, что позволяет выиграть в коэффициенте усиления. Амплитуда выходных импульсов плавно регулируется источником тока на транзисторе $T3$ ($R4$). Индуктивность $L2$ и емкость $C2$ играют роль развязки по питанию.

Расчетное время установления усилителя приемника составляет $t_y \simeq 192$ пс при коэффициенте усиления около $K_y \simeq 18$ дБ, что хорошо согласуется с экспериментальными данными. Приведенные временные зависимости импульса тока пакетки гетеролазерного диода 32ДЛ102, снятого с резистора R_h , и импульса напряжения на выходе устройства (рис. 2) соответствуют субнаносекундному световому импульсу, представляющему первый осцилляционный выброс лазерного излучения [6].

В схеме устройства применены конденсаторы безындукционного типа К10-17-16, К10-6 и С2-12. Осциллограмма импульсов снята на стробоскопическом осциллографе С7-11 с собственным временем установления $\simeq 70$ пс. Улучшение параметров устройства может быть достигнуто при исполнении его в гибридно-пленочном варианте.

ЛИТЕРАТУРА

1. Бон Б. Г. Гигабитная электроника // ТИИЭР.— 1979.— Т. 67, № 3.
2. Калмыков В. И., Кудряшов О. В., Ломаков В. Г. и др. Передача аналоговых сигналов по волоконно-оптическим линиям связи // Радиотехника.— 1982.— Т. 37, № 2.
3. Аксенов Е. А., Логгинов А. С., Ржевкин К. С. Высокоскоростной ретранслятор импульсных сигналов волоконно-оптических линий связи // Радиотехника.— 1982.— Т. 37, № 2.
4. Зайцев А. А., Савельев Ю. Н. Генераторные СВЧ-транзисторы.— М.: Радио и связь, 1985, вып. 48.
5. Дьяконов В. П. Лавинные транзисторы и их применение в импульсных устройствах.— М.: Сов. радио, 1973.
6. Логгинов А. С., Соловьев В. Е., Юльбердин Ю. Ф. и др. Инжекционные лазеры для волоконно-оптических линий связи // Зарубеж. электроп.— 1980.— № 3.

Поступило в редакцию 25 апреля 1986 г.