

ТРАНЗИСТОРЫ ПОЛЕВЫЕ

Метод измерения крутизны характеристики

Field-effect transistors.
Forward transconductance
measurement technique

ГОСТ

20398.3—74*

(СТ СЭВ 3413—81)

Постановлением Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР от 31 декабря 1974 г. № 2852 срок введения установлен

с 01.07.76

Проверен в 1979 г. Срок действия продлен

до 01.07.86

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт распространяется на маломощные полевые транзисторы и устанавливает метод измерения крутизны характеристики S на малом сигнале. (Сигнал считается малым, если при уменьшении его амплитуды в два раза изменение параметра не выходит за пределы погрешности измерения).

Общие условия при измерении крутизны характеристики должны соответствовать требованиям ГОСТ 20398.0—74.

Стандарт соответствует СТ СЭВ 3413—81 в части метода измерения крутизны характеристики (см. справочное приложение 1).

(Измененная редакция, Изм. № 1).

1. АППАРАТУРА

1.1. Измерительные установки, предназначенные для измерения крутизны характеристики S , должны обеспечивать основную погрешность измерения в пределах $\pm 10\%$ от конечного значения рабочей части шкалы. Для измерительных установок с цифровым отсчетом основная погрешность измерения должна быть в пределах $\pm (8+0,7 \frac{S_{\text{пред}}}{S_x})\%$, где S_x — значение измеряемой крутизны, $S_{\text{пред}}$ — конечное значение установленного предела измерения.

Издание официальное

Перепечатка воспрещена

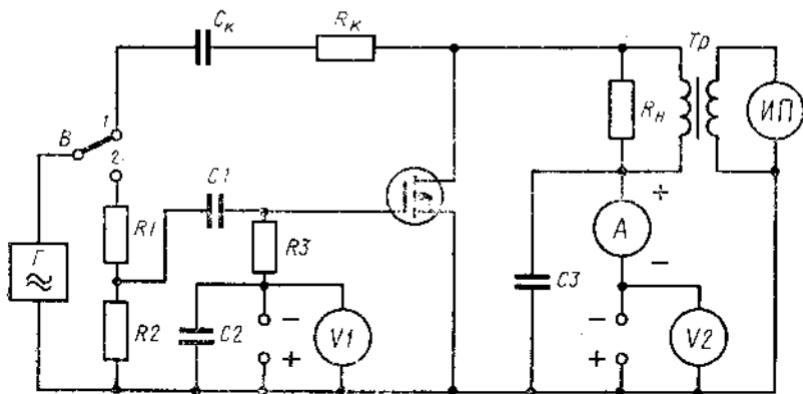


* Переиздание марта 1984 г. с Изменением № 1, утвержденным в июле 1983 г. (ИУС 11—83).

2. ПОДГОТОВКА К ИЗМЕРЕНИЮ

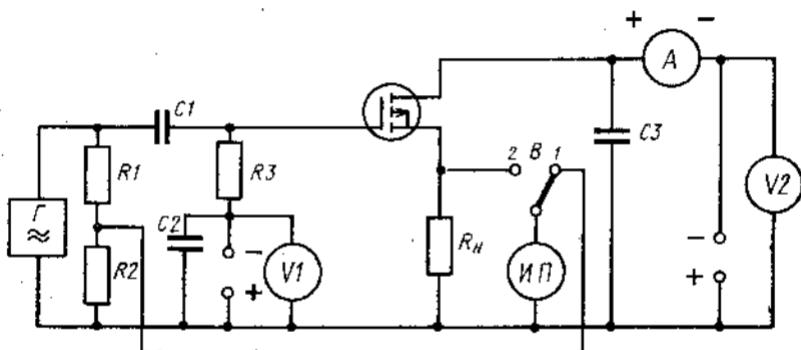
2.1. Принципиальная электрическая схема измерения крутизны характеристики должна соответствовать на черт. 1, 2 или 3.

Примечание. В лабораторных условиях допускается измерять крутизну характеристики мостовым методом (см. справочное приложение 2).



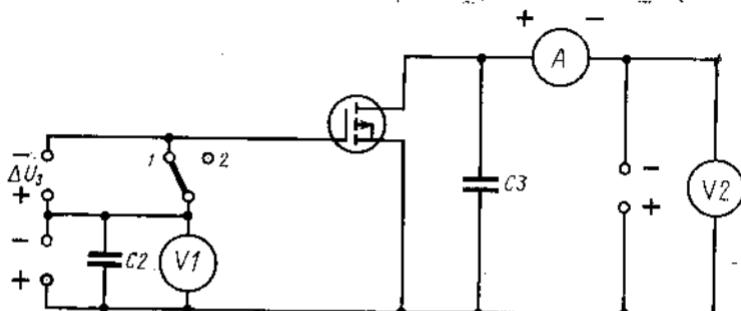
Γ —генератор; R_1, R_2, R_3, R_H, R_K —резисторы; C_1, C_2, C_3, C_K —конденсаторы; T_p —трансформатор; A —измеритель тока; $V_1, V_2, ИП$ —измерители напряжения; B —переключатель

Черт. 1



Γ —генератор; R_1, R_2, R_3, R_H —резисторы; C_1, C_2, C_3 —конденсаторы; A —измеритель тока; $V_1, V_2, ИП$ —измерители напряжения; B —переключатель

Черт. 2



C_2, C_3 —конденсаторы; V_1, V_2 —измерители напряжения; A —измеритель тока; ΔU_3 —источник постоянного напряжения.

Черт. 3

(Измененная редакция, Иzm. № 1).

2.2. Основные элементы, входящие в схемы черт. 1, 2 и 3, должны удовлетворять следующим требованиям:

G —генератор синусоидального напряжения или импульсного напряжения типа «меандр» фиксированной частоты. Частота генератора выбирается равной одной из частот в диапазоне 20—20000 Гц;

R_1, R_2 —резисторы делителя. Точность определения отношения $\frac{R_1+R_2}{R_2}$ должна обеспечивать установленную погрешность измерения крутизны.

Значение сопротивления (R_1+R_2) в схеме черт. 1 должно не менее чем в 100 раз превышать значение выходного сопротивления генератора G , если входные сопротивления схемы в обоих положениях переключателя B отличаются не более чем на 1 %;

R_k —резистор в цепи калибровки. Резистор выбирается с точностью, обеспечивающей заданную погрешность измерения. Значение R_k должно не менее чем в 100 раз превышать значение выходного сопротивления генератора G , если входные сопротивления схемы в обоих положениях переключателя B отличаются не более чем на 1 %. Значение сопротивления R_k должно не менее чем в 100 раз превышать значение резистора R_2 ;

R_3 —резистор в цепи затвора измеряемого транзистора.

Значение сопротивления резистора R_3 должно не менее чем в 100 раз превышать значение сопротивления резистора R_2 .

Падение постоянного напряжения на резисторе R_3 от протекания тока затвора при задании режима по постоянному напряжению затвора и стока не должно превышать амплитуды переменного напряжения на затворе измеряемого транзистора, обеспечивающей условие малого сигнала.

Допускается использование разделительного трансформатора между генератором Γ и входом измеряемого транзистора вместо конденсатора $C1$ и резистора $R3$, при этом должна обеспечиваться заданная погрешность измерения. Вместо резистора $R3$ можно использовать делитель $R1, R2$. В этом случае делители $R1, R2$ подключаются к генератору Γ через конденсатор $C1$, а конденсаторы $C1$ и $C2$ должны удовлетворять следующим условиям:

$$\frac{1}{\omega C_1} \leq 0,1(R_1 + R_2);$$

$$\frac{1}{\omega C_2} \leq 0,1R_2,$$

R_n — резистор нагрузки, значение которого должно удовлетворять условию

$$R_n \leq \frac{0,1}{g_{22n}} \text{ --- в случае калибровки с транзистором;}$$

$$R_n \leq \frac{0,01}{g_{22n}} \text{ --- в случае калибровки без транзистора,}$$

где g_{22n} — наибольшее значение активной составляющей выходной проводимости измеряемого транзистора.

Значение R_n в схеме черт. 2 должно определяться с точностью, обеспечивающей заданную погрешность измерения крутизны характеристики S и удовлетворять следующему условию

$$R_n \leq \frac{1}{50S},$$

где S — наибольшее значение крутизны характеристики измеряемого транзистора.

Допускается шунтировать резистор R_n в схеме черт. 2 индуктивностью или настроенным контуром (для пропускания постоянной составляющей), при этом должна обеспечиваться заданная погрешность измерения;

$C1, C2, C3, C_k$ — конденсаторы, емкости которых должны удовлетворять следующим условиям:

$$\frac{1}{\omega C_1} \leq 0,1R_3; \quad \frac{1}{\omega C_3} \leq 0,3R_n;$$

$$\frac{1}{\omega C_2} \leq 0,1R_3; \quad \frac{1}{\omega C_k} \leq 0,1R_n.$$

Конденсатор $C3$ может отсутствовать, если сумма внутреннего сопротивления источника питания цепи стока и сопротивления измерителя тока А на частоте измерения не превышает $0,01 R_n$.

$ИП$ — измеритель напряжения с регулируемой чувствительностью. Допускается применение $ИП$ с нерегулируемой чувствительностью; в этом случае должна регулироваться амплитуда выходного напряжения генератора. Шка-