

ОБРАТНЫЕ ТОКИ ИЗОЛИРОВАННЫХ ПЕРЕХОДОВ КАК ПОКАЗАТЕЛЬ СТАБИЛЬНОСТИ МАЛОМОЩНЫХ ТРАНЗИСТОРОВ

В. А. ДОБРУСКИН

(Представлена научно-техническим семинаром НИИ АЭМ)

Стабильность работы транзисторных пороговых устройств в значительной степени определяется стабильностью свойств транзисторов. Критерием качества и стабильности свойств транзистора являются обратные токи изолированных коллекторного и эмиттерного переходов $I_{ко}$ и $I_{зо}$.

Идеализированное уравнение вольт-амперной характеристики (ВАХ) р—п-перехода имеет вид

$$I = I_0(e^{U/\varphi} - 1), \quad (1)$$

где U — напряжение на переходе,

φ — температурный потенциал ($\varphi = 0,025$ в при температуре 300°К). Из (1) следует, что ток через обратно смещенный переход достигает значения I_0 уже при $U = 0,1 - 0,2$ в. С дальнейшим ростом напряжения этот ток равен I_0 и не зависит от величины напряжения. Определенный по ВАХ ток является объемным (температурным) током перехода.

В реальных транзисторах, кроме объемной, существует поверхностная составляющая обратного тока перехода (ток утечки I_y). Увеличение обратного тока перехода из-за поверхностной проводимости носит канальный или ионный характер.

При канальной проводимости влага и примеси создают на поверхности базы пространственные заряды, которые как бы увеличивают площадь перехода. Образуется дополнительный канал, через который увеличивается ток неосновных носителей I_0 . ВАХ канальной составляющей имеет вид [1]

$$I_{ky} = \sqrt{\frac{2I_0}{s_b} \ln 2 \cdot U}, \quad (2)$$

где I_{ky} — канальная составляющая тока утечки,

s_b — постоянная, зависящая от влажности.

I_{ky} как и температурный ток зависит от полярности напряжения на переходе. I_{ky} делает обратный ток зависимым от величины напряжения на переходе.

При ионной проводимости влага и примеси создают утечку по поверхности, сопротивление которой становится сравнимым с сопротивлением обратно смещенного, а иногда и прямо смещенного перехода. Ион-

ная составляющая I_y эквивалентна току через сопротивление, шунтирующее переход. При этом I_y пропорционален напряжению на переходе и не зависит от его полярности.

Для выяснения причин отличий в стабильности уровней переключения полупроводниковых реле на различных типах транзисторов были экспериментально определены ВАХ обратно смещенного перехода транзисторов МП16Б, П416Б, 1Т321В, МП104. ВАХ наиболее типичных образцов транзисторов приведены в табл. 1.

Таблица 1

Тип транзистора	$I_{\text{эо}}, \text{мка, при } V_{\text{эб. обр.}}$				
	0,25	0,5	1,0	1,5	5,0
МП16Б	2,00	2,00	2,00	2,00	2,02
П416Б	0,08	0,09	0,11	0,14	—
1Т321В	2,80	2,90	3,12	3,25	—
МП104 после хранения	0	0	0	0	0

Наибольшая нестабильность в процессе непрерывной работы уровня переключения была обнаружена в реле на транзисторах МП104. Для исследования причин последние были подвергнуты токовой тренировке ($I_k = 18 \text{ ма}$, $I_b = 2 \text{ ма}$ в течение 20 час).

На рис. 1 приведены ВАХ тех транзисторов МП104, у которых в процессе тренировки $I_{\text{эо}}$ возрос до 2—6 мка. У них $I_{\text{эо}}$ достигает уставновившегося значения при 4—6 в, что свидетельствует о наличии токов утечки, во много раз превышающих температурный ток перехода. Нелинейная зависимость $I_{\text{эо}}$ от $V_{\text{эб. обр.}}$ свидетельст-

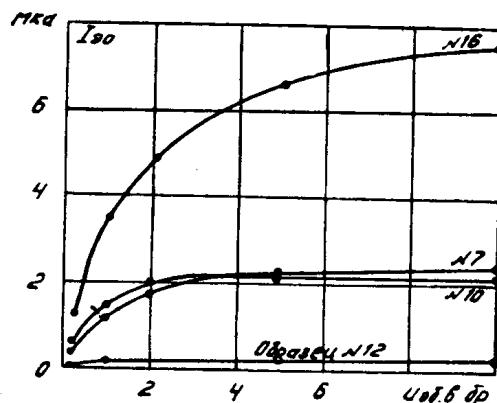


Рис. 1

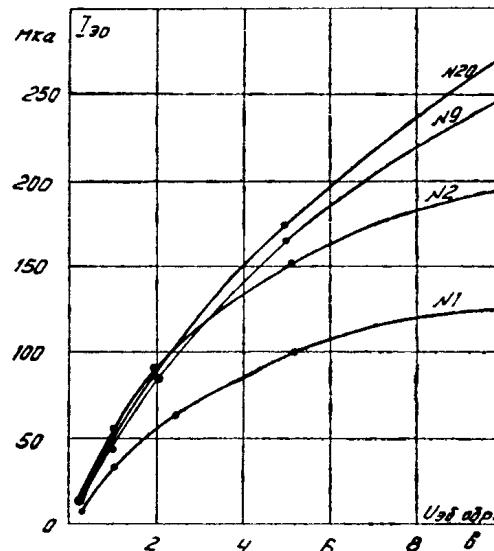


Рис. 2

вует о наличии у них канальной составляющей тока утечки.

На рис. 2 приведены ВАХ тех транзисторов МП104, у которых в процессе тренировки $I_{\text{эо}}$ резко увеличился. У них $I_{\text{эо}}$ изменяется во всем диапазоне изменения напряжения. Линейная в широком диапазоне напряжений ВАХ свидетельствует о наличии значительной ионной составляющей тока утечки.

Влияние предшествующего состояния транзисторов МП104 на ВАХ эмиттерного перехода иллюстрируется результатами испытаний одного из транзисторов МП104 (табл. 2).

Т а б л и ц а 2

Последовательные состояния транзисторов, при которых производились измерения	$I_{\text{эо}}$, мка, при $V_{\text{эб. обр.}}$, в				
	0,5	1,0	2,0	5,0	10,0
После тренировки при +20°C	13	45	88	164	245
Температура +60°C	10	36	62	126	183
Температура +100°C	10	28	50	87	108
Температура +120°C	2,5	6	10	11	13
Охлаждение до +20°C	1	1	1	1	1
Повторная тренировка при +20°C	11	41	75	145	210

У испытанных экземпляров транзисторов отсутствует типичная для полупроводников температурная зависимость $I_{\text{эо}}$, которая является показателем качества транзисторов. После многократных тренировок значения $I_{\text{эо}}$ у транзисторов, как правило, не повторяются.

Аналогичные результаты получены и для $I_{\text{ко}}$.

Выводы

1. При проектировании схем пороговых устройств необходимо избегать применения транзисторов с повышенными и зависимыми от напряжения (при $U \geq 0,2-0,5$ в) обратными токами изолированных переходов.

2. При применении таких транзисторов надлежит учитывать шунтирующее действие ионной составляющей тока утечки, которая существенно изменяет режим работы схемы и является источником нестабильности параметров устройства.

3. Надежной гарантией отсутствия ионной составляющей тока утечки является нормирование в технических условиях на транзисторы обратных токов изолированных переходов (или одного из них) в нормальных условиях и при максимальной температуре окружающей среды. Причем обратные токи переходов в нормальных условиях не должны существенно отличаться от значений, вычисленных по токам при максимальной температуре с учетом теоретической температурной зависимости обратного тока перехода (снижение I_0 вдвое на каждые 9—12°C для германиевых транзисторов и на каждые 6—8,5°C для кремниевых транзисторов).

ЛИТЕРАТУРА

И. Ф. Николаевский. Эксплуатационные параметры и особенности применения транзисторов. Связьиздат, 1963.