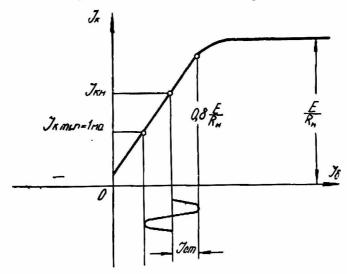
ПРИБЛИЖЕННЫЙ РАСЧЕТ НИЗКОЧАСТОТНОГО УСИЛИТЕЛЬНОГО КАСКАДА НА ТРАНЗИСТОРАХ

Л. В. Трубецков

Харьков

Известно, что входное сопротивление транзистора зависит как от тока коллектора, так и от коэффициента усиления по току. Для часто встречающихся на практике значений коллекторного тока от 0,5 до 3 ма



Характеристика прямой передачи $J_k = f(J\delta)$

эта зависимость в низкочастотных маломощных транзисторах (П-13 — П-16) МП-39; П-401 — П-403) в схеме включения с общим эмиттером достаточно точно может быть представлена гиперболой и выражена

$$R_{\rm BX} = \frac{h_{21}}{aI_{\rm KH}} \approx \frac{h_{21}}{30I_{\rm KH}},$$

где h_{21} — коэффициент усиления по току; $I_{\text{кн}}$ — ток коллектора в рабочей точке (ток покоя).

Если выбрать минимальный коллекторный ток не менее 1 ма, то для обеспечения режима А ток покоя коллектора

$$I_{\text{KH}} = 1 + I_{\text{KT}} = 1 + I_{\text{CT}} h_{21} \text{ ma},$$

где $I_{\rm ct}$ — амплитудное значение тока сигнала (см. рисунок).

Учитывая эффективное (действующее) значение тока сигнала,

$$I_{\rm cr} = \sqrt{2} I_{\rm c}$$
;

$$I_{KB} = 1 + \sqrt{2} I_c h_{21} \approx 1 + 1.5 I_c h_{21}$$

В свою очередь, ток сигнала можно выразить через напряжение на входе транзистора $U_{\rm nx}$ и входное сопротивление $R_{\rm nx}$

$$I_{\rm c} = \frac{U_{_{
m BX}}}{R_{_{
m BX}}} = \frac{30U_{_{
m BX}}I_{_{
m KH}}}{h_{_{
m 21}}}$$
,

a

$$I_{\text{KH}} = 1 + 1.5 \frac{30 U_{\text{BX}} I_{\text{KH}} h_{21}}{h_{21}} = 1 + 45 U_{\text{BX}} I_{\text{KH}}.$$

Отсюда необходимый ток покоя

$$I_{KH} = \frac{1}{1 - 45U_{RY}},$$

а начальный ток базы в рабочей точке

$$I_{\delta H} = \frac{I_{\kappa H}}{h_{\alpha I}}$$
.

Из характеристики прямой передачи, считая, что зависимость $I_{\kappa} = f(I_{\delta})$ достаточно прямолинейна $0.8 \frac{E}{R}$,

$$0.8 \frac{E}{R_{\rm H}} = 1 + 2I_{\rm KM} = 1 + 21.5I_c h_{21} = 1 + 3I_c h_{21} = 1 + 90U_{\rm BX}I_{\rm KH},$$

где E — напряжение питания, e;

 R_{m} — сопротивление нагрузки.

Отсюда легко определяются максимальная величина нагрузки

$$R_{\rm H} = \frac{0.8E}{1 + 90U_{\rm BX}I_{\rm KH}}$$

или при выбранной нагрузке — напряжение питания

$$E = 1.25R_{\rm H} = (1 + 90U_{\rm BX}I_{\rm KH}).$$

Достаточно просто выражается коэффициент усиления каскада по напряжению

$$K_u = h_{21} \frac{R_{\rm H}}{R_{\rm RX}} = h_{21} \frac{R_{\rm H} 30 I_{\rm KH}}{h_{21}} = 30 I_{\rm KH} R_{\rm H}.$$

При этом коэффициент усиления по току

$$k_i \approx h_{21}$$

а по мощности

$$k_{\rm p} = k_{\rm u} k_{\rm l} = 30 I_{\rm kH} R_{\rm H} h_{21}$$

Эта методика применима для практических расчетов низкочастотных усилительных каскадов любого варианта схемы общего эмиттера. При этом погрешность не превышает 10%.