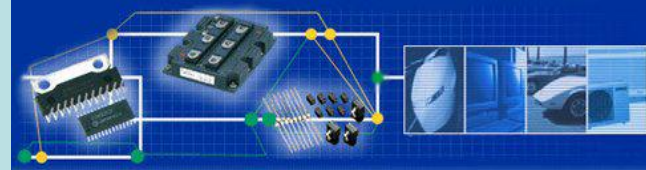


Твердотельная электроника

Лекция 7



7.1 Биполярный транзистор с изолированным затвором – БТИЗ (IGBT)

БТИЗ называется полупроводниковый прибор, выполненный как сочетание входного полевого транзистора и выходного биполярного p-p-n транзистора.

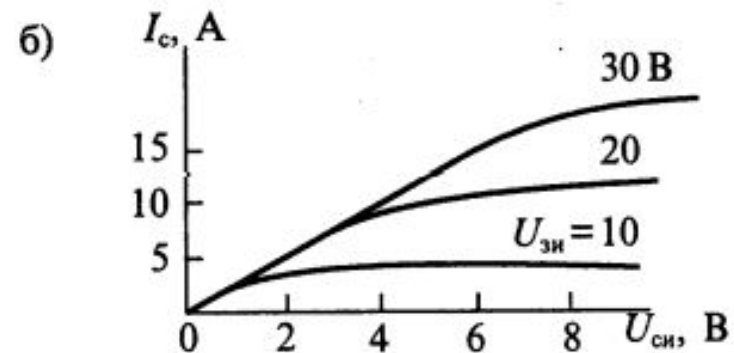
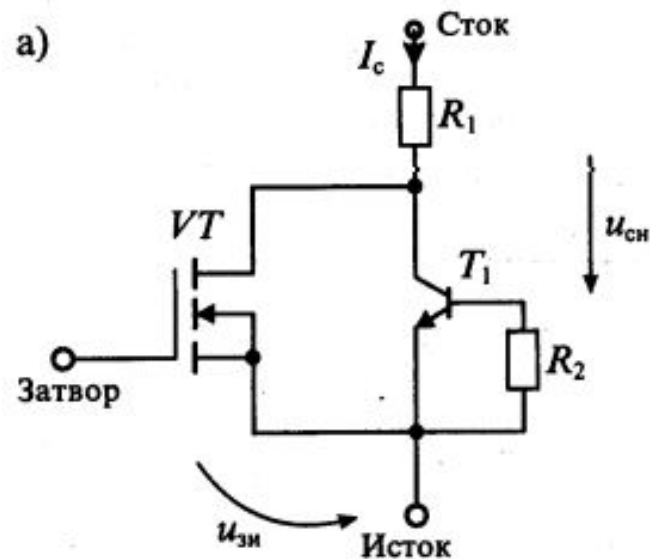


Рис.1 Схема замещения полевого транзистора с индуцированным каналом по технологии вертикального канала (а) и его выходные вольт-амперные характеристики

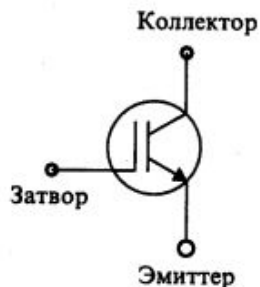
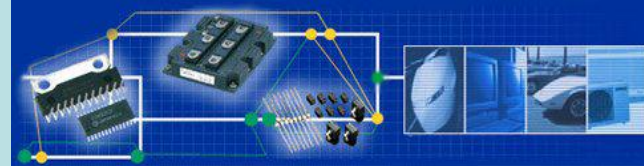


Рис.2 УГО IGBT

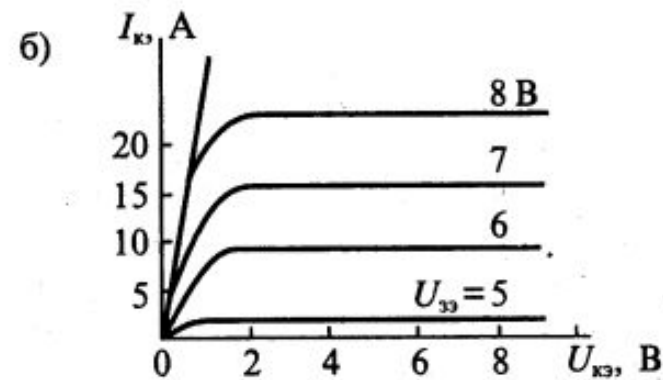
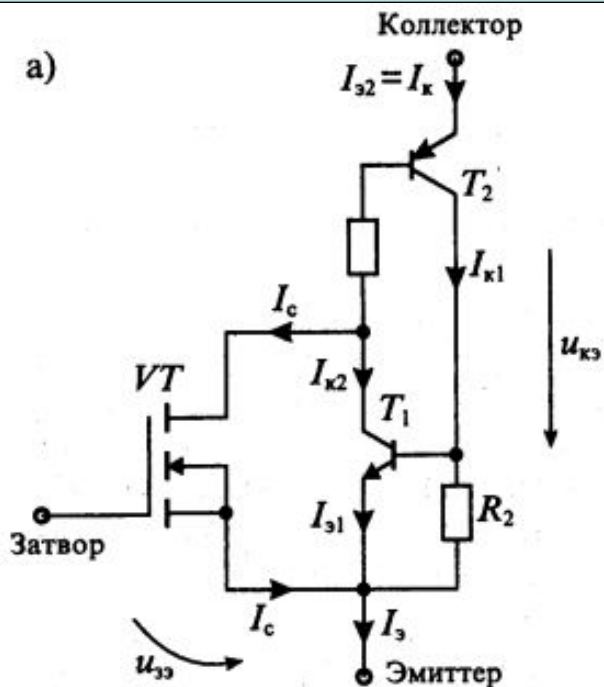


Рис.3 Схема замещения IGBT (а) и его выходные вольт-амперные характеристики (б)

$$I_{K2} = I_{32} \alpha_2, \quad I_{K1} = I_{31} \alpha_2$$

$$I_3 = I_{K1} + I_{K2} + I_c$$

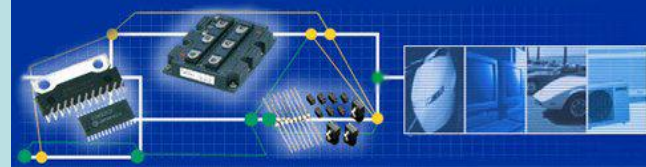
$$I_c = I_3 (1 - \alpha_1 - \alpha_2)$$

$$I_c = S U_3$$

$$I_K = I_3 = \frac{S U_3}{1 - (\alpha_1 + \alpha_2)} = S_3 U_3,$$

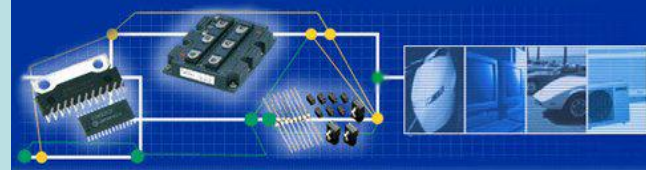
$$S_3 = S / [1 - (\alpha_1 + \alpha_2)]$$

S_3 – эквивалентная крутизна БТИЗ



РАЗВИТИЕ IGBT

- ✘ **I поколение IGBT (1985 г.):** предельные коммутируемые напряжения 1000 В и токи 200 А в модульном и 25 А в дискретном исполнении, прямые падения напряжения в открытом состоянии 3,0-3,5 В, частоты коммутации до 5 кГц (время включения/выключения около 1 мкс).
- ✘ **II поколение (1991 г.):** коммутируемые напряжения до 1600 В, токи до 500 А в модульном и 50 А в дискретном исполнении; прямое падение напряжения 2,5-3,0 В, частота коммутации до 20 кГц (время включения/выключения около 0,5 мкс).
- ✘ **III поколение (1994 г.):** коммутируемое напряжение до 3500 В, токи 1200 А в модульном исполнении. Для приборов с напряжением до 1800 В и токов до 600 А прямое падение напряжения составляет 1,5-2,2 В, частоты коммутации до 50 кГц (времена около 200 нс).
- ✘ **IV поколение (1998 г.):** коммутируемое напряжение до 4500 В, токи до 1800 А в модульном исполнении; прямое падение напряжения 1,0-1,5 В, частота коммутации до 50 кГц (времена около 200 нс).



7.2 Питание цепи базы биполярного транзистора и температурная стабилизация рабочей точки

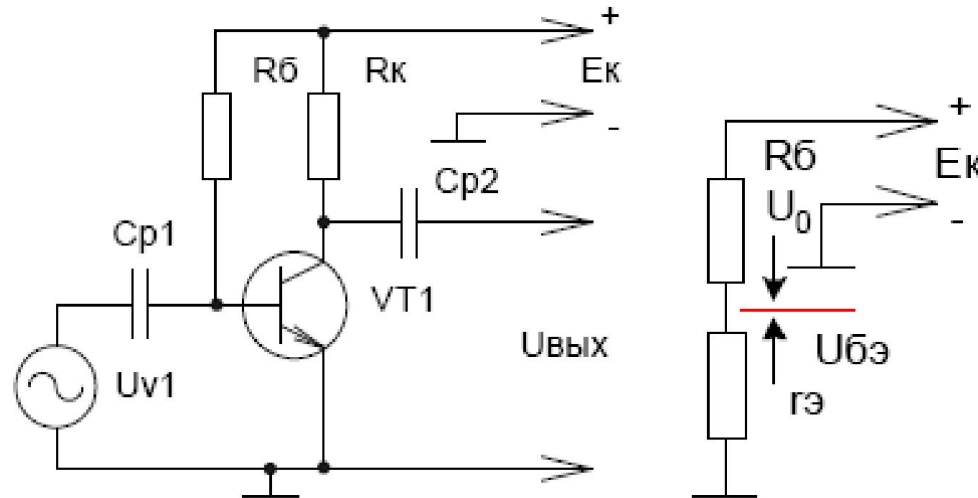


Рис.4 Схема питания цепи базы с фиксированным током базы

$$E_{\text{б}} = U_{\text{бэ}} + U$$

$$E_{\text{б}} = R_{\text{б}} \cdot I_{\text{бэ}} + U$$

$$R_{\text{б}} = \frac{E_{\text{к}} - U_{\text{бэ}}}{I_{\text{бэ}}};$$

$$E_{\text{к}} \gg U_{\text{бэ}};$$

$$R_{\text{б}} \approx \frac{E_{\text{к}}}{I_{\text{бэ}}}$$

Недостаток данной схемы: не может работать в широком диапазоне температур, т. к. сопротивление эмиттерного перехода $r_{\text{э}}$ очень сильно зависит от температуры.

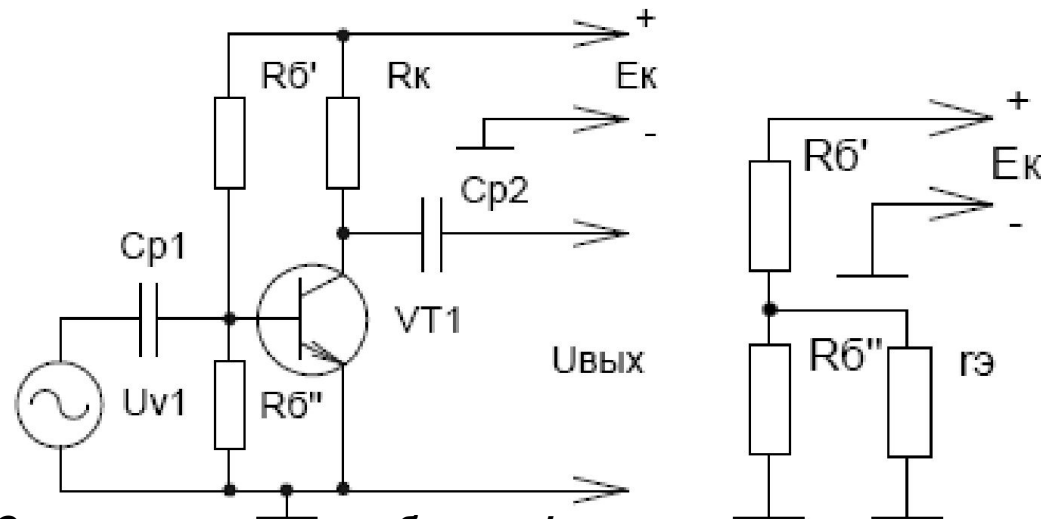
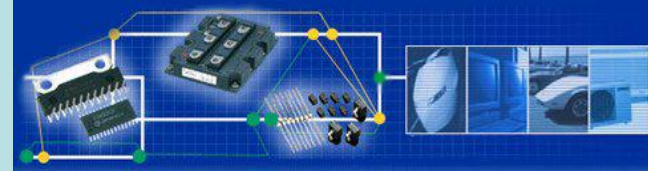


Рис.5 Схема питания цепи базы с фиксированным напряжением базы

$$E_{\text{б}} = U_{R_{\text{б}'}} + U_{\text{б}}$$

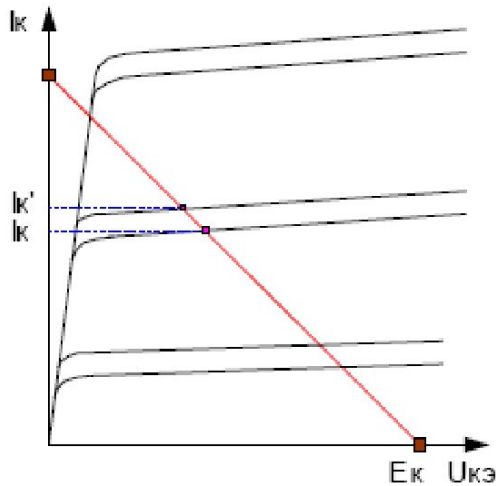
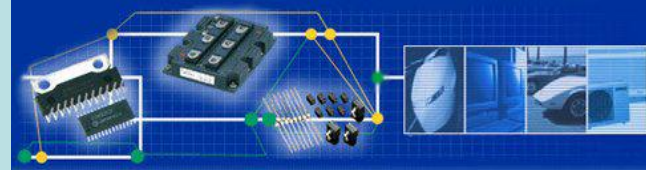
$$E_{\text{б}} = R_{\text{б}'0}' \cdot (I_{\text{д}} + I_{\text{б}})$$

$$U_{R_{\text{б}'}} = U_{\text{б}}$$

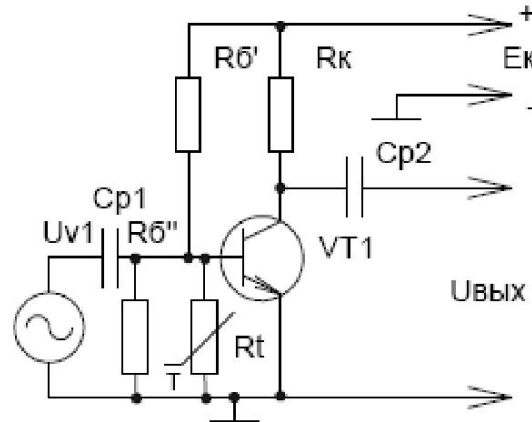
$$E_{\text{б}} = R_{\text{б}'0}' \cdot (I_{\text{д}} + I_{\text{б}}) + U_{\text{б}}$$

$$R_{\text{б}'0}' = \frac{E_{\text{к}} - U_{\text{бэ}}}{I_{\text{б}'0} + I_{\text{д}}}$$

Данная схема в диапазоне температур работает лучше, чем схема с фиксированным током базы, однако для нормальной её работы необходима температурная стабилизация.



а)



б)

в)

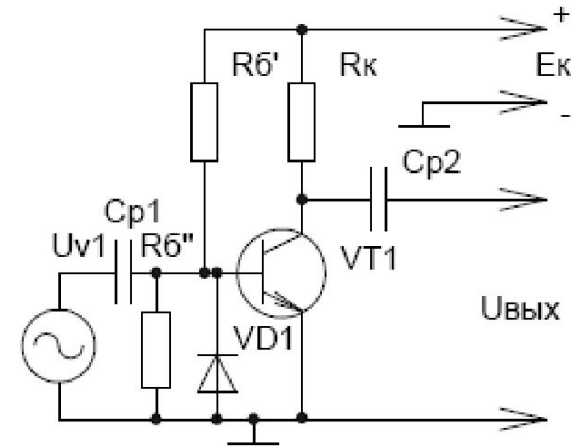


Рис.6 Термостабилизация рабочей точки при помощи терморезистора (б) и полупроводникового диода (в)

При нагревании сопротивление терморезистора уменьшается, что приводит к общему уменьшению сопротивления включённых в параллель резисторов $R_{б''}$ и R_t . За счёт этого напряжение $U_{бэ}$ будет уменьшаться, эмиттерный переход призапирается, и рабочая точка сохраняет своё положение на нагрузочной прямой.

При увеличении температуры сопротивление диодов в обратном включении будет уменьшаться за счёт термогенерации носителей заряда в полупроводнике. Общее сопротивление включённых параллельно резистора $R_{б''}$ и диода $VD1$ будет уменьшаться, что приведёт к уменьшению напряжения $U_{бэ}$, транзистор призапирается и рабочая точка сохраняет своё положение.

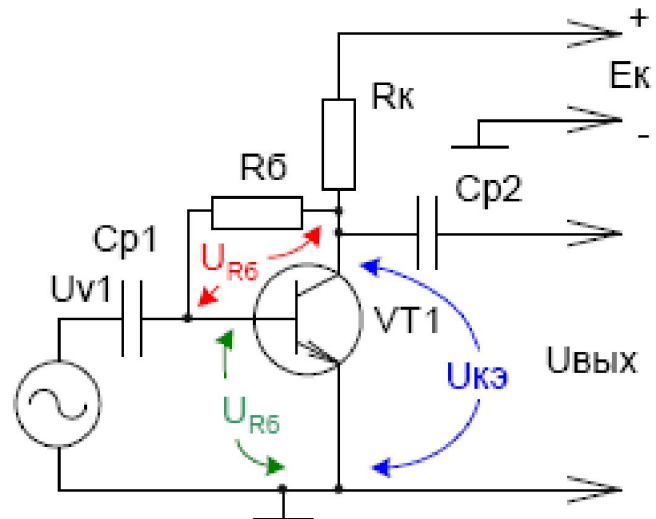
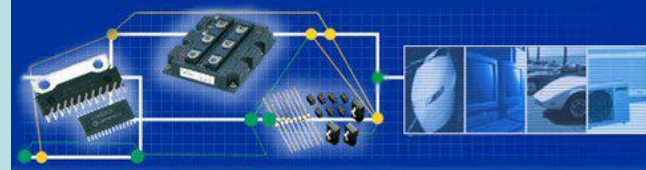


Рис.7 Термостабилизация рабочей точки при помощи ООС по постоянному напряжению

$$U_{кэ} = U_{Rб} + U_{бэ}$$

$$U_{бэ} \downarrow = U_{кэ} \downarrow - U_{Rб}, U_{Rб} = const$$

При увеличении температуры напряжение $U_{кэ}$ уменьшается. Это уменьшение напряжения через цепь обратной связи (ОС), состоящую из $Rб$, передаётся на базу транзистора. Напряжение $U_{бэ}$ уменьшается. Эмиттерный переход подзапирается, и рабочая точка сохраняет своё положение.

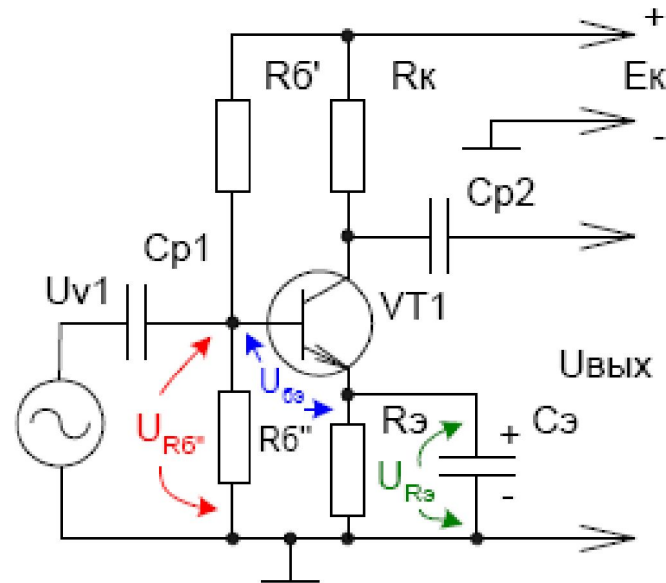
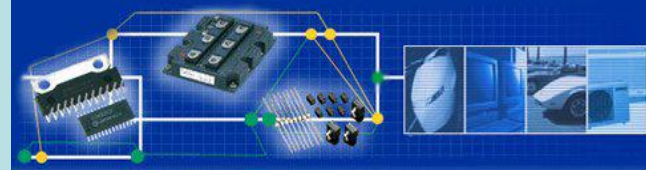
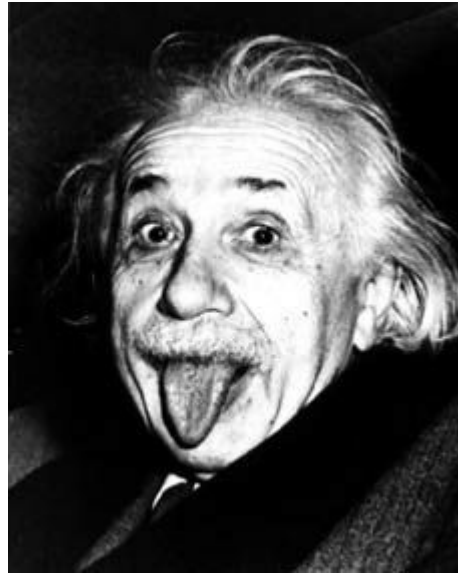
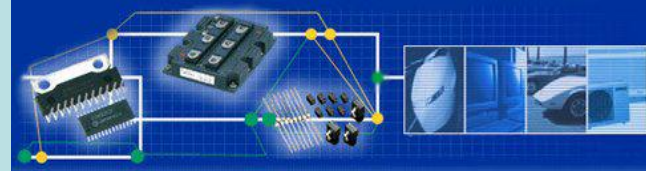


Рис.8 Термостабилизация рабочей точки при помощи ООС по постоянному току

При возрастании температуры увеличивается ток коллектора транзистора I_k , следовательно, и ток эмиттера $I_э$. За счёт этого $U_{R_э}$ будет уменьшаться. $U_{бэ} \uparrow = U_{R_6''} - U_{R_э} \uparrow$, так как $U_{R_6''} = Const$. Эмиттерный переход призапирается, и рабочая точка сохраняет своё положение. Так как изменение напряжения на $R_э$ должно зависеть только от изменения температуры и не изменяться по закону переменной составляющей усиливаемого сигнала, резистор $R_э$ шунтируется конденсатором большой ёмкости, через который будет протекать переменная составляющая, а через $R_э$ будет протекать постоянная составляющая тока.

$$\frac{1}{\omega_n \cdot C_э} \ll R_э$$



*That's all
folks...*