#### ЛЕКЦИЯ 7. УСИЛИТЕЛИ ПОСТОЯННОГО ТОКА

7.1. Дифференциальные усилительные каскады

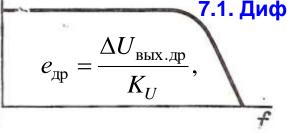


Рис. 7.1. Амплитудно-частотная характеристика усилителя постоянного тока.

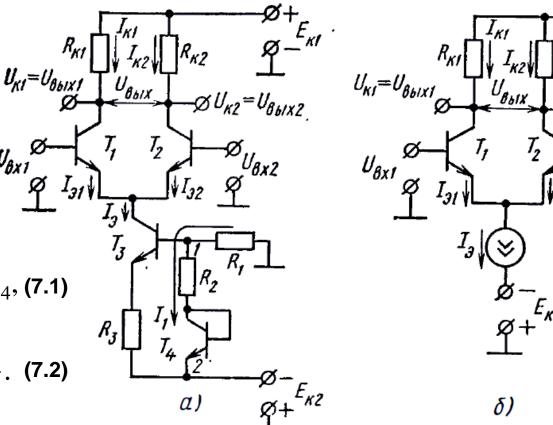
$$I_{63} << I_{9} \Rightarrow I_{93} \approx I_{K3} = I_{9}$$

$$U_{6 ext{ iny 3}} + I_{ ext{ iny 9}} \cdot R_3 = I_1 \cdot R_2 + U_{6 ext{ iny 94}}$$
, (7.1)

$$I_1 = \frac{E_{\text{K2}} - U_{\text{534}}}{R_1 + R_2} \approx \frac{E_{\text{K2}}}{R_1 + R_2}$$
. (7.2)

$$I_{9} = \frac{I_{1} \cdot R_{2} + (U_{694} - U_{693})}{R_{2}}$$
. (7.3)

Рис. 7.2. Схема (а) и упрощенная схема (б) параллельно-балансного (дифференциального) усилительного каскада; способы подачи дифференциального входного сигнала (в, г).



(7.3) 
$$+E_{\text{K1}} - E_{\text{K2}}$$
 $|E_{\text{K1}}| = |E_{\text{K2}}|$ 
 $|E_{\text{Bbix}}| = U_{\text{Bbix}} - U_{\text{Bbix}} = 0$ 

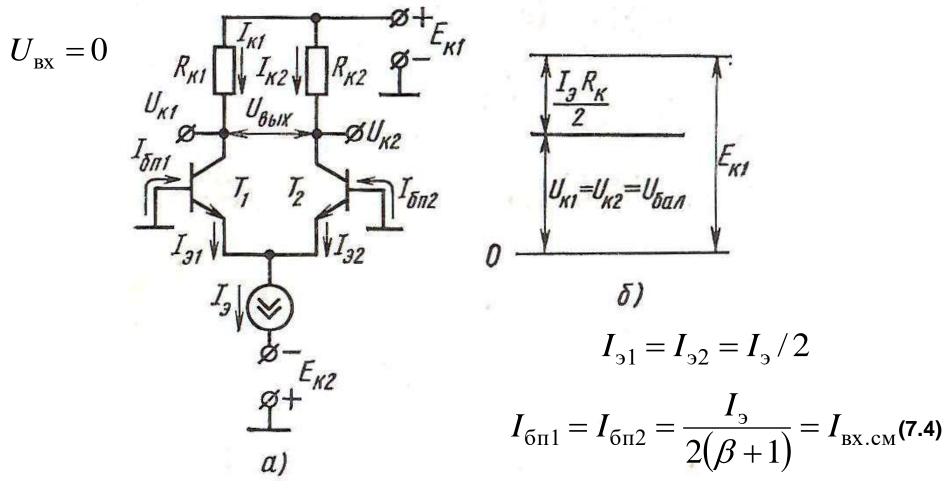


Рис. 7.3. Схема дифференциального каскада при входном сигнале, равном нулю (а); потенциальная диаграмма выходных цепей (б).

$$I_{\rm K1}=I_{\rm K2}=lpharac{I_{
m 9}}{2}pproxrac{I_{
m 9}}{2}$$
 (7.5)  $U_{
m K1}=U_{
m K2}=U_{
m 6aj}pprox E_{
m K1}-rac{I_{
m 9}\cdot R_{
m K}}{2}$ , (7.6)  $R_{
m K1}=R_{
m K2}=R_{
m K}$ 

$$I_{KI}$$
  $I_{KI}$   $I_{KI}$   $I_{KI}$   $I_{KI}$   $I_{G1}$   $I_{G1}$   $I_{G1}$   $I_{G2}$   $I_{G2}$ 

$$I_{\text{BX}} = \frac{e_{\Gamma}}{R_{\Gamma} + r_{\text{BX}1} + r_{\text{BX}2}} = \frac{e_{\Gamma}}{R_{\Gamma} + 2r_{\text{BX}}} = \frac{e_{\Gamma}}{R_{\Gamma} + 2[r_{\delta} + (1+\beta)r_{\delta}]}, \quad (7.9) \qquad \pm \Delta I_{\text{K}} = \pm \beta \cdot I_{\text{BX}}$$

$$\pm \Delta U_{\text{BMX}1,2} = \pm \Delta I_{\text{K}} \cdot R_{\text{K}} = \pm \beta I_{\text{BX}} \cdot R_{\text{K}} \quad (7.10) \quad K_{U1,2} = \frac{\Delta U_{\text{BMX}1,2}}{e_{\Gamma}} = \frac{\beta \cdot R_{\text{K}}}{R_{\Gamma} + 2r_{\text{BX}}} = \frac{\beta \cdot R_{\text{K}}}{R_{\Gamma} + 2[r_{\delta} + (1+\beta)r_{\delta}]}$$

 $R_{\rm u} = \infty$  $K_{U1,2} = \frac{\beta \cdot R_{K}}{2r_{DV}} = \frac{\beta \cdot R_{K}}{2[r_{S} + (1+\beta)r_{A}]}.$  (7.12)  $K_{UX} = \frac{2 \cdot \Delta U_{BMX1,2}}{e_{D}} = \frac{2\beta \cdot R_{K}}{R_{D} + 2r_{DV}} = \frac{2\beta \cdot R_{K}}{R_{D} + 2[r_{S} + (1+\beta)r_{A}]}.$  (7.13)

$$K_{U_{\Pi}} = \frac{\beta(2R_{_{
m K}}\|R_{_{
m H}})}{R_{_{
m \Gamma}} + 2r_{_{
m BX}}} = \frac{\beta(2R_{_{
m K}}\|R_{_{
m H}})}{R_{_{
m \Gamma}} + 2ig[r_{_{
m 5}} + (1+eta)r_{_{
m 3}}ig]}$$
. (7.14)  $K_{U_{\Pi}}(R_{_{
m H}} = \infty, R_{_{
m F}} = 0) = \frac{\beta \cdot R_{_{
m K}}}{r_{_{
m BX}}} = \frac{\beta \cdot R_{_{
m K}}}{r_{_{
m 6}} + (1+eta)r_{_{
m 3}}}$  (7.15) Синфазная ошибка  $U_{
m BMX} = K_{U_{\Pi}} \cdot (U_{
m BX1} - U_{
m BX2})$  (7.16)  $E_{
m CHH} = \min(U_{
m BX1}, U_{
m BX2})$   $E_{
m CH} = e_{_{
m F}} = U_{
m BX1} - U_{
m BX2}$  При  $I_{_{
m 9}} = {
m const}, e_{_{
m F}} = 0, E_{
m CHH} \neq 0$   $U_{
m 6a_{\Pi}} = U_{_{
m K}1} = U_{_{
m K}2} = {
m const}$  В реальных ДУ при  $E_{
m CHH} > 0 \Rightarrow I_{_{
m 9}} + \Delta I_{_{
m 9}} \Rightarrow I_{_{
m K}1} + \Delta I_{_{
m K}1}, I_{_{
m K}2} + \Delta I_{_{
m K}2} \Rightarrow (U_{_{
m K}1} = U_{_{
m K}2} = U_{_{
m 6a_{\Pi}}})$ 

 $R_{\rm r} = 0$ 

 $\Rightarrow I_{\kappa_1} + \Delta I_{\kappa_1}, I_{\kappa_2} + \Delta I_{\kappa_2} \Rightarrow (U_{\kappa_1} = U_{\kappa_2} = U_{\kappa_3}) \downarrow$ В реальных ДУ при  $E_{\text{синф}} < 0 \Rightarrow I_{_{9}} - \Delta I_{_{9}} \Rightarrow$  $\Rightarrow I_{\kappa 1} - \Delta I_{\kappa 1}, I_{\kappa 2} - \Delta I_{\kappa 2} \Rightarrow (U_{\kappa 1} = U_{\kappa 2} = U_{\kappa 3}) \uparrow$ Рис. 7.5. Схема дифференциального каскада  $U_{\mathrm{бал}} \pm \Delta U_{\mathrm{бал}} \qquad \qquad K_{\mathrm{синф}} = \frac{\Delta U_{\mathrm{бал}}}{E_{\mathrm{синф}}},$ при наличии синфазного входного напряжения (а);  $KOCC = 20 \lg \frac{K_{\text{син}\phi}}{\nu}$ потенциальная диаграмма выходных цепей (б).

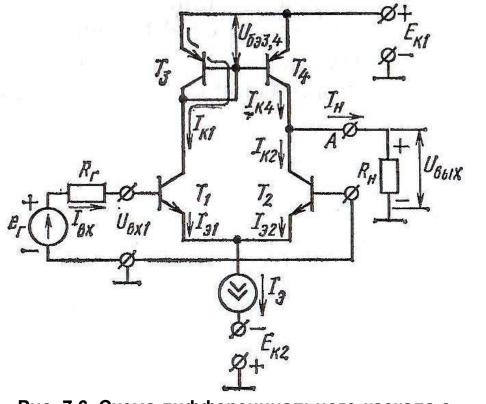


Рис. 7.6. Схема дифференциального каскада с динамическими нагрузками.

$$R_{C1} = 2r_{BX}$$

$$R_{C2} = 2r_{BX}$$

$$R_{C2} = 2r_{BX}$$

$$R_{C2} = 2r_{C2}$$

каскада на полевых транзисторах.

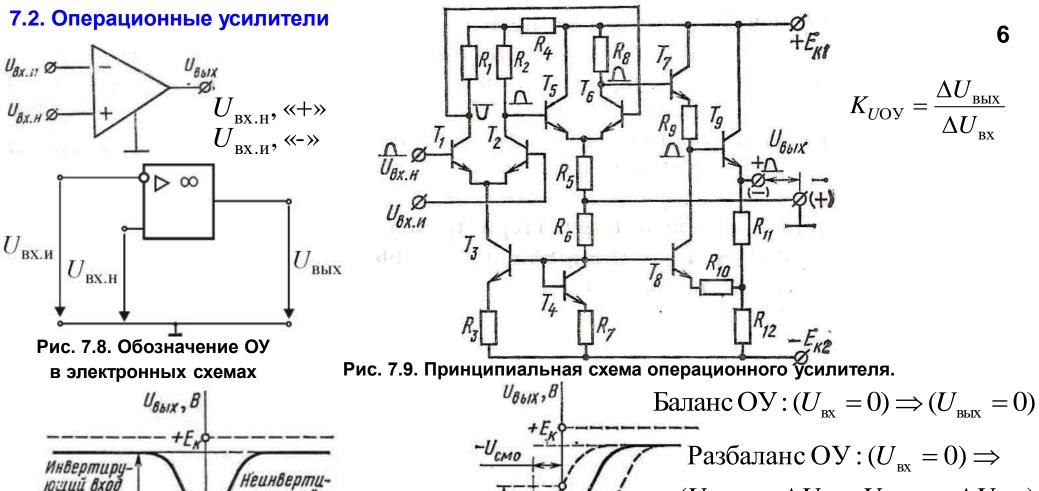
Рис. 7.7. Схема дифференциального

$$e_{\Gamma} = 0 \Rightarrow I_{\kappa 1} = I_{\kappa 2} = I_{\kappa 4} \approx I_{3}/2 \Rightarrow I_{H} = 0, U_{BbIX} = 0 \qquad e_{\Gamma} > 0 \Rightarrow (I_{61} \uparrow, I_{62} \downarrow) \Rightarrow (I_{\kappa 1} \uparrow, I_{\kappa 2} \downarrow)$$

$$I_{\kappa 1} = I_{\kappa 4} = I_{3}/2 + \beta \cdot I_{BX}, I_{\kappa 2} = I_{3}/2 - \beta \cdot I_{BX} \qquad I_{H} = I_{\kappa 4} - I_{\kappa 2} = 2\beta \cdot I_{BX} \qquad U_{BbIX} = 2\beta \cdot I_{BX} \cdot R_{H}$$

$$K_{U} = \frac{U_{BbIX}}{e_{\Gamma}} = \frac{2\beta \cdot I_{BX} \cdot R_{H}}{I_{BX}(R_{\Gamma} + 2r_{BX})} = \frac{2\beta \cdot R_{H}}{R_{\Gamma} + 2[r_{6} + (1 + \beta)r_{3}]}. \tag{7.17}$$

$$K_{U}\big|_{R_{\Gamma}=0} = \frac{\beta \cdot R_{H}}{r_{6} + (1+\beta)r_{9}}.$$
 (7.18)

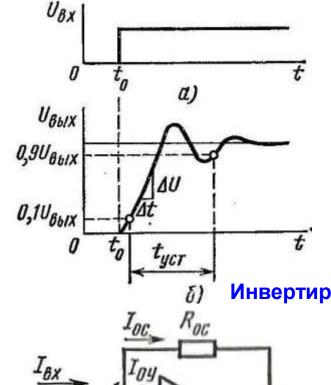


ющий вход  $\Rightarrow (U_{\text{rotx}} = +\Delta U_{\text{rotx}}, U_{\text{rotx}} = -\Delta U_{\text{rotx}})$ рующий +AUBBIX U<sub>Bых тах</sub> BXDD  $U_{\theta x}, MB$  $U_{\scriptscriptstyle \mathrm{RX}} = U_{\scriptscriptstyle \mathrm{CM}0} \Longrightarrow U_{\scriptscriptstyle \mathrm{BbIX}} = 0$ -UBX, MB  $U_{\delta X}, MB$  $-U_{\beta X}$ , MB-AUBBIX U<sub>бых тах</sub>  $\Delta U_{\text{\tiny RMX}} = K_{UOV} \cdot U_{cm0}$ +UCMO Рис. 7.11. Передаточные характеристики ОУ при наличии разбаланса.

Рис. 7.10. Передаточные характеристики ОУ.



резисторов во входные цепи ОУ для исключения разбаланса, создаваемого входными токами.





 $v_{U_{\rm Bbix}} = 0.1 \div 100 \, \text{B/mkc}^{-7}$ 

Идеализированный ОУ

 $R_{\text{RYOV}} \rightarrow \infty$ .

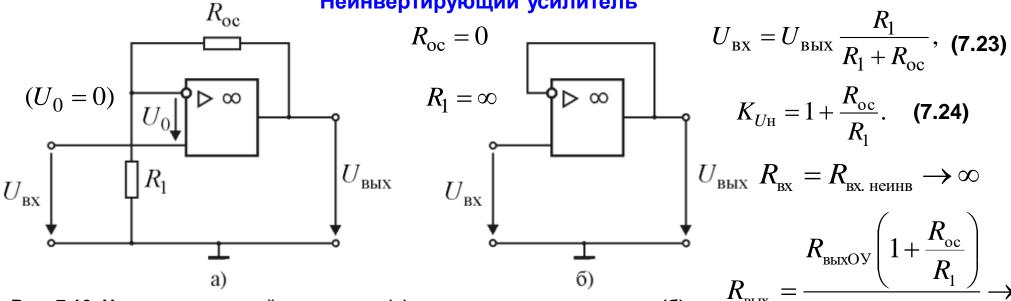
 $K_{UOV} \rightarrow \infty, K_{IOV} \rightarrow \infty$ 

 $t_{\rm vct} = 0.05 \div 2 \, {\rm mkc}$ 

K<sub>UOY</sub>  $K_{UOY} \rightarrow \infty \Rightarrow U_0 = \frac{U_{BLIX}}{K_{UOY}} \rightarrow 0$ φ° 180  $\mathbf{F}$ Рис. 7.15. Схема инвертирующего усилителя.  $\frac{U_{_{
m BX}}}{}=-\frac{U_{_{
m BMX}}}{}$  .(7.20)  $R_{_{
m BX}}=R_{1}$ 300 360 420 540

$$\frac{300}{360}$$
 —  $\frac{U_{\rm BX}}{420}$  —  $\frac{U_{\rm BX}}{R_{\rm l}} = -\frac{U_{\rm Bbix}}{R_{\rm oc}}$  (7.20)  $R_{\rm BX} = R_{\rm l}$  —  $R_{\rm Bbix} = -\frac{R_{\rm oc}}{R_{\rm l}}$  (7.21)  $R_{\rm Bbix} = \frac{R_{\rm Bbix}Oy}{K_{\rm UOY}} = \frac{R_{\rm Bbix}O$ 

### Неинвертирующий усилитель



$$U_{ ext{вых}} \; R_{ ext{вх}} = R_{ ext{вх. неинв}} o \infty$$
  $R_{ ext{выхОУ}} \left( 1 + rac{R_{ ext{oc}}}{R_1} 
ight) o 0$ 

Рис. 7.16. Неинвертирующий усилитель (а), повторитель напряжения (б).

# Преобразователь тока в напряжение

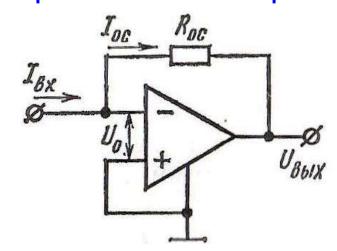


Рис. 7.17. Схема преобразователя тока в напряжение.

$$I_{\mathrm{BX}} = I_{\mathrm{oc}} = -\frac{U_{\mathrm{BbIX}}}{R_{\mathrm{oc}}} \Longrightarrow U_{\mathrm{BbIX}} = -I_{\mathrm{BX}} \cdot R_{\mathrm{oc}}$$
 (7.25)



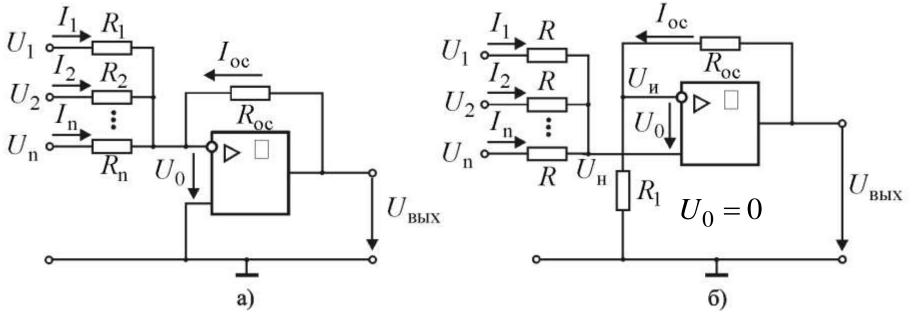


Рис. 7.18. Схема инвертирующего (а) и неинвертирующего (б) сумматора.

## Инвертирующий сумматор

$$I_{\text{oybx}} = 0 \Rightarrow I_{\text{oc}} = -(I_1 + I_2 + ... + I_n)$$
 
$$\frac{U_{\text{Bbix}}}{R_{\text{oc}}} = -(\frac{U_1}{R_1} + \frac{U_2}{R_2} + ... + \frac{U_n}{R_n})$$
 
$$R_{\text{oc}} = R_1 = R_2 = ... = R_n << R_{\text{Bx}}.$$
 
$$U_{\text{Bbix}} = -(U_1 + U_2 + ... + U_n)$$
 (7.26)

 $U_{\text{вых}} = -(\frac{R_{\text{oc}}}{R_1}U_1 + \frac{R_{\text{oc}}}{R_2}U_2 + ... + \frac{R_{\text{oc}}}{R_n}U_n).$ 

Неинвертирующий сумматор

$$\begin{split} U_{\rm H} &= U_{\rm H} = \frac{R_{\rm 1}}{R_{\rm 1} + R_{\rm oc}} U_{\rm Bbix}. \\ &\frac{U_{\rm 1} - U_{\rm H}}{R} + \frac{U_{\rm 2} - U_{\rm H}}{R} + ... + \frac{U_{\rm n} - U_{\rm H}}{R} = 0 \Rightarrow \\ &\Rightarrow U_{\rm 1} + U_{\rm 2} + ... + U_{\rm n} = n \frac{R_{\rm 1}}{R_{\rm c} + R_{\rm c}} U_{\rm bbix}, \end{split} \tag{7.2}$$

$$U_{\text{вых}} = \frac{R_1 + R_{\text{oc}}}{nR_1} (U_1 + U_2 + ... + U_n)$$
. (7.29)

## Интегратор

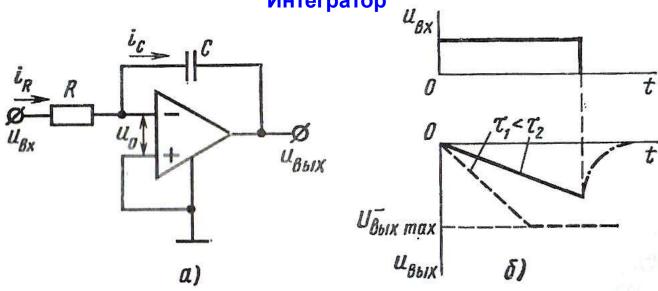


Рис. 7.19. Схема интегратора (а); временные диаграммы (б), иллюстрирующие характер изменения выходного напряжения при наличии единичного скачка напряжения на входе.

$$i_C = i_R \Rightarrow -C \frac{du_{_{\mathrm{BLIX}}}}{dt} = \frac{u_{_{\mathrm{BX}}}}{R} \Rightarrow u_{_{\mathrm{BLIX}}} = -\frac{1}{RC} \int\limits_0^t u_{_{\mathrm{BX}}} dt + U_{_{\mathrm{BLIX}}\,0},$$
 (7.30)

$$t = 0, u_{_{\mathrm{BX}}} = 0 \,\mathrm{i}\,u_{_{\mathrm{BLIX}}} = 0 \Longrightarrow u_{_{\mathrm{BLIX}}} = -\frac{1}{\tau} \int\limits_{0}^{t} u_{_{\mathrm{BX}}} dt, \, \tau = RC$$
 (7.31)

$$au_{\mathrm{pasp}} = C(R + R_{\mathrm{BLIXOY}})$$