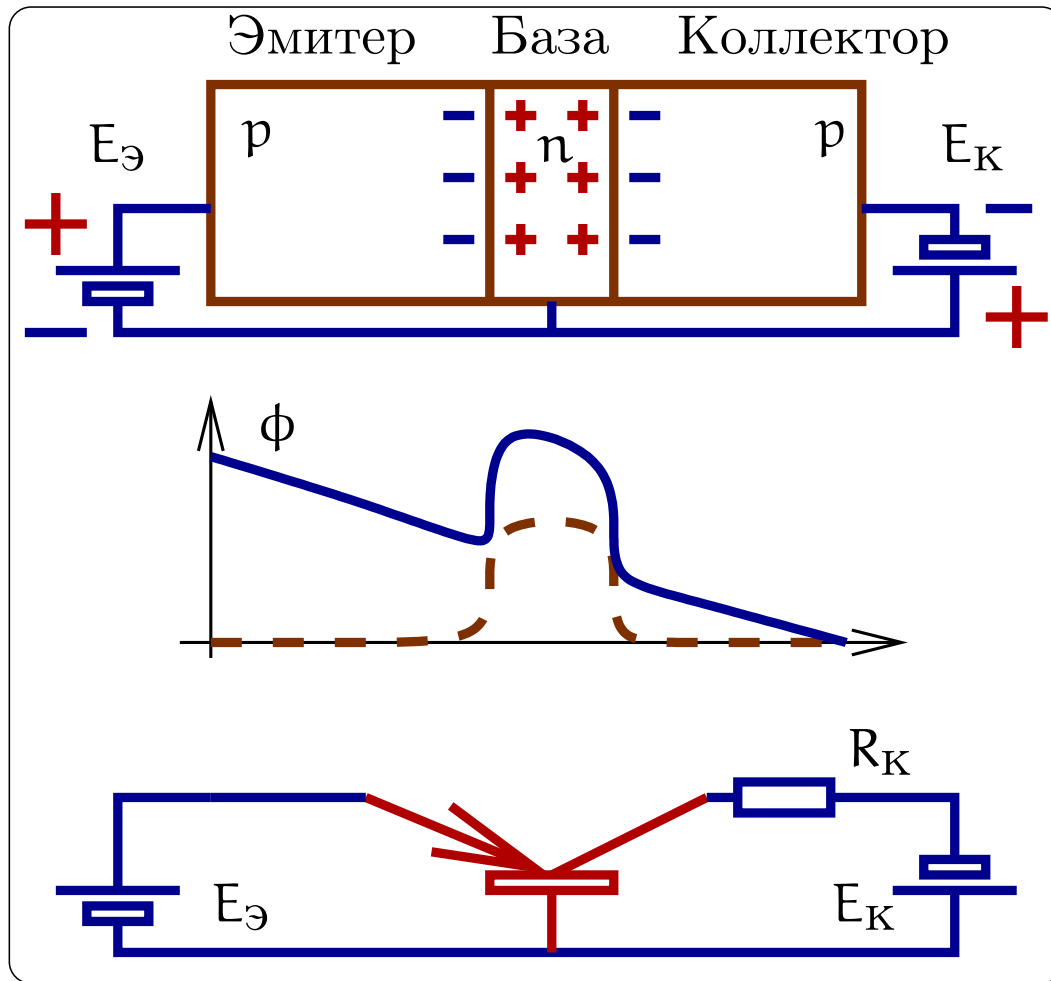
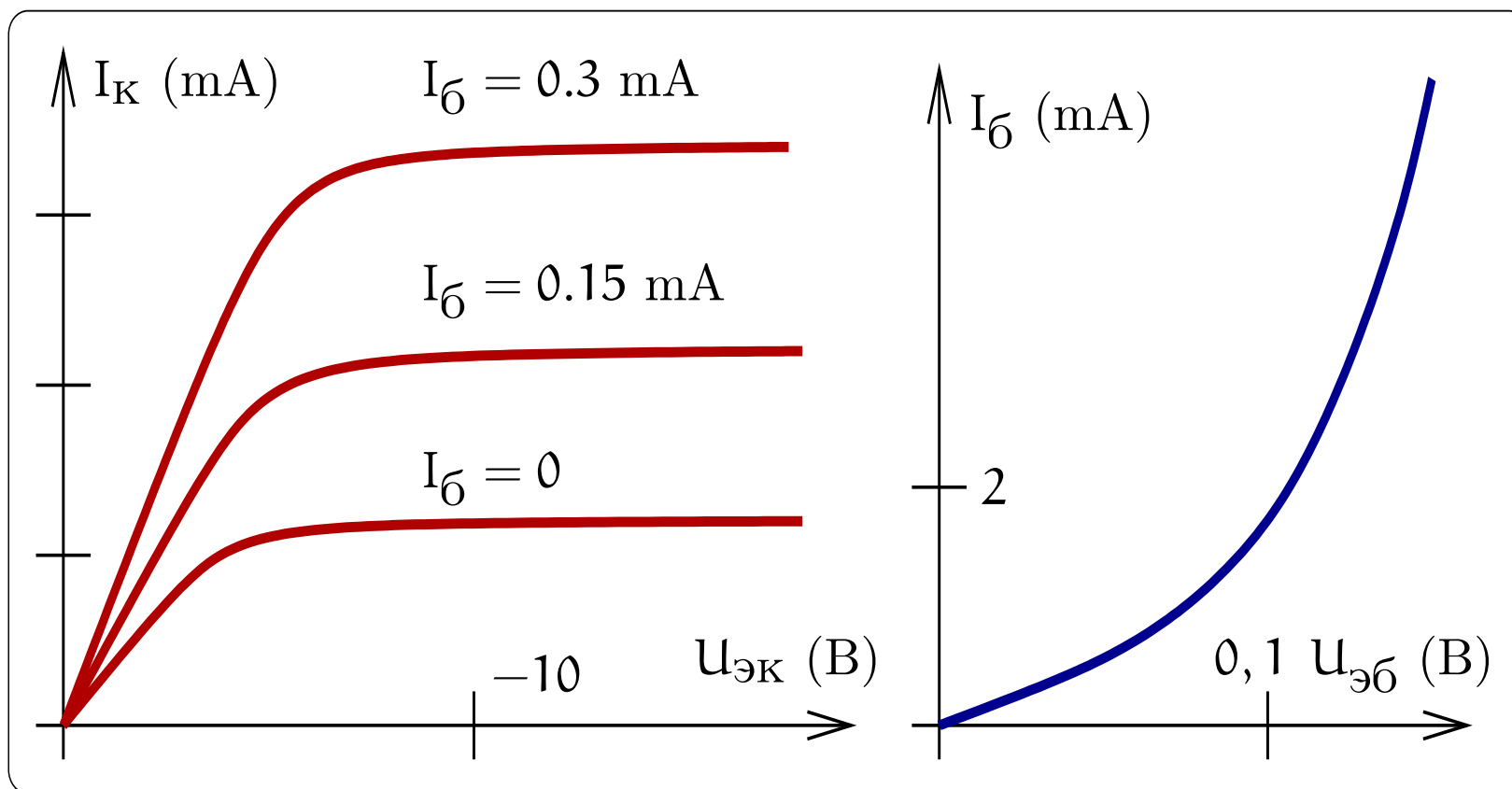


Биполярный транзистор

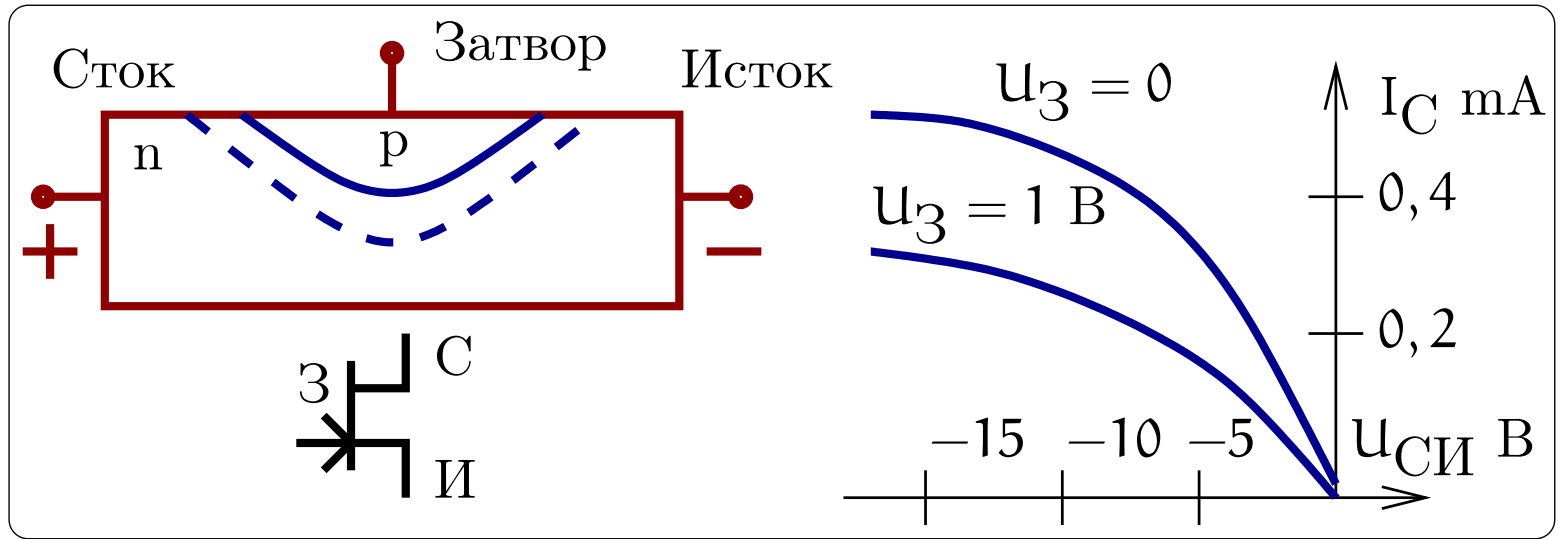


- 1). $+E_{\text{Э}}$ — понижение потенц. барьера
- 2). Толщина базы \ll диффузионной длины
- 3). $I_{\text{Б}} \ll I_{\text{Э}}, I_{\text{К}}, I_{\text{Э}} \simeq I_{\text{К}}$ — дырки “промахиваясь” (не рекомбинируя) достигают коллектора.

Характеристики биполярного транзистора



Полевой транзистор (FET)

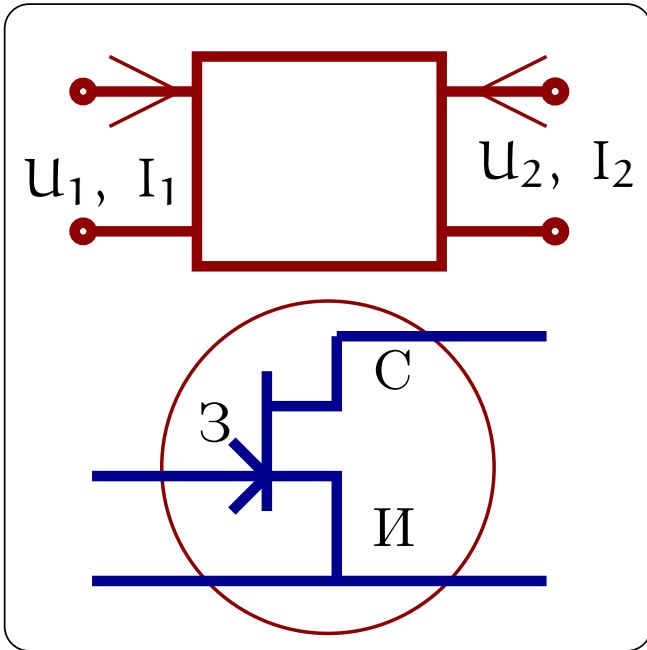


$$S_{\text{дифф}} = -\frac{\partial I_C}{\partial U_{ЗИ}} \simeq 0,2 \frac{\text{mA}}{\text{V}},$$

$$R_{\text{вх}} = R_{ЗИ} = \frac{\partial U_{ЗИ}}{\partial I_З} \simeq 10^8 \dots 10^{12} \text{ Ом},$$

$$R_{СИ} \simeq 10^4 \text{ Ом}, \quad f = 0 \dots 200 \cdot 10^9 \text{ Гц}$$

Транзистор как четырехполюсник



$$U_1 = H_{11}I_1 + H_{12}U_2,$$

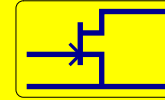
$$I_2 = H_{21}I_1 + H_{22}U_2,$$

Дифференциальные параметры:

$$\Delta U_1 = \left. \frac{\partial U_1}{\partial I_1} \right|_{\Delta U_2=0} \Delta I_1 + \left. \frac{\partial U_1}{\partial U_2} \right|_{\Delta I_1=0} \Delta U_2,$$

$$\Delta I_2 = \left. \frac{\partial I_2}{\partial I_1} \right|_{\Delta U_2=0} \Delta I_1 + \left. \frac{\partial I_2}{\partial U_2} \right|_{\Delta I_1=0} \Delta U_2,$$

Н - параметры для полевого транзистора



$$\Delta U_3 = \underbrace{\frac{\partial U_3}{\partial I_3} \Big|_{\Delta U_C=0}}_{R_{ЗИ} \simeq 10^8 \dots 10^{12} \Omega} \Delta I_3 + \underbrace{\frac{\partial U_3}{\partial U_C} \Big|_{\Delta I_3=0}}_{\simeq 0} \Delta U_C,$$

$$\Delta I_C = \underbrace{\frac{\partial I_C}{\partial I_3} \Big|_{\Delta U_C=0}}_{\simeq 10^9} \Delta I_3 + \underbrace{\frac{\partial I_C}{\partial U_C} \Big|_{\Delta I_3=0}}_{1/R_C \simeq 1/10^4 \text{ СМ}} \Delta U_C,$$

$$\frac{\partial I_C}{\partial I_3} = \frac{\partial I_C}{\partial U_3} \times \frac{\partial U_3}{\partial I_3} = SR_{ЗИ} \simeq 10^{-3} \times 10^{12} = \mathbf{10^9 (!)}$$

Усиление по току в 10^9 раз !

$$\frac{\partial U_C}{\partial U_3} = \frac{\Delta I_C R_{СИ}}{\Delta I_3 R_{ЗИ}} \simeq 10^9 \times \frac{10^4}{10^8 \dots 10^{12}} \simeq \mathbf{10 \dots 10^5}$$

Усиление электрических сигналов

Классификация:

- Постоянного тока (напряжения).
- Переменного тока (напряжения).
- Узкополосные.
- Широкополосные.
- Импульсные.
- Операционные.
- Сверхвысокочастотные.

К — коэффициент усиления (передачи)

$$K = \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{U_{\text{ВХ}}} \text{ — определение}$$

$$\tilde{K}(\omega) = \frac{U_{\text{ВЫХ}}(\omega)}{U_{\text{ВХ}}(\omega)} \text{ — частотная зависимость}$$

$|\tilde{K}(\omega)|$ — амплитудно-частотная характеристикаа,

$\arg(\tilde{K}(\omega))$ — фазово-частотная характеристика,

$K(U_{\text{ВХ}})$ — амплитудная хар-ка (учет нелинейности)

Децибеллы:

$$N = 10 \log \frac{W_{\text{ВЫХ}}}{W_{\text{ВХ}}} = 20 \log \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{U_{\text{ВХ}}},$$

$$K = \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{U_{\text{ВХ}}},$$

Примеры:

$$K = 100, \Rightarrow N = 40 \text{ Дб},$$

Каскад усилителей:

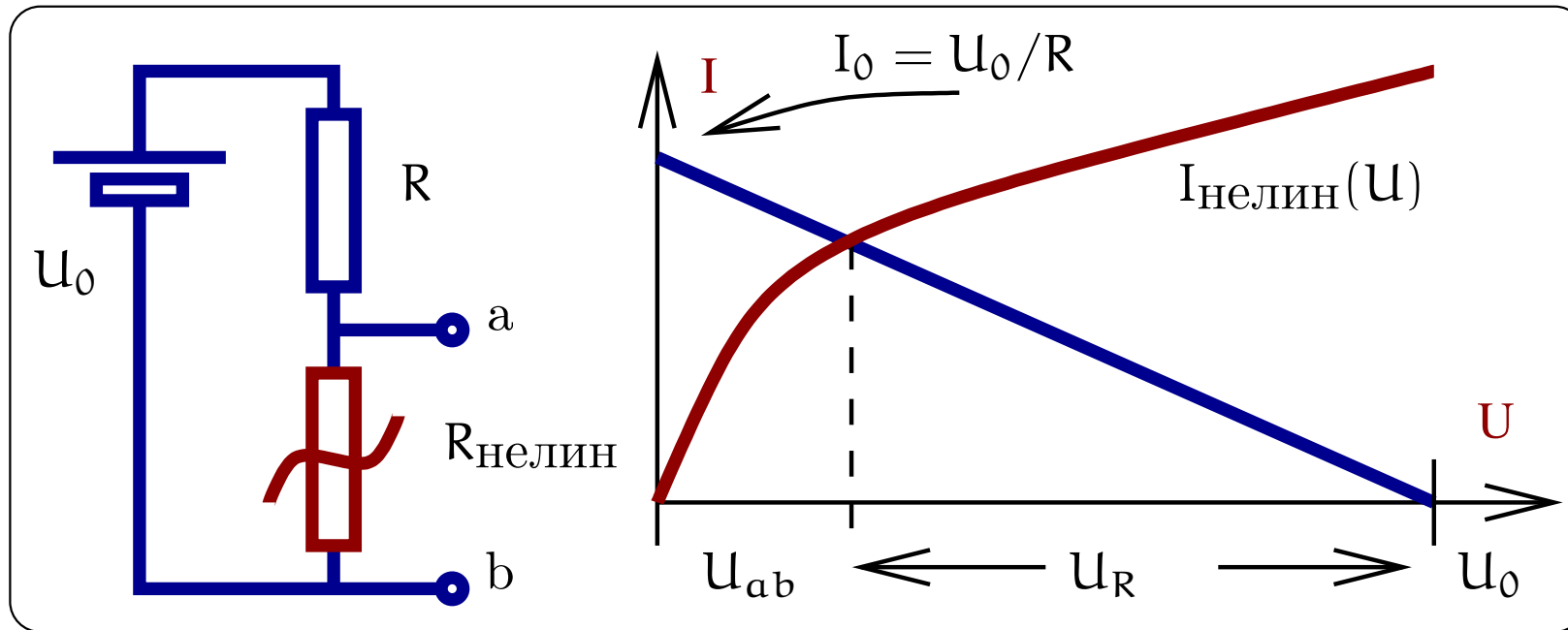
$$K_{\Sigma} = K_1 \times K_2 \times K_3,$$

$$N_{\Sigma} = N_1 + N_2 + N_3,$$

Расчет цепи с нелинейным сопротивлением $R_{\text{нелин}}$

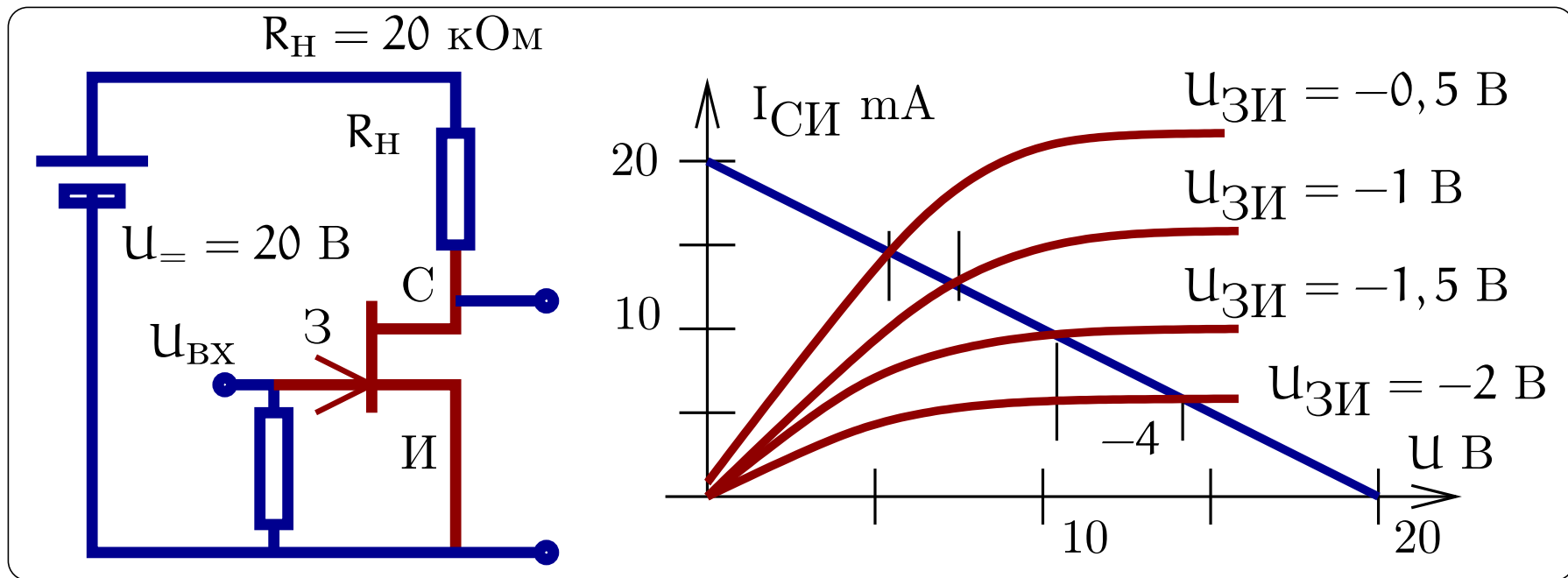
Нелинейная характеристика $I_{\text{нелин}}(U)$ известна.

$$I_{\text{нелин}}(U_{ab}) = (U_0 - U_{ab})/R$$



Транзистор — нелинейное сопротивление, управляемое напряжением на затворе (или базе).

Графический расчет статического К



$$K_u = \frac{\Delta U_{\text{СИ}}}{\Delta U_{\text{ЗИ}}} = \frac{-4 \text{ В}}{0,5 \text{ В}} = -8, \quad U_{\text{З}} = -2 \text{ В}$$

Инвертирующий усилитель \Rightarrow знак K_u **отрицательный**.

Из графика видны нелинейные искажения $\Rightarrow K_u(U_{\text{ЗИ}})$.

При $\Delta U_{\text{ЗИ}} = -1 \text{ В}$ коэффициент усиления **меньше**: $K_u \simeq -4$.

Расчет коэффициента усиления по току и по мощности

Примем $R_{ВХ} = 10^7$ Ом, тогда из графика получаем

$$\Delta I_{ВХ} \simeq \frac{0,5 \text{ В}}{10^7 \text{ } \Omega} = 5 \cdot 10^{-8} \text{ А}$$

$\Delta I_{СИ} = 5$ мА (см. график). Следовательно,

$$K_I = \frac{\Delta I_{СИ}}{\Delta I_{ВХ}} = 10^5.$$

$$K_W = \frac{\Delta I_{СИ}^2 R_H}{\Delta I_{ВХ}^2 R_{ВХ}} = K_I^2 \frac{R_H}{R_{ВХ}} \simeq 10^{10} \times \frac{10^3}{10^7} \simeq 10^6.$$

Аналитический расчет

$$\Delta U_{\Sigma} = 0 = R_H \Delta I_{\text{ВЫХ}} + \Delta U_{\text{ВЫХ}} \Rightarrow \Delta I_{\text{ВЫХ}} = -\frac{\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{R_H} \quad (1)$$

$$\Delta I_{\text{ВЫХ}} = \underbrace{\frac{\partial I_{\text{ВЫХ}}}{\partial U_{\text{ВХ}}}}_S \Delta U_{\text{ВХ}} + \underbrace{\frac{\partial I_{\text{ВЫХ}}}{\partial U_{\text{ВЫХ}}}}_{1/R_i} \Delta U_{\text{ВЫХ}} \quad (2)$$

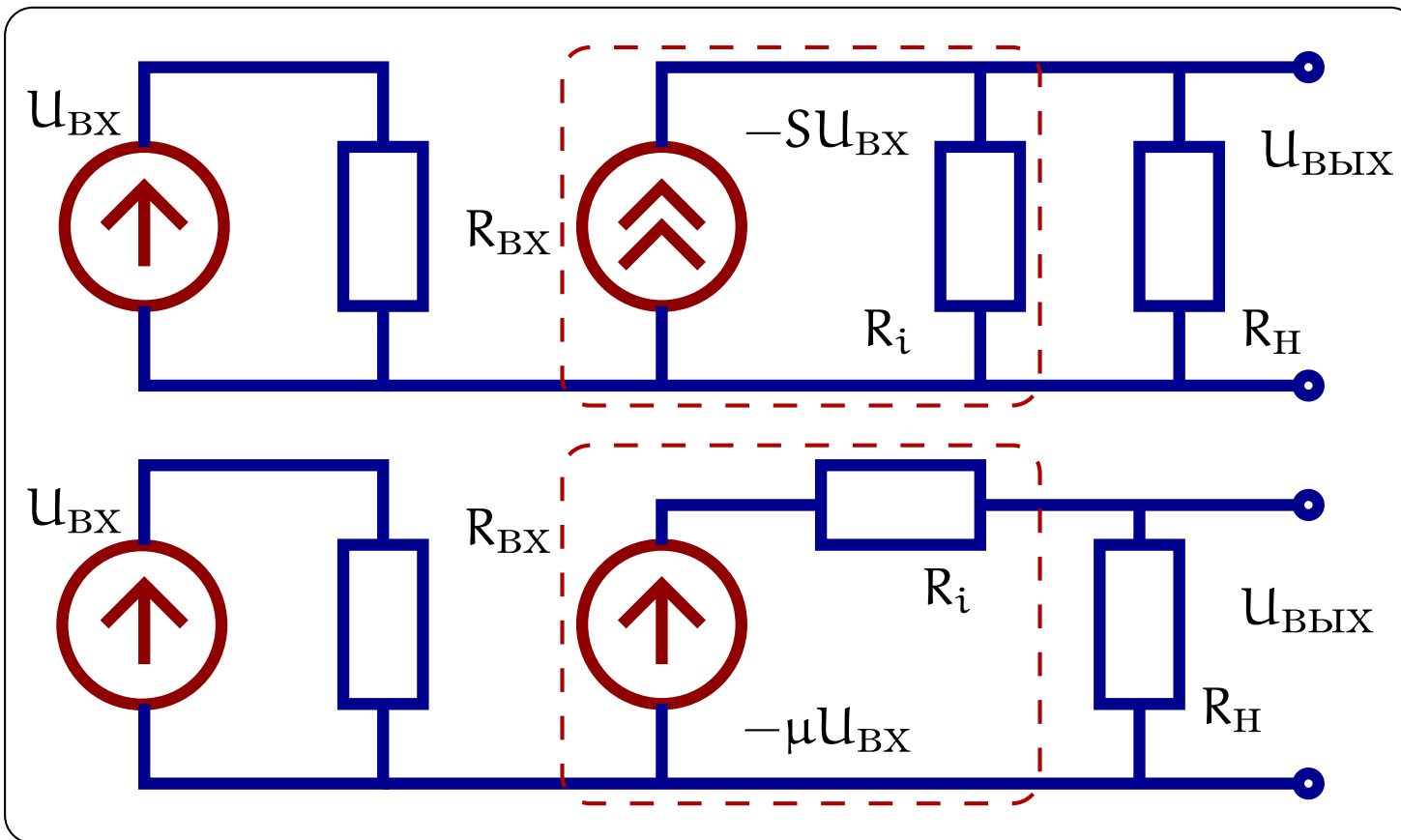
Напоминание: крутизна $S = \frac{\Delta I_{\text{СИ}}}{\Delta U_{\text{ЗИ}}}$. Подставляем (1) \rightarrow (2):

$$\begin{aligned} \frac{-\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{R_H} &= S \Delta U_{\text{ВХ}} + \frac{\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{R_i}, \\ K_U &= \frac{\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{\Delta U_{\text{ВХ}}} = -S \cdot \frac{R_H R_i}{R_H + R_i} = -\underbrace{S R_i}_{\mu} \cdot \frac{R_H}{R_H + R_i} \end{aligned}$$

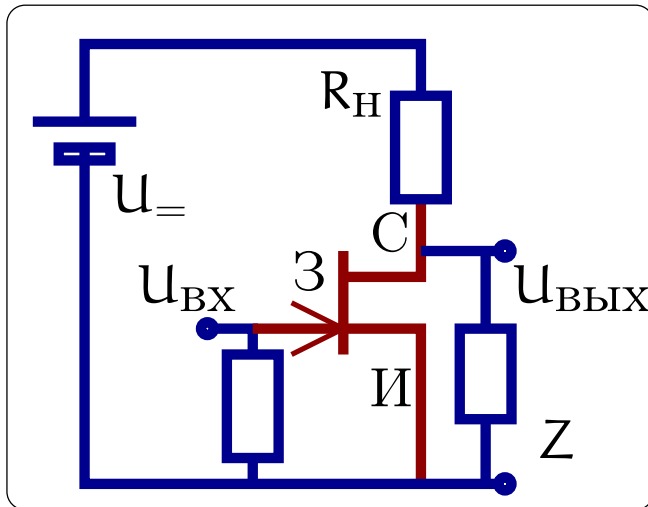
$\mu = S R_i$. При $R_i \gg R_H$ имеем $K_U \simeq -S R_H \simeq -S Z_H(\omega)$. Величины S и R_i не постоянны, а зависят от выбора “рабочей точки”.

Эквивалентные схемы усилителя

$$\Delta U_{\text{ВЫХ}} = -S \Delta U_{\text{ВХ}} \times \frac{R_{\text{Н}} R_{\text{i}}}{R_{\text{Н}} + R_{\text{i}}} = -\mu \Delta U_{\text{ВХ}} \times \frac{R_{\text{Н}}}{R_{\text{Н}} + R_{\text{i}}}$$



Расчет простого усилителя



$$0 = R_H \Delta I_{\text{ВЫХ}} + \Delta U_{\text{ВЫХ}} \quad (3)$$

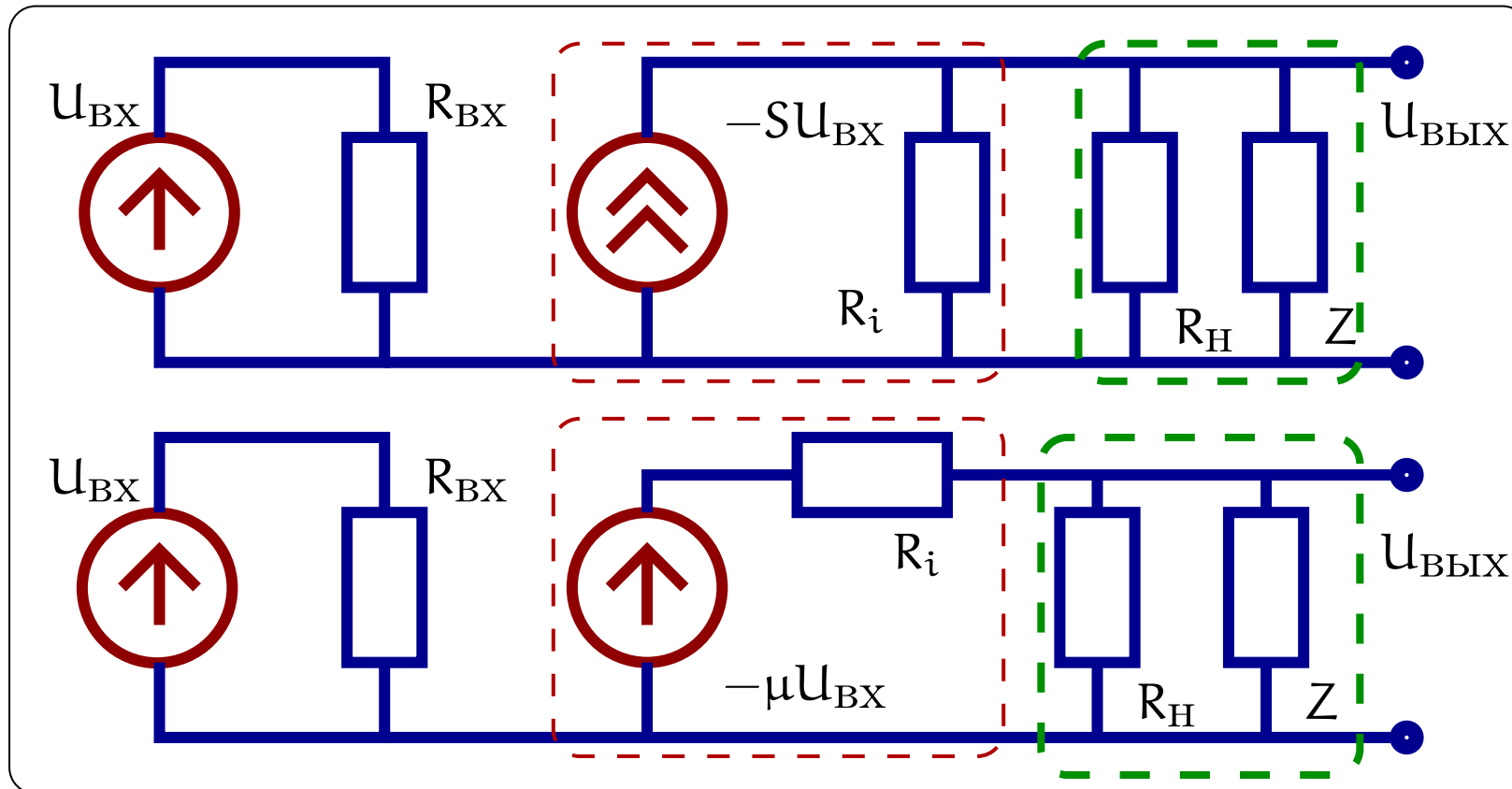
$$\Delta I_{\text{ВЫХ}} = S \Delta U_{\text{ВХ}} + \frac{\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{R_i} + \frac{\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{Z} \quad (4)$$

Подставляя (3) в (4) получаем:

$$S \Delta U_{\text{ВХ}} = -\Delta U_{\text{ВЫХ}} \left(\frac{1}{R_H} + \frac{1}{R_i} + \frac{1}{Z} \right), \quad (5)$$

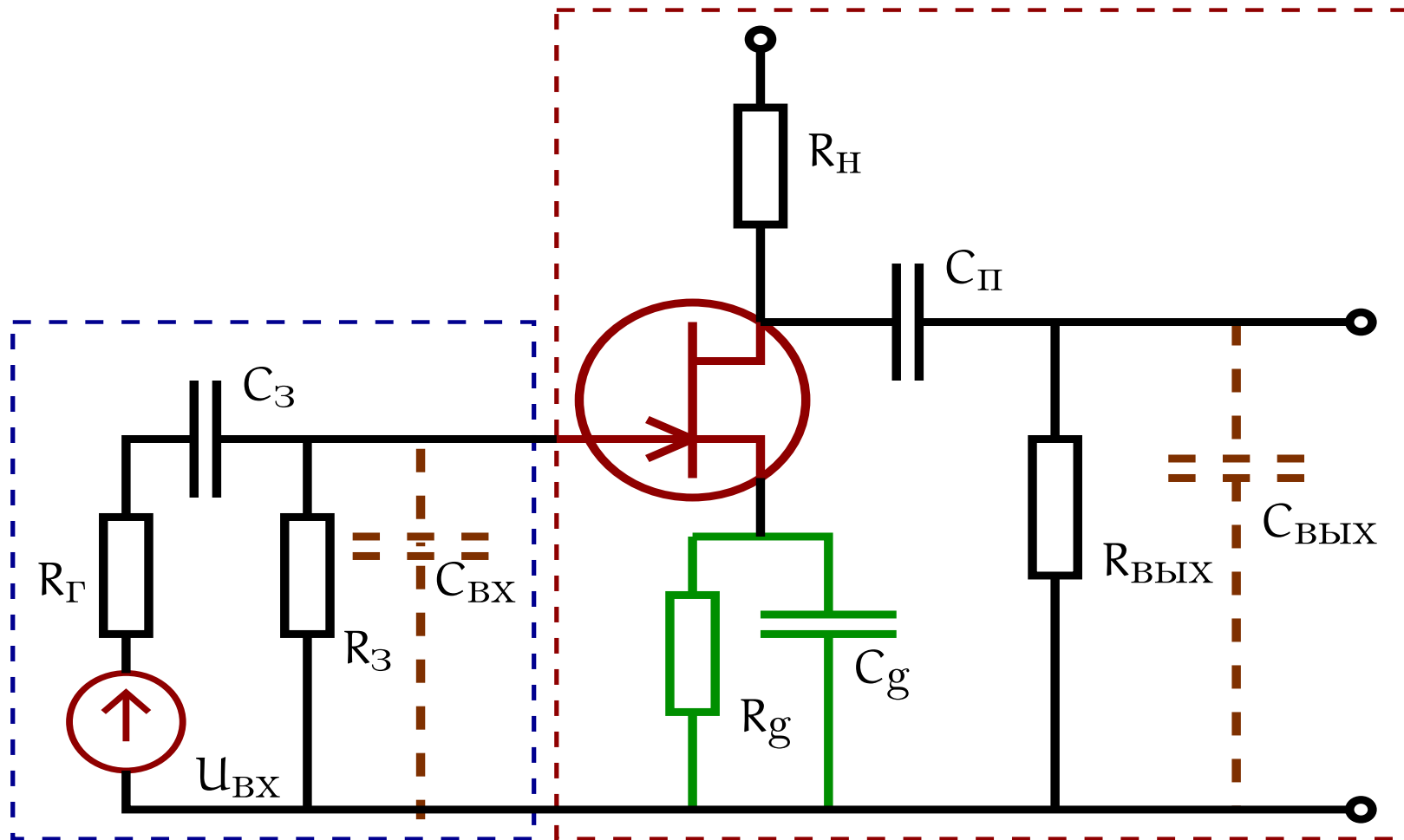
$$S R_i \Delta U_{\text{ВХ}} = \mu \Delta U_{\text{ВХ}} = -\Delta U_{\text{ВЫХ}} \times \frac{R_ = + R_i}{R_ =}, \quad \frac{1}{R_ =} = \frac{1}{R_H} + \frac{1}{Z} \quad (6)$$

Это соответствует эквивалентным схемам:



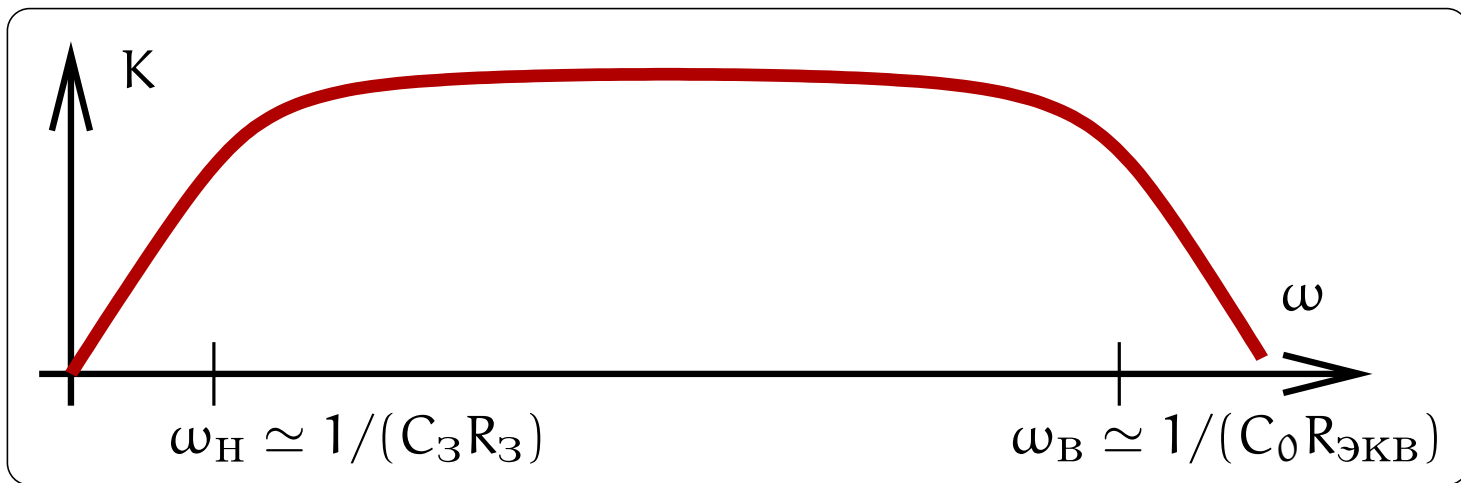
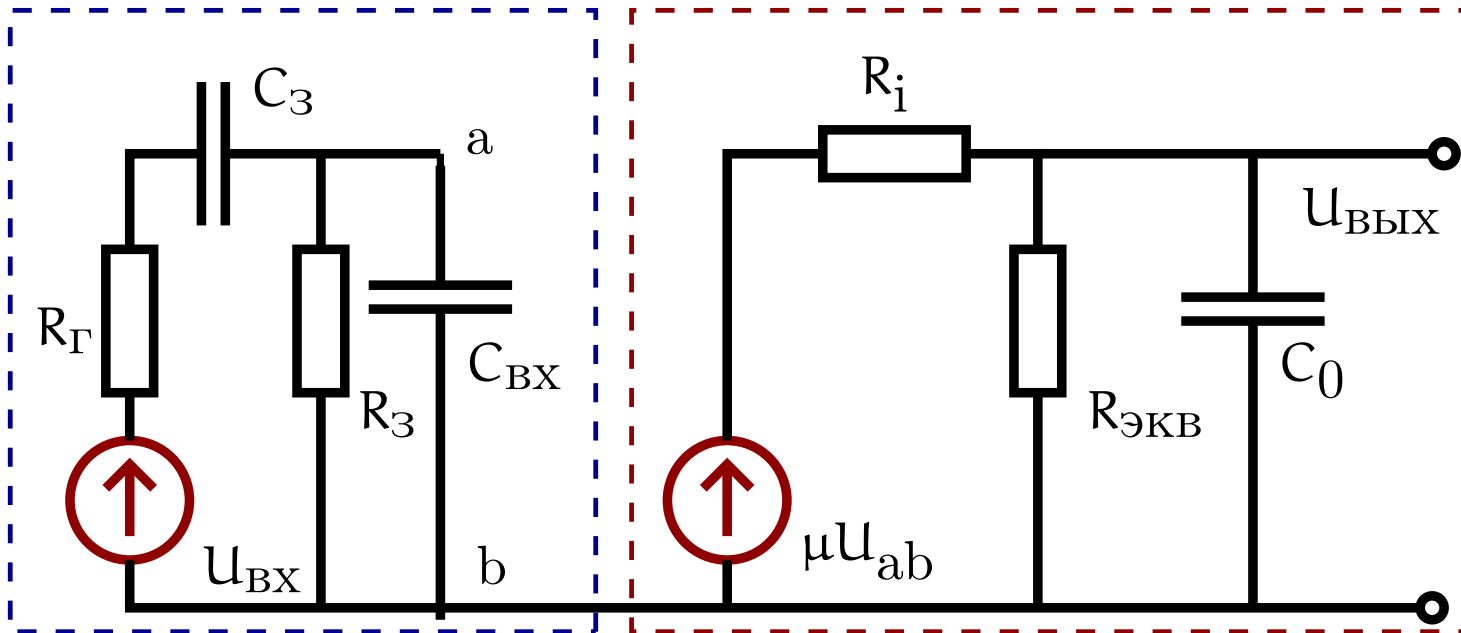
Сопротивления R_H и Z включены **параллельно (!)**

Усилитель переменного напряжения на сопротивлениях

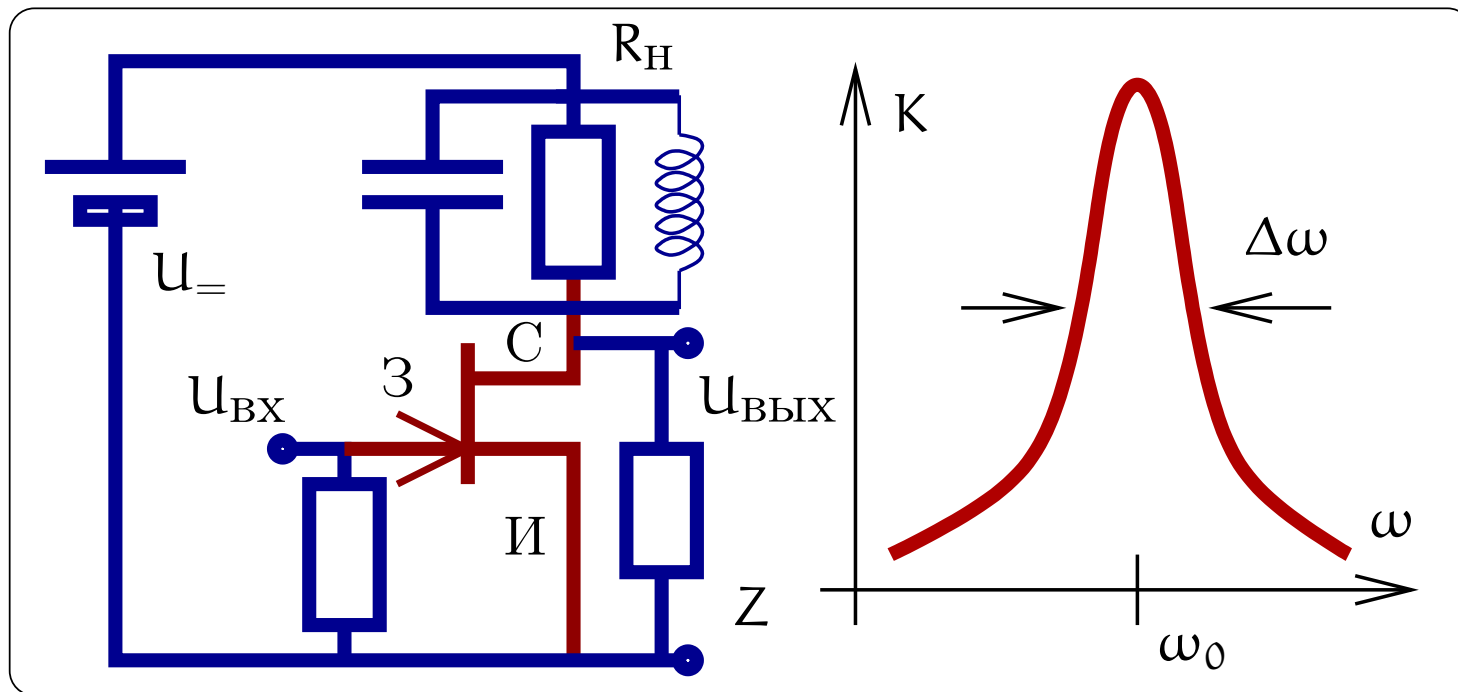


$C_{ВХ}$, $C_{ВЫХ}$ — паразитные емкости.

Эквивалентная схема



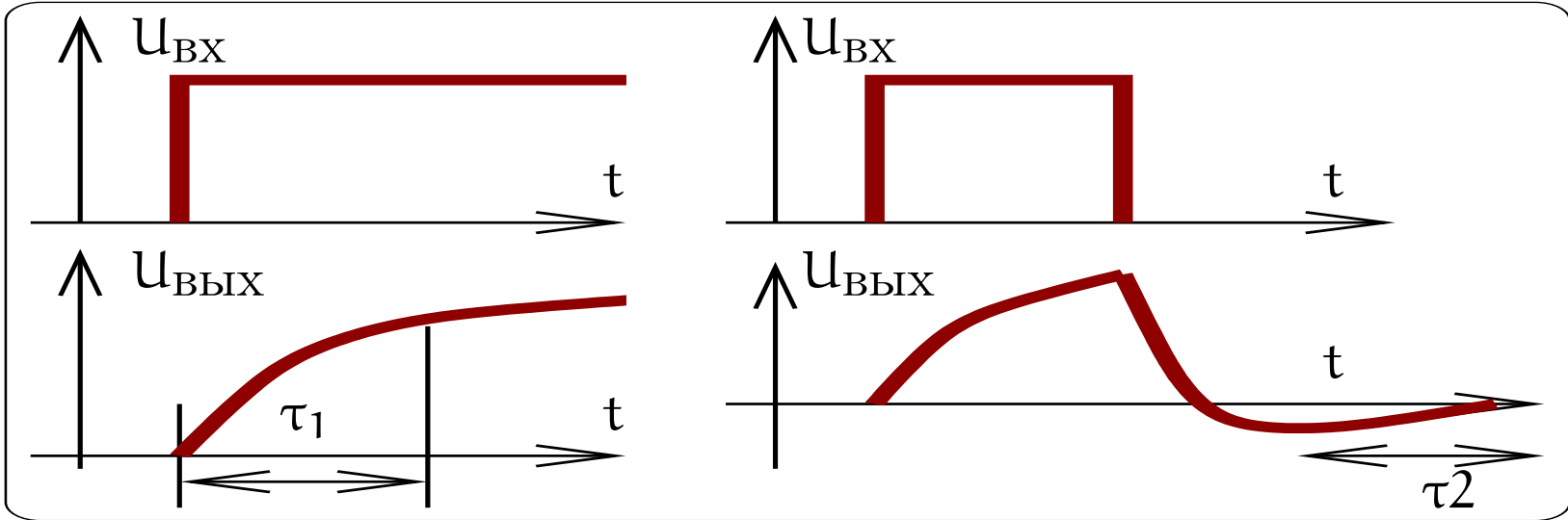
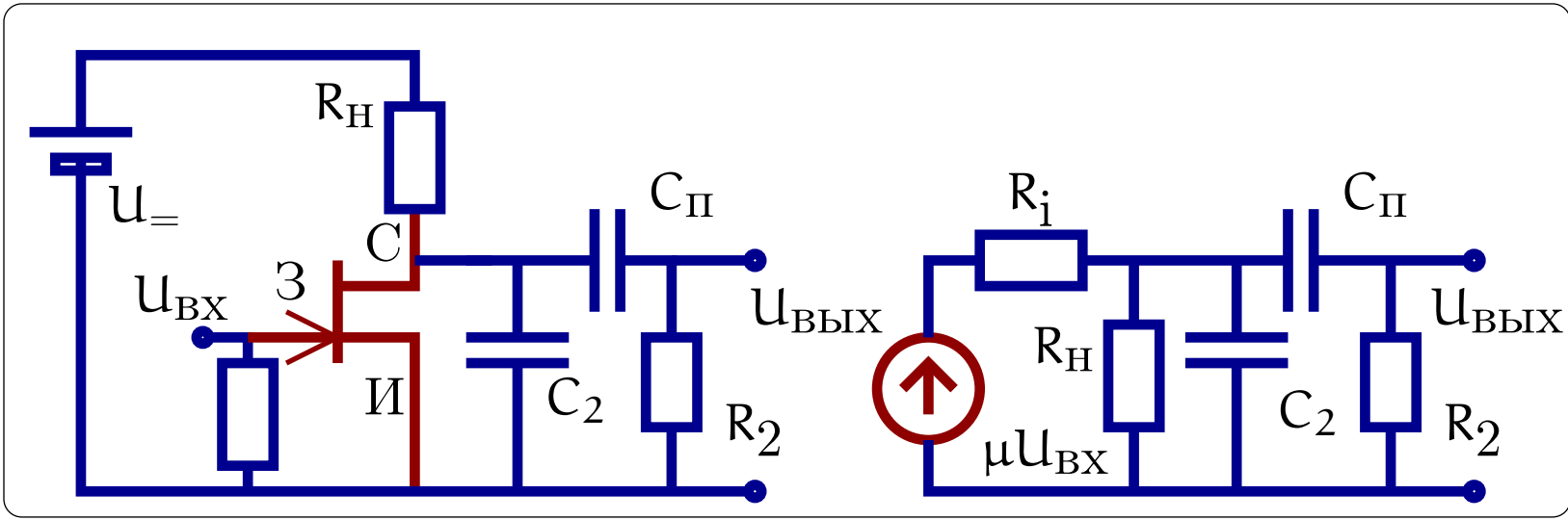
Резонансный усилитель



Если $R_{\text{н}} \ll R_{\text{i}}, Z$, то

$$\Delta\omega \approx \frac{\omega_0}{Q}, \quad Q = R_{\text{н}} \sqrt{\frac{C}{L}}$$

Переходная характеристика усилителя



Время τ_1 определяет быстродействие.

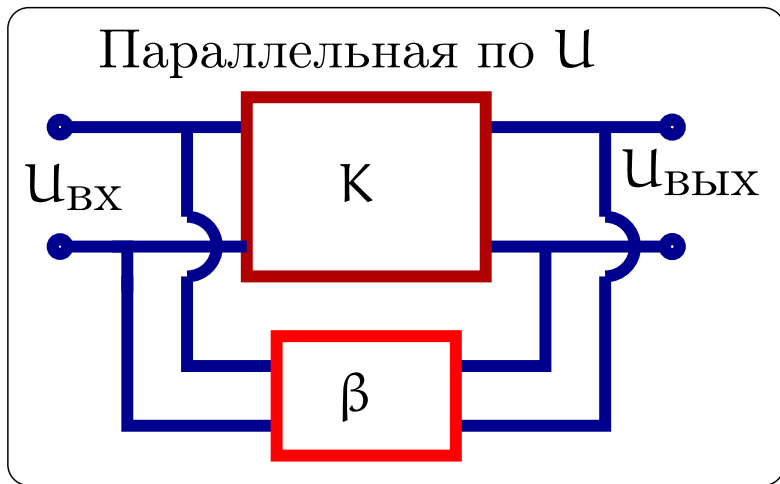
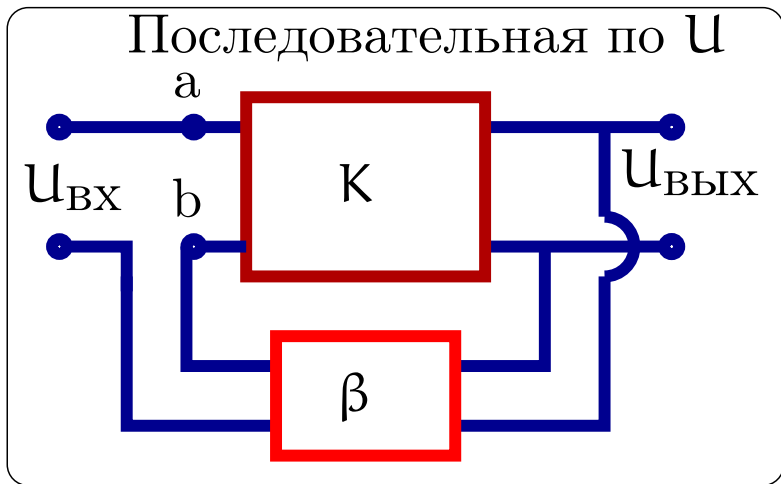
Это важно в радиолокации ($c\tau_1$ – эквивалентная длина), в ядерной физике (схема совпадений) и др.

$$U_{\text{ВХ}} = \mathcal{H}(t), \Rightarrow U_{\text{ВЫХ}} = U_{\text{ВХ}} SR_0 \left(1 - e^{-t/\tau_1}\right),$$

$$\tau_1 = C_2 R_0 = C_2 \frac{R_2 R_{\text{Н}}}{R_2 + R_{\text{Н}}} \simeq R_{\text{Н}} C_2,$$

$$\tau_2 = R_{\text{Н}} C_{\text{П}}, \quad \tau_2 \gg \tau_1, \quad (C_{\text{П}} \gg C_2),$$

Обратные связи в усилителях



Для последовательной по напряжению обратной связи:

$$U_{ab} = U_{ВХ} + \beta U_{ВЫХ},$$
$$U_{ВЫХ} = K U_{ab},$$

$$U_{ab} = U_{ВХ} + \beta U_{ВЫХ}, \quad U_{ВЫХ} = K U_{ab},$$

$$K_{\beta} = \frac{U_{ВЫХ}}{U_{ВХ}} = \frac{U_{ВЫХ}}{U_{ab} - \beta U_{ВЫХ}} = \frac{K(\omega)}{1 - \beta(\omega)K(\omega)}.$$

$$K(\omega) = K_0(\omega)e^{i\phi_k(\omega)}, \quad \beta(\omega) = \beta_0(\omega)e^{i\phi_{\beta}(\omega)},$$

$$\text{a) } \quad \phi_k + \phi_{\beta} = 0 \quad \Rightarrow \quad |K_{\beta}| = \frac{K_0}{1 - \beta_0 K_0},$$

$$\text{b) } \quad \phi_k + \phi_{\beta} = \pi \quad \Rightarrow \quad |K_{\beta}| = \frac{K_0}{1 + \beta_0 K_0}$$

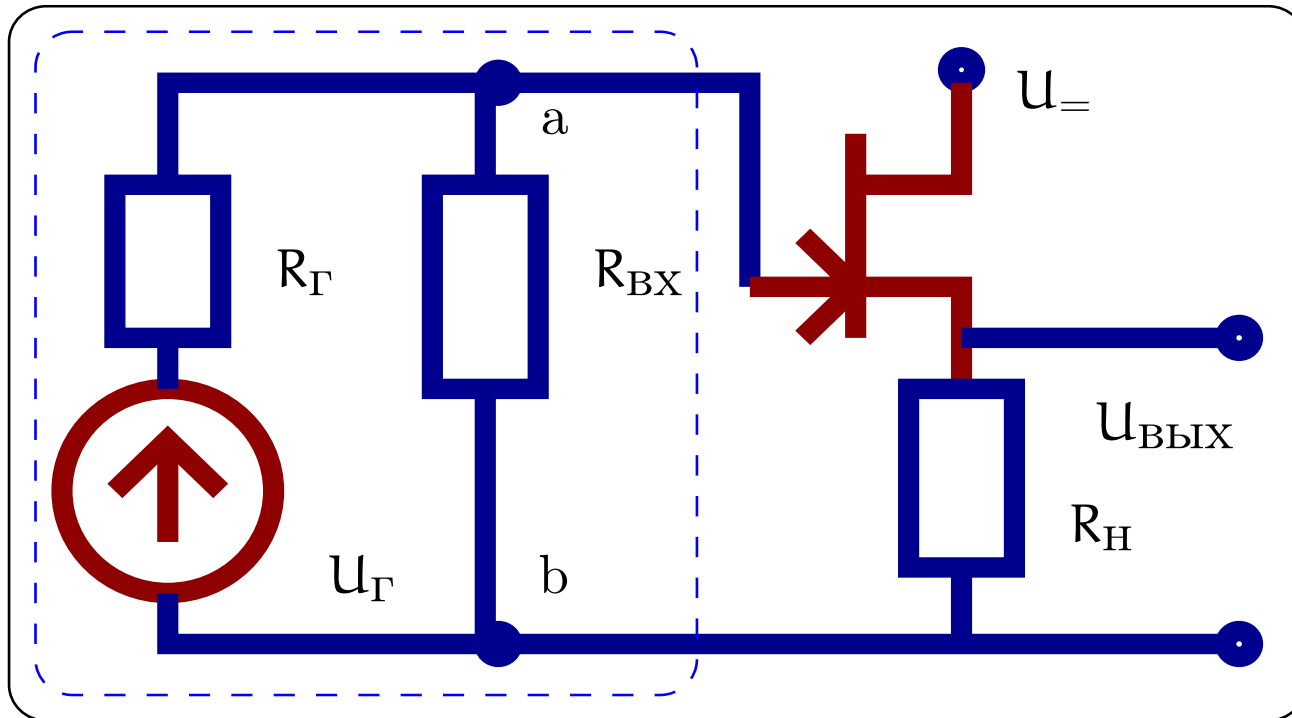
(a) — **положительная** обратная связь,

(b) — **отрицательная** обратная связь.

$$\text{Если } K_0 \beta_0 \gg 1, \quad \text{то } K_{\beta} \simeq \frac{-1}{\beta(\Omega)}$$

Истоковый (эмиттерный, катодный) повторитель

Еще один пример устройства с обратной связью



$$R_G \ll R_{BX} \Rightarrow \Delta U_{ab} \simeq U_G, \quad R_{BX} \gg R_H,$$

$$\Delta U_{ЗИ} = \Delta U_{ab} - R_H \Delta I_{СИ} = \Delta U_{ab} - R_H S \Delta U_{ЗИ}$$

$$R_{\Gamma} \ll R_{\text{ВХ}} \Rightarrow \Delta U_{\text{ab}} \simeq U_{\Gamma}, \quad R_{\text{ВХ}} \gg R_{\text{Н}},$$

$$\Delta U_{\text{ЗИ}} = \Delta U_{\text{ab}} - R_{\text{Н}} \Delta I_{\text{СИ}} = \Delta U_{\text{ab}} - R_{\text{Н}} S \Delta U_{\text{ЗИ}},$$

$$\Delta U_{\text{ЗИ}} = \frac{\Delta U_{\text{ab}}}{1 + R_{\text{Н}} S},$$

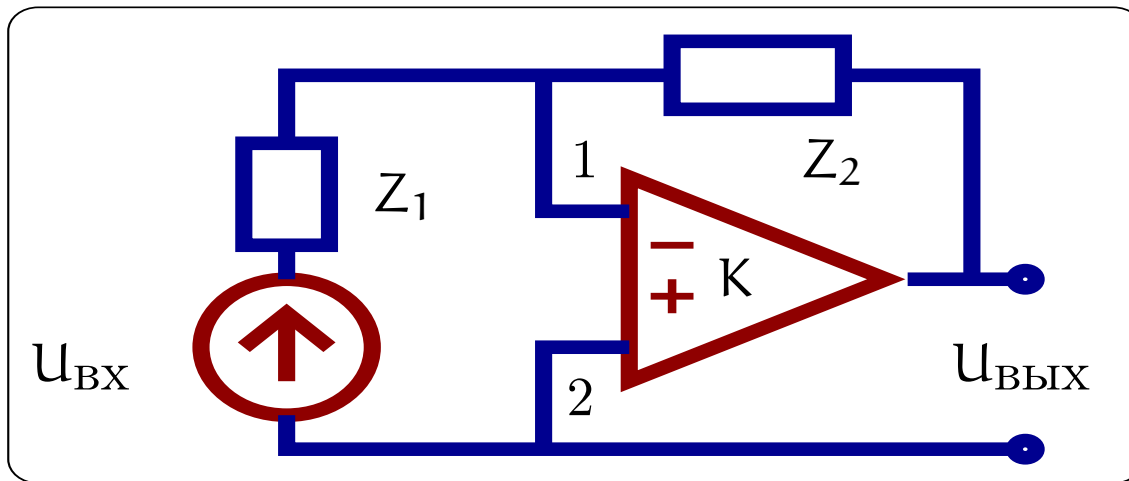
$$\Delta U_{\text{ВЫХ}} = R_{\text{Н}} I_{\text{СИ}} = R_{\text{Н}} S \Delta U_{\text{ЗИ}} = \Delta U_{\text{ab}} \frac{R_{\text{Н}} S}{1 + R_{\text{Н}} S} \simeq \Delta U_{\text{ab}},$$

$$K_{\text{U}} = \frac{\Delta U_{\text{ВЫХ}}}{\Delta U_{\text{ВХ}}} \simeq \frac{R_{\text{Н}} S}{1 + R_{\text{Н}} S} \leq 1,$$

$$K_{\text{I}} = \frac{\Delta I_{\text{ВЫХ}}}{\Delta I_{\text{ВХ}}} = K_{\text{U}} \frac{R_{\text{ВХ}}}{R_{\text{Н}}} \gg 1$$

Устройство для согласования сопротивлений.

Инвертирующий усилитель: $K < 0$



Выражаем ток I в цепи ОС и $U_{ВЫХ}$ через напряжение U_{12} :

$$I = \frac{U_{ВЫХ} - U_{ВХ}}{Z_1 + Z_2}, \quad U_{12} = U_{ВХ} + IZ_1, \quad \boxed{U_{ВЫХ} = -KU_{12}},$$

$$\frac{-U_{ВЫХ}}{K} = U_{ВХ} + \frac{U_{ВЫХ} - U_{ВХ}}{Z_1 + Z_2} Z_1,$$

$$-\frac{U_{ВЫХ}}{K} \left(1 + \frac{KZ_1}{Z_1 + Z_2} \right) = U_{ВХ} \left(\frac{Z_2}{Z_1 + Z_2} \right)$$

Коэффициент усиления K_β :

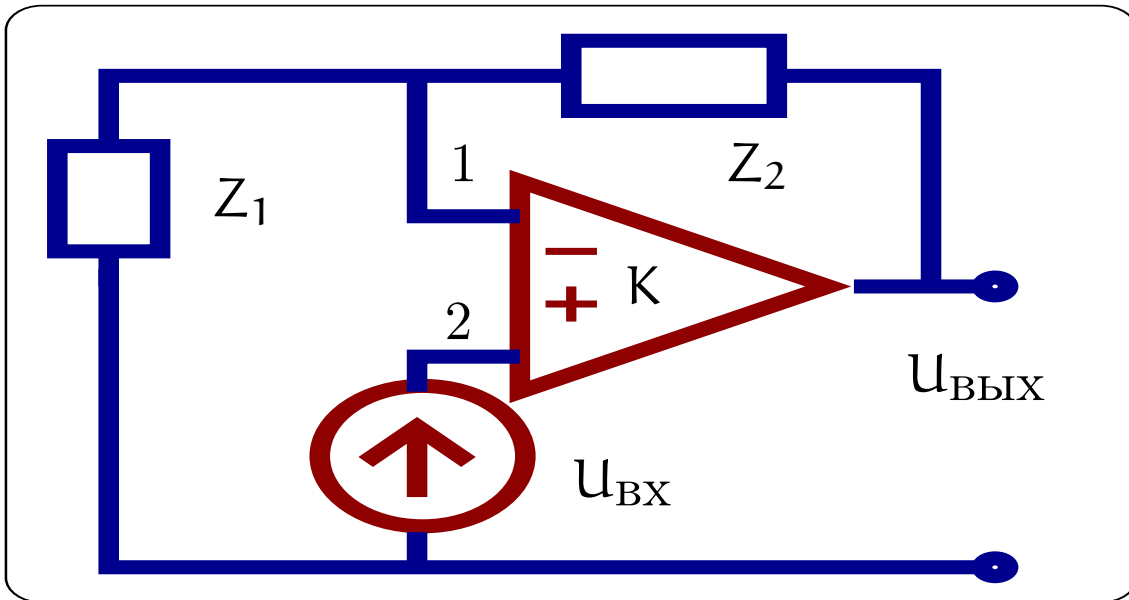
$$K_\beta = \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{U_{\text{ВХ}}} = - \frac{Z_2}{Z_1 + Z_2} / \left(\frac{1}{K} + \frac{Z_1}{Z_1 + Z_2} \right),$$

$$K_\beta \simeq - \frac{Z_2}{Z_1} \quad \text{при} \quad K \rightarrow \infty.$$

Знак K_β отрицательный — **инвертирующий** усилитель.

Манипулируя частотными зависимостями $Z_1(\omega)$ и $Z_2(\omega)$ можно получать нужные величины коэффициента усиления и рабочей полосы усилителя.

Неинвертирующий усилитель: $K > 0$



$$I = \frac{U_{ВЫХ}}{Z_1 + Z_2}, \quad \frac{-U_{ВЫХ}}{K} = U_{12} = + \frac{U_{ВЫХ} Z_1}{Z_1 + Z_2} - U_{ВХ},$$

$$U_{ВХ} = U_{ВЫХ} \left(\frac{1}{K} + \frac{Z_1}{Z_1 + Z_2} \right)$$

Коэффициент усиления K_β

$$I = \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{Z_1 + Z_2}, \quad \frac{-U_{\text{ВЫХ}}}{K} = U_{12} = + \frac{U_{\text{ВЫХ}} Z_1}{Z_1 + Z_2} - U_{\text{ВХ}},$$

$$U_{\text{ВХ}} = U_{\text{ВЫХ}} \left(\frac{1}{K} + \frac{Z_1}{Z_1 + Z_2} \right)$$

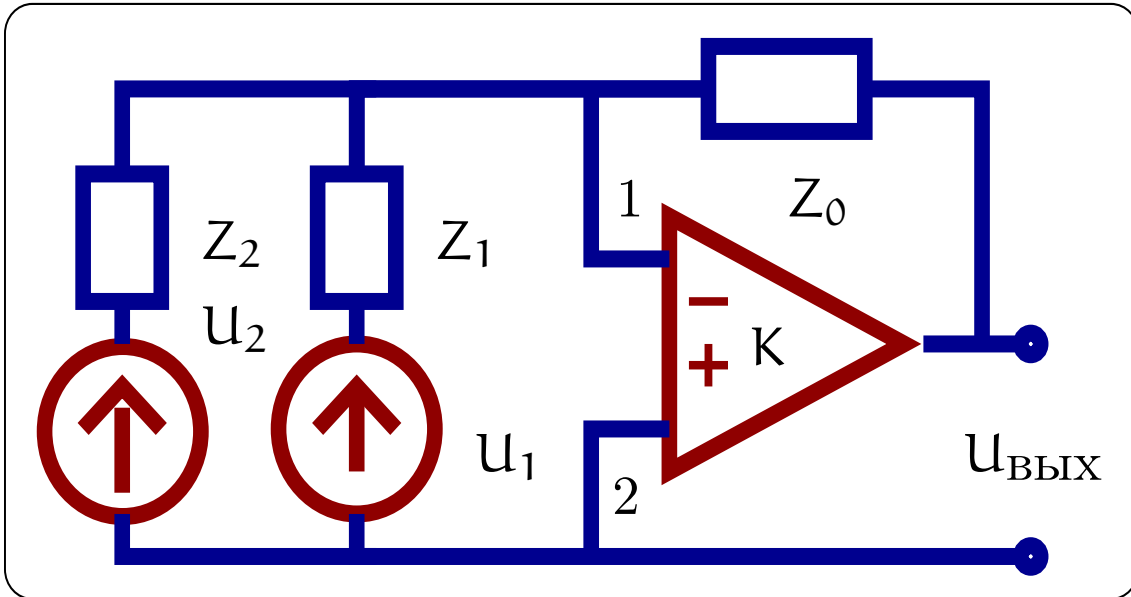
Из последнего соотношения находим коэффициент усиления K_β :

$$K_\beta = \frac{U_{\text{ВЫХ}}}{U_{\text{ВХ}}} = 1 / \left(\frac{1}{K} + \frac{Z_1}{Z_1 + Z_2} \right).$$

$$K_\beta \simeq \frac{Z_1 + Z_2}{Z_1}, \quad \text{при } K \rightarrow \infty.$$

Знак K_β положительный — **неинвертирующий** усилитель.

Сумматор



Определим токи I_1 и I_2 и выразим $U_{\text{ВЫХ}}$:

$$U_{12} = U_1 + I_1 Z_1, \quad \Rightarrow \quad I_1 = \frac{U_{12} - U_1}{Z_1},$$

$$U_{12} = U_2 + I_2 Z_2, \quad \Rightarrow \quad I_2 = \frac{U_{12} - U_2}{Z_2},$$

$$\begin{aligned}
 I_1 &= \frac{U_{12} - U_1}{Z_1}, & I_2 &= \frac{U_{12} - U_2}{Z_2}, \\
 U_{\text{ВЫХ}} &= U_{12} + (I_1 + I_2)Z_0 = \\
 &= U_{12} + \left(\frac{U_{12} - U_1}{Z_1} + \frac{U_{12} - U_2}{Z_2} \right) Z_0, \\
 U_{\text{ВЫХ}} &= U_{12} \left(1 + \frac{Z_0}{Z_1} + \frac{Z_0}{Z_2} \right) - Z_0 \left(\frac{U_1}{Z_1} + \frac{U_2}{Z_2} \right).
 \end{aligned}$$

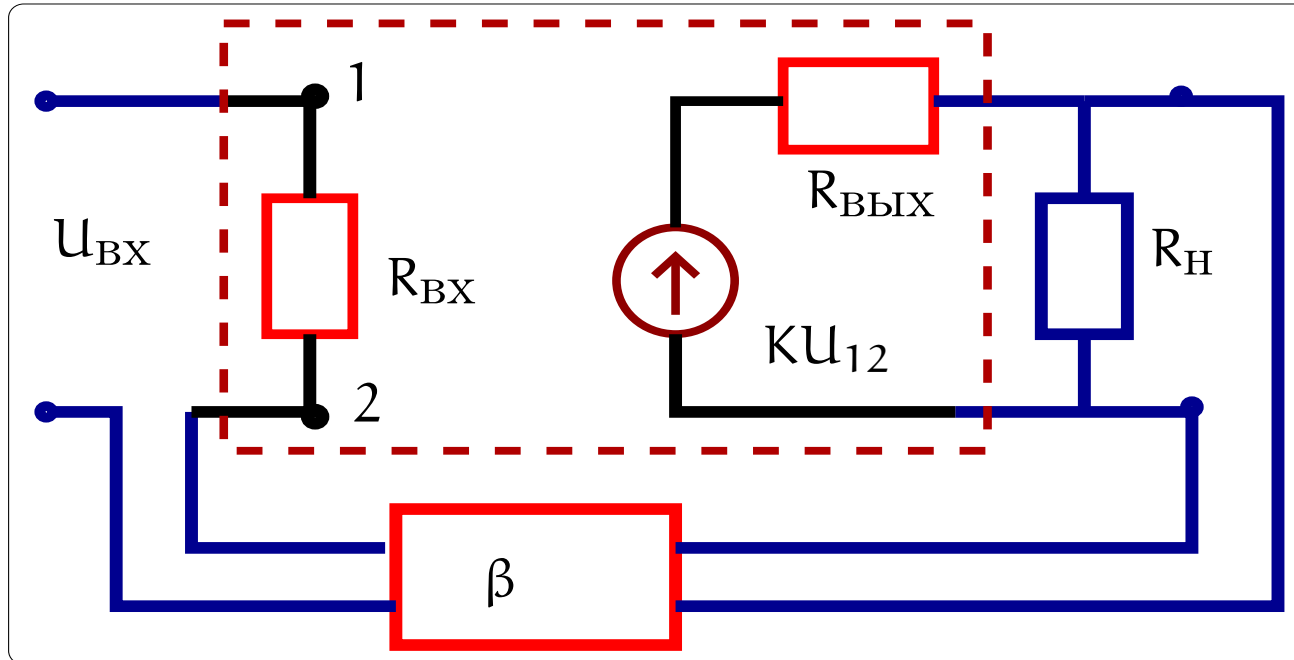
Используем $U_{\text{ВЫХ}} = -K U_{12}$ и возьмем предел $K \rightarrow \infty$:

$$\begin{aligned}
 U_{\text{ВЫХ}} \left(1 + \frac{1}{K} \left(1 + \frac{Z_0}{Z_1} + \frac{Z_0}{Z_2} \right) \right) &= -Z_0 \left(\frac{U_1}{Z_1} + \frac{U_2}{Z_2} \right), \\
 U_{\text{ВЫХ}} &\simeq -Z_0 \left(\frac{U_1}{Z_1} + \frac{U_2}{Z_2} \right), \quad \text{если } K \rightarrow \infty
 \end{aligned}$$

Взвешенная сумма от входных напряжений.

Очевидно обобщение: $U_{\text{ВЫХ}} \simeq -Z_0 \sum_n U_n / Z_n$

Входное сопротивление в усилителе с ОС



Без обратной связи: $R_{BX} = \frac{U_{BX}}{I_{BX}}$

С обратной связью: $R_{BX}^{\beta} = \frac{U_{BX}}{I_{BX}} \Big|_{\beta}$

Вывод R_{BX}^{β}

$$U_{12} = I_{BX} R_{BX} = U_{BX} + \beta U_{ВЫХ},$$

$$U_{ВЫХ} = K I_{BX} R_{BX},$$

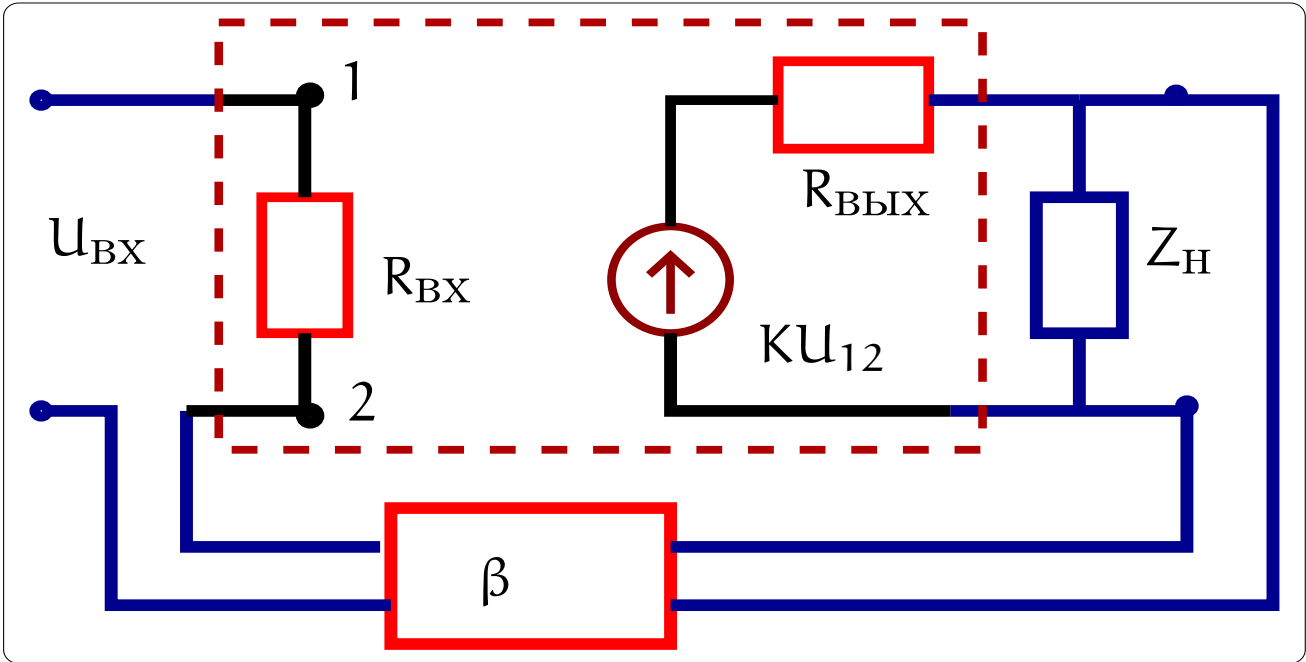
$$I_{BX} R_{BX} = U_{BX} + K\beta I_{BX} R_{BX},$$

$$I_{BX} R_{BX} (1 - K\beta) = U_{BX},$$

$$R_{BX}^{(\beta)} = \frac{U_{BX}}{I_{BX}} (1 - K\beta).$$

$$\mathbf{R_{BX}^{(\beta)} = R_{BX} (1 - K\beta)}$$

Выходное сопротивление в усилителе с ОС



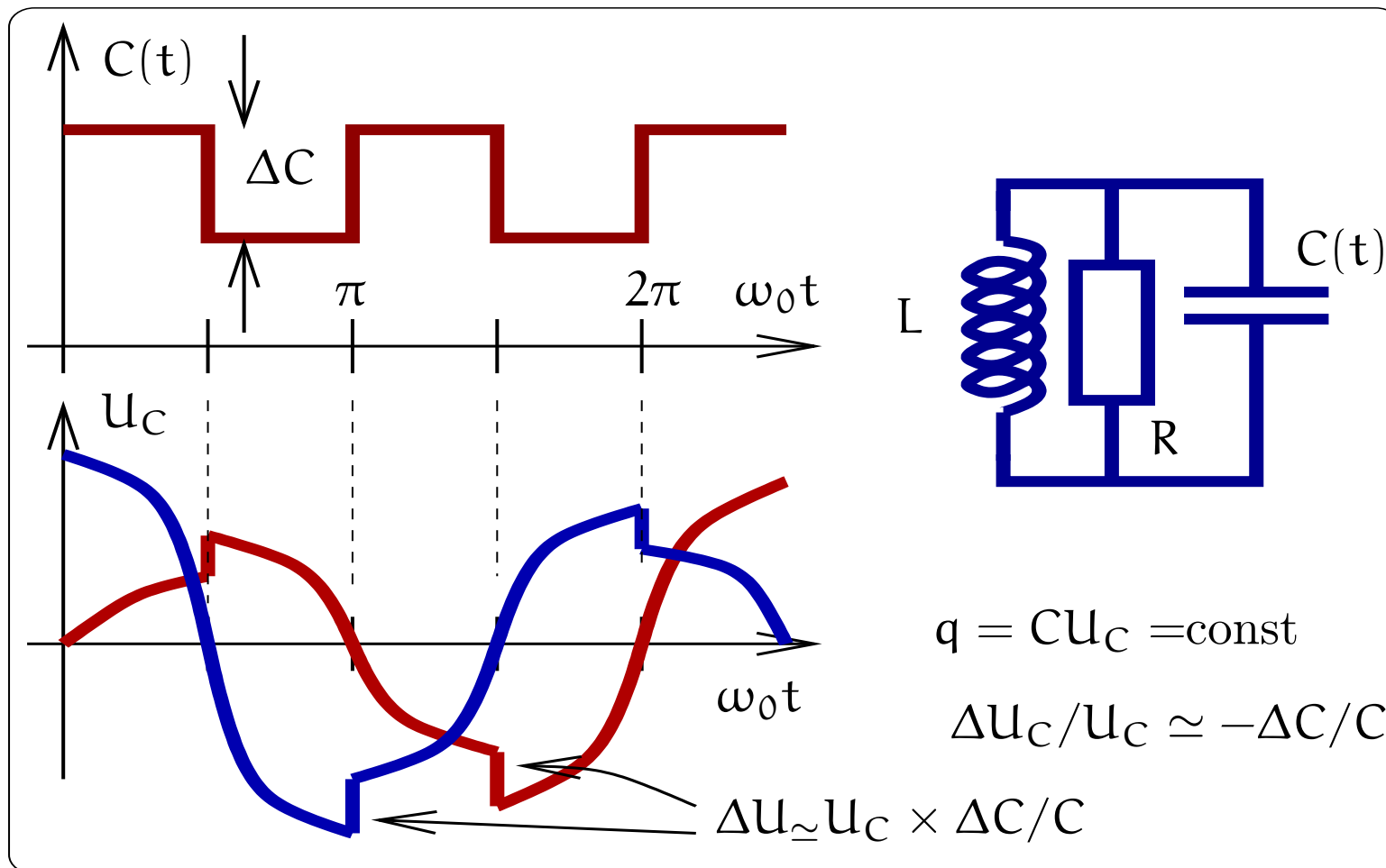
Без обратной связи:
$$U_{\text{ВЫХ}} = KU_{\text{ВХ}} \frac{Z_{\text{Н}}}{Z_{\text{Н}} + R_{\text{ВЫХ}}},$$

С обратной связью
$$U_{\text{ВЫХ}} = K_{\beta} U_{\text{ВХ}} \frac{Z_{\text{Н}}}{Z_{\text{Н}} + R_{\text{ВЫХ}}^{\beta}}$$

$$\begin{aligned}
 U_{12} &= U_{ВХ} + \beta U_{ВЫХ}, \\
 U_{ВЫХ} &= K U_{12} \frac{Z_{Н}}{Z_{Н} + R_{ВЫХ}} = K (U_{ВХ} + \beta U_{ВЫХ}) \frac{Z_{Н}}{Z_{Н} + R_{ВЫХ}}, \\
 U_{ВХ} &= \frac{U_{ВЫХ}}{K} \left(\frac{Z_{Н} + R_{ВЫХ}}{Z_{Н}} - K\beta \right) = \\
 &= \frac{U_{ВЫХ} (1 - K\beta)}{K} \left(1 + \frac{R_{ВЫХ}}{Z_{Н} (1 - K\beta)} \right), \\
 U_{ВЫХ} &= U_{ВХ} \frac{K}{(1 - K\beta)} \times \frac{Z_{Н}}{Z_{Н} + \frac{R_{ВЫХ}}{1 - K\beta}},
 \end{aligned}$$

$$\mathbf{R_{ВЫХ}^{(\beta)} = \frac{R_{ВЫХ}}{1 - K\beta}}$$

Параметрический усилитель



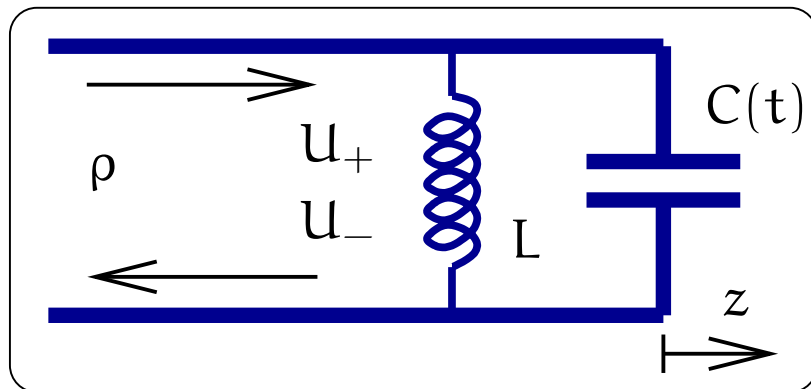
Релаксация за $T/2$: $\left. \frac{\Delta U_C}{U_C} \right|_{\text{rel}} = - \left(1 - e^{T/2\tau^*} \right) \simeq - \frac{T}{2\tau^*} = - \frac{\pi}{2Q},$

Параметрическая подкачка: $\left. \frac{\Delta U_C}{U_C} \right|_{\text{param}} = \pm \frac{\Delta d}{d} = \pm m,$

Полное изменение: $\left. \frac{\Delta U_C}{U_C} \right|_{\text{full}} = - \frac{\pi}{2Q} \pm m,$

Экв. добротность: $Q_{\text{ЭКВ}} = \frac{Q}{1 \mp 2mQ/\pi}$

Одноконтурный параметрический усилитель



$$C = C_0(1 + m \sin(2\omega_0 t + \phi)). \quad (7)$$

$$u^+(t) = U_0^+ \sin(\omega_0 t - \omega_0 z/c) \quad (8)$$

$$u^+ + u^- = \frac{q}{C}, \quad \frac{q}{C} = LI, \quad (9)$$

$$\frac{u^+ - u^-}{\rho} = \dot{q} + I. \quad (10)$$

Выражаем I через q (9) и дифференцируем (9, 10):

$$\dot{u}^+ + \dot{u}^- = \frac{\dot{q}}{C}, \quad (11)$$

$$\frac{\dot{u}^+ - \dot{u}^-}{\rho} = \ddot{q} + \frac{q}{LC}. \quad (12)$$

Делим (11) на ρ и складываем с (12):

$$\frac{2\dot{u}^+}{\rho} = \ddot{q} + \frac{\dot{q}}{\rho C} + \frac{q}{LC} = \quad (13)$$

$$= \ddot{q} + \frac{\omega_0 \dot{q}}{Q} + \omega_0^2 \left(1 + m \sin(2\omega_0 t + \phi) \right) q, \quad (14)$$

$$u^- = \frac{q}{C} - u^+, \quad \frac{\omega_0}{Q} = \frac{1}{\rho C}, \quad \omega_0^2 = \frac{1}{LC} \quad (15)$$

Нет модуляции емкости ($m = 0$):

$$\frac{2\omega_0 U_0^+}{\rho} = \frac{\omega q_0}{\rho C} \Rightarrow q_0 = 2U_0^+ C$$

$$U^- = U_0^+ \sin(\omega_0 t + \omega_0 z/c).$$

Есть модуляция $m \neq 0$. Отбрасываем члены с частотой $3\omega_0$ (Справка: $\sin \alpha \sin \beta = 1/2(\cos(\alpha - \beta) - \cos(\alpha + \beta))$):

$$\begin{aligned} \frac{2\dot{U}^+(t)}{\rho} &= \frac{2\omega_0 U^+}{\rho} \cos \omega_0 t = \\ &= q_0 \sin \omega_0 t \left((-\omega_0^2 + \omega_0^2(1 + m \sin(2\omega_0 t + \phi))) + \right. \\ &\quad \left. + \frac{\omega_0^2 q_0}{Q} \cos \omega_0 t = \right. \\ &\simeq \frac{\omega_0^2 m q_0}{2} \cos(\omega_0 t + \phi) + \frac{\omega_0^2 q_0}{Q} \cos \omega_0 t \end{aligned}$$

$$\frac{2\omega_0 U^+}{\rho} \cos \omega_0 t \simeq \frac{\omega_0^2 q_0}{Q} \left(\frac{mQ}{2} \cos(\omega_0 t + \phi) + \cos \omega_0 t \right)$$

При $\phi = 0$ получаем: ($Q = \rho \omega_0 C_0$)

$$q_0 = \frac{2U_0^+ C_0}{1 + mQ/2}, \quad u^- = \frac{q}{C} - u^+$$

$$u_0^- = u_0^+ \left(\frac{2}{1 + \frac{mQ}{2}} - 1 \right)$$

$$u^- = u_0^+ \left(\frac{1 - \frac{mQ}{2}}{1 + \frac{mQ}{2}} \right) \sin(\omega_0 t + \omega_0 z/c)$$

Амплитуда отраженной волны **меньше** амплитуды падающей.

$$\frac{2\omega_0 U^+}{\rho} \cos \omega_0 t \simeq \frac{\omega_0^2 q_0}{Q} \left(\frac{mQ}{2} \cos(\omega_0 t + \phi) + \cos \omega_0 t \right)$$

При $\phi = \pi$ получаем:

$$q_0 = \frac{2U_0^+ C_0}{1 - mQ/2}, \quad u_0^- = u_0^+ \left(\frac{2}{1 - \frac{mQ}{2}} - 1 \right)$$

$$u^- = u_0^+ \left(\frac{1 + \frac{mQ}{2}}{1 - \frac{mQ}{2}} \right) \sin(\omega_0 t + \omega_0 z/c)$$

Амплитуда отраженной волны **больше** амплитуды падающей.

Квантовый осциллятор и сжатые состояния

Когерентные состояния

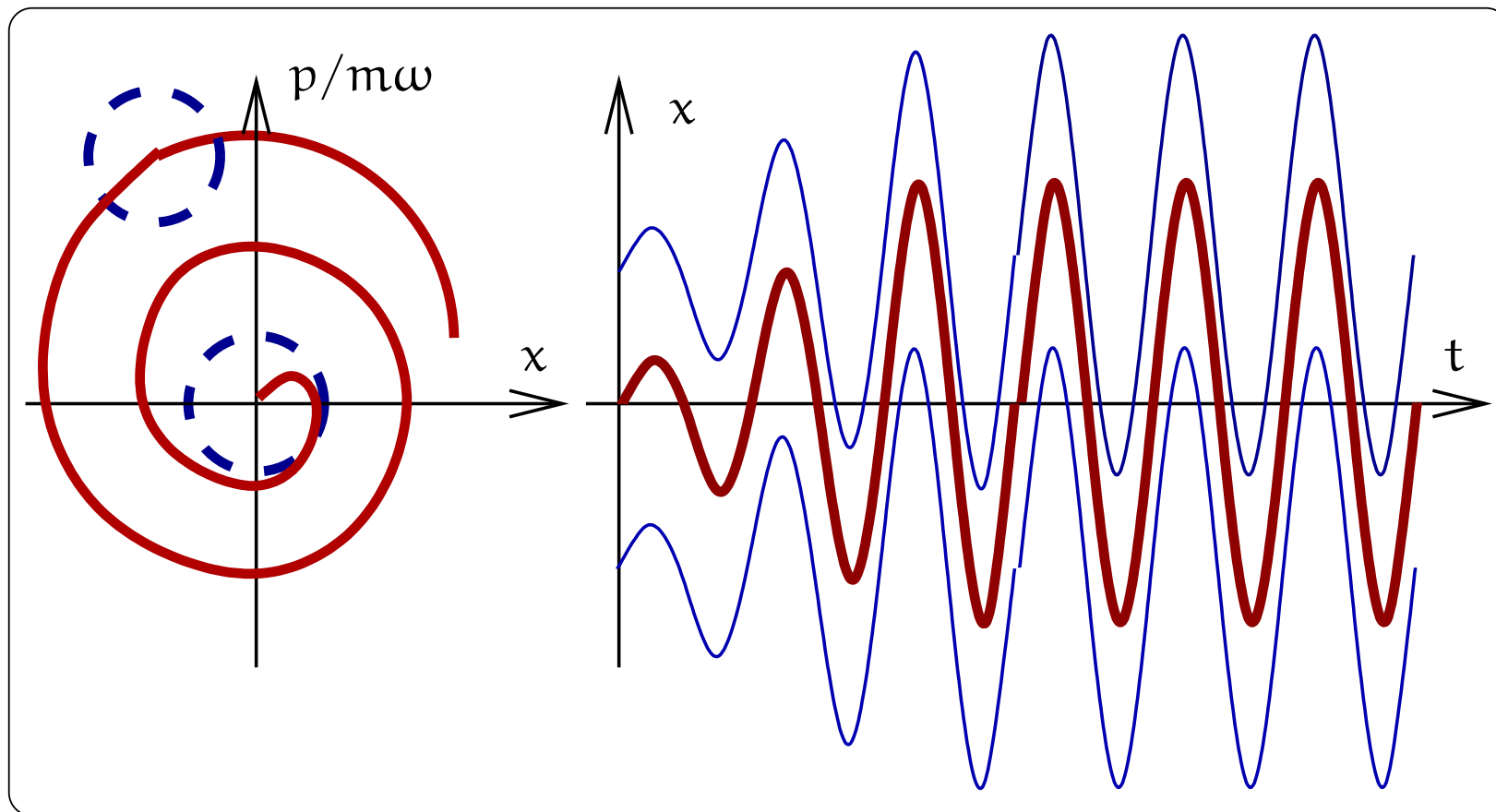
Найдем энергию основного состояния квантового осциллятора:

$$\mathcal{E} = \frac{m\omega^2 x^2}{2} + \frac{p^2}{2m} \Rightarrow \frac{m\omega^2 \Delta x^2}{2} + \frac{\Delta p^2}{2m} \geq \frac{m\omega^2 \Delta x^2}{2} + \frac{1}{2m} \times \frac{\hbar^2}{4\Delta x^2},$$

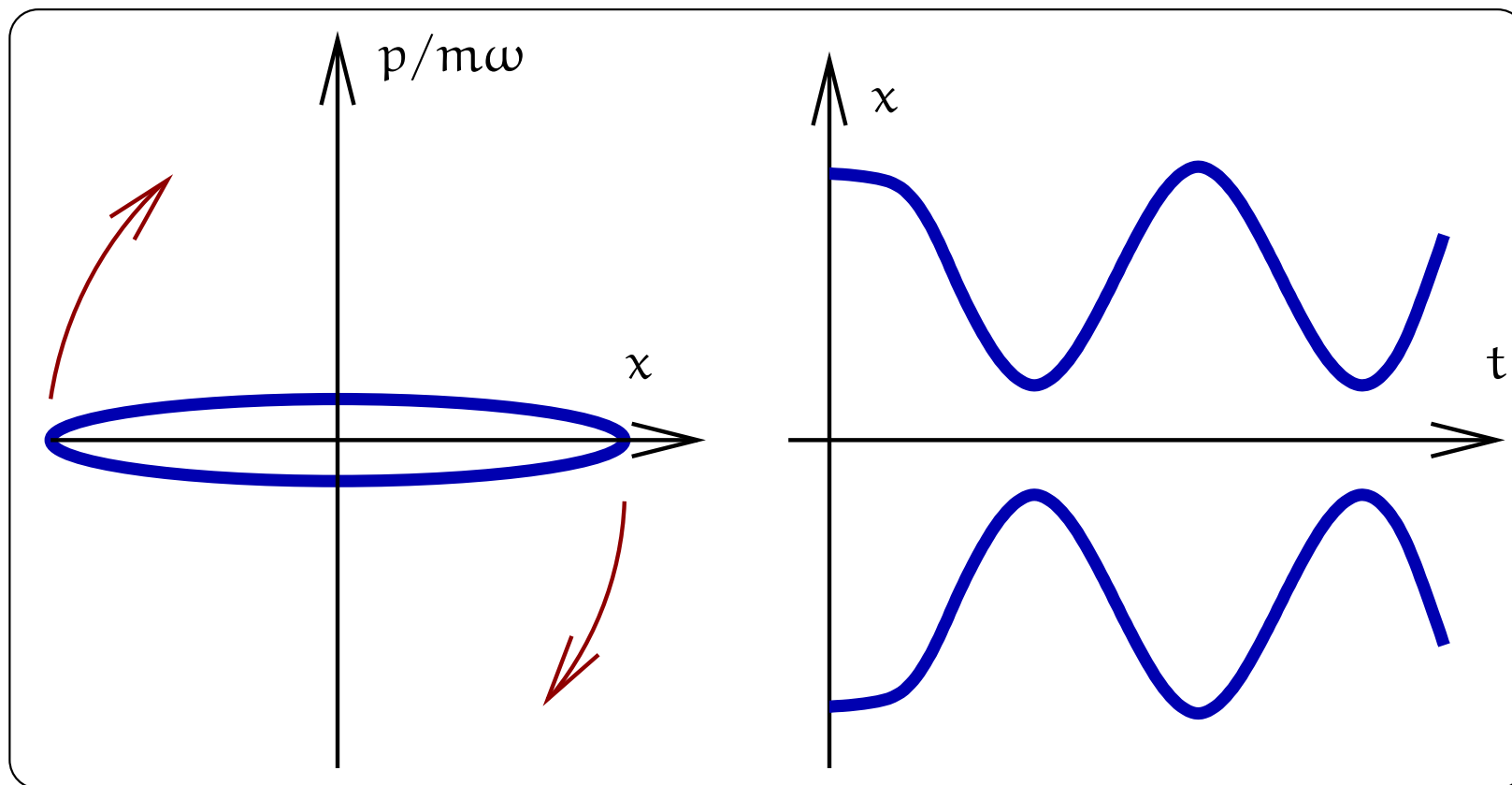
$$\mathcal{E}_{\min} = 2\sqrt{\frac{m\omega^2}{2} \times \frac{\hbar^2}{8m}} = \frac{\hbar\omega}{2}, \quad \text{при оптимальном } \Delta x_0 = \sqrt{\frac{\hbar}{2m\omega}}$$

При действии классической силы на осциллятор в основном состоянии **средняя** координата двигается по классической траектории, а **неопределенность** координаты остается Δx_0 .

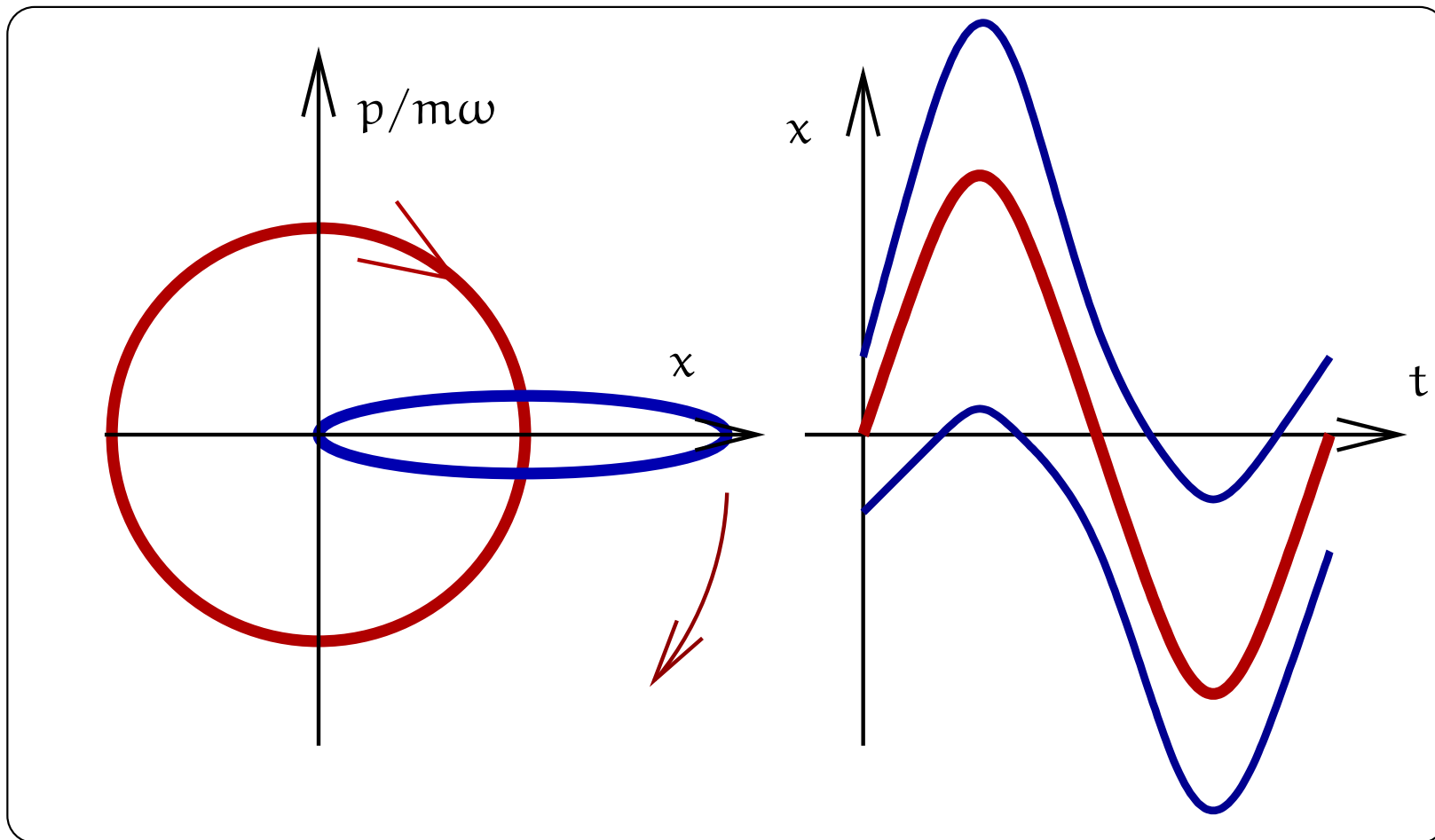
Когерентные состояния



Сжатый вакуум



Сжатые состояния



Достигнуто в оптике (Kimble, Polzik):

$$\frac{\Delta x_0^2}{\Delta x_{\text{squeezed}}^2} \simeq 3$$

Схема эксперимента (нелинейный кристалл: $\epsilon = \epsilon + \chi^{(2)}E$)

