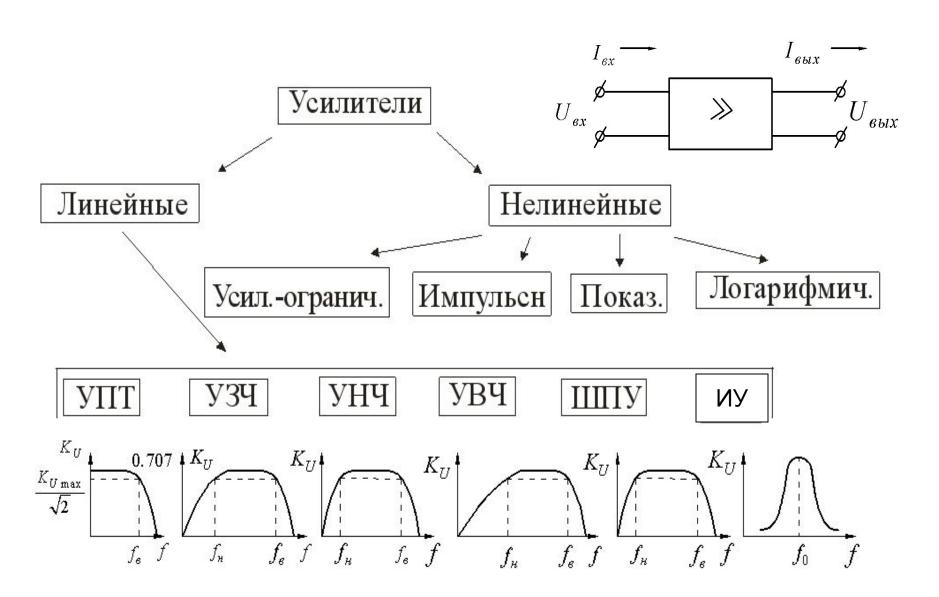
VCIJITEJIN

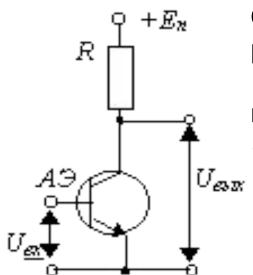
Усилители - устройства, предназначенные для увеличения параметров электрического сигнала (напряжения, тока, мощности) без существенного искажения его формы

Усилитель имеет входную цепь, к которой подводится усиливаемый сигнал, и выходную цепь, с которой выходной сигнал снимается и подается в нагрузку.

Классификация усилителей



Параметры усилителей

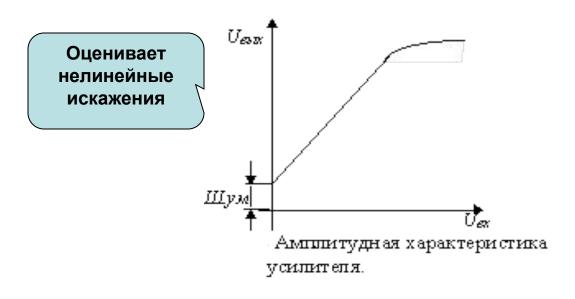


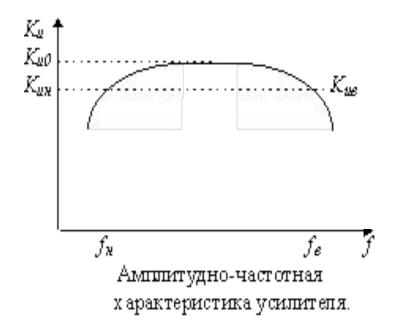
Основой усилителя являются два элемента: резистор *R* и управляемый активный элемент (*AЭ*) транзистор, сопротивление которого изменяется под действием входного сигнала *Uвх*

Параметры УК: Коэффициенты усиления – напряжения, тока, мощности

$$\begin{split} K_{u} &= \frac{U_{\text{esix}}}{U_{\text{ex}}} \qquad K_{u} = K_{ul} \cdot K_{u2} \cdot K_{u3} ... K_{un} \\ K_{i} &= \frac{I_{\text{esix}}}{I_{\text{ex}}} \qquad K_{p} = \frac{P_{\text{esix}}}{P_{\text{ex}}} = K_{u} \cdot K_{i} \end{split}$$

Характеристики усилителей





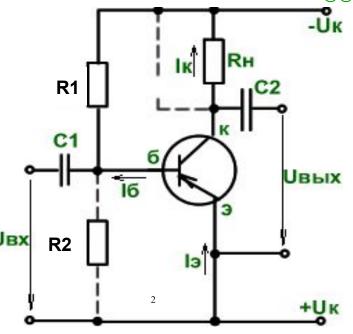
АЧХ даёт возможность рассчитать коэффициенты частотных искажений на низшей *Мн* и высшей Мв частотах заданного диапазона работы усилителя:

$$M_{\rm H} = \left| K_{u0} / K_{u\rm H} \right|$$

$$M_e = \left| K_{u0} / K_{ue} \right|$$

Усилитель на биполярном транзисторе, включенном по схеме с

общим эмиттером (ОЗ)



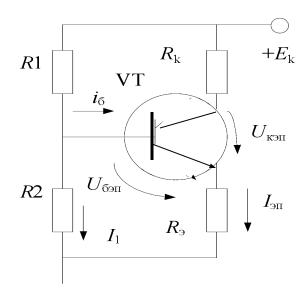
За счет величины U_{κ} происходит усиление выходного сигнала.

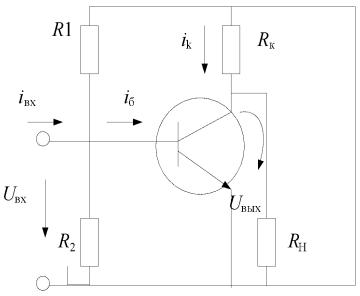
Разделительные конденсаторы C1, C2 на переменном токе имеют сопротивления X_{C1} , X_{C2} близкие к нулю, их назначение:

С1 не пропускает постоянный ток во входной источник Uвх (от U_{κ} через R).

Конденсатор С2 не пропускает постоянный ток в нагрузку.

R1, R2 – делитель напряжения, для задания нужного напряжения U_{БЭП} покоя (Iб течет через R1), он создает постоянное смещение на переходе Б−Э, который приоткрывается и создает коллекторный ток покоя I кп (чтобы транзистор работал, не искажая форму Uвх).





Статический режим: (Uвх = 0).

Расчет параметров резисторов: $E\kappa = (R \ni + R \kappa) I \kappa \Pi + U \kappa \ni \Pi$ $R \ni + R \kappa = (E \kappa - U \kappa \ni \Pi) / I \kappa \Pi$ $R \wr = (U \delta \ni \Pi + R \ni I \ni \Pi) / I \wr \Pi$ $R \wr = (I \vdash \Pi) I \wr \Pi$ $R \wr = (I \vdash \Pi) I \wr \Pi$

Динамический режим каскада ($U_{\text{вх}} \neq 0$).

$$U_{\text{BX}} = U_{\text{Max}} \sin \omega t$$

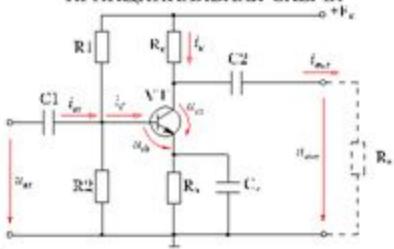
$$X_{C1}, X_{C2} \rightarrow 0$$
 пренебрегаем

$$R' = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}$$

$$R_{K} \| R_{H} - R_{1} \| R$$

УСИЛИТЕЛЬНЫЙ КАСКАД С ОБЩИМ ЭМИТТЕРОМ

ПРИНЦИПИАЛЬНАЯ СХЕМА



Прекебрегаем влижнем вспомогательных элементов (R_2,R_2,R_3,R_4,R_2) . Раскет мельнейной цели (определение $I_{\rm K},U_{\rm RK},U_{\rm K}$ дих различных $I_{\rm S},R_{\rm K})$ выполисим графически

Для этого на семействе выходных характеристик проводим ВАХ резистора R_{χ} , удовлетворяющую уравнению

$$U_{san} = E_y - (R_K + R_S) I_{san}$$

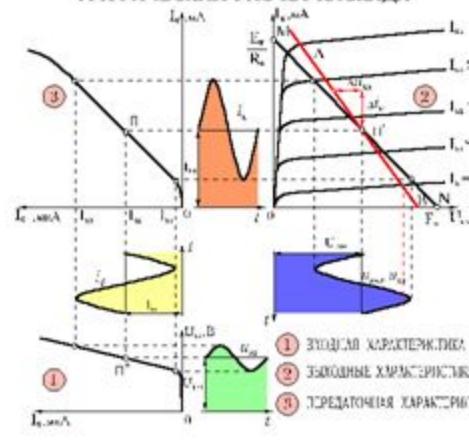
$$U_{K9} = E_K - RK \frac{1}{K}$$

инж Uka Ek – RK I

Статическую линию нагрузки строят по двум точкам: 1) Iн = 0; Ек = Uкэ (точка N на линии статической нагрузки);

Uка = 0; Iк = Eк/Rк (точка M).

ГРАФИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ КАСКАДА

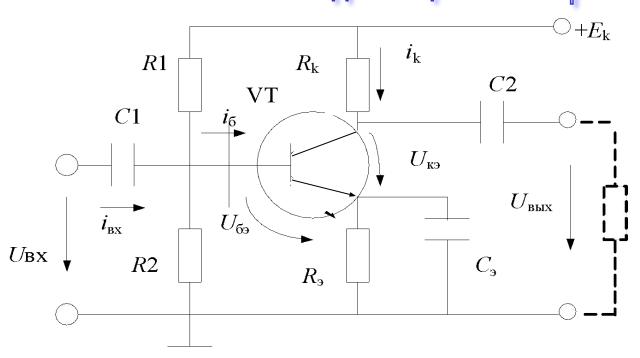


MN - ЛИНИЯ НАГРУЗКИ ПО ПОСТОЯВНОМУ ТОК U_{CB}=F_c-(R_c+R_c)I_{cc} =E_c-R_cI_{cc}

AB - ЛИНИЯ НАГРУЗКИ ПО ПЕРЕМЕННОМУ ТОКІ

«М» » — О "— В. — В. — В.

Усилительный каскад с общим эмиттером



$$U_{\kappa \ni \Pi} = E_{\kappa} - (R_{\kappa} + R_{\ni}) I_{\kappa \Pi}$$

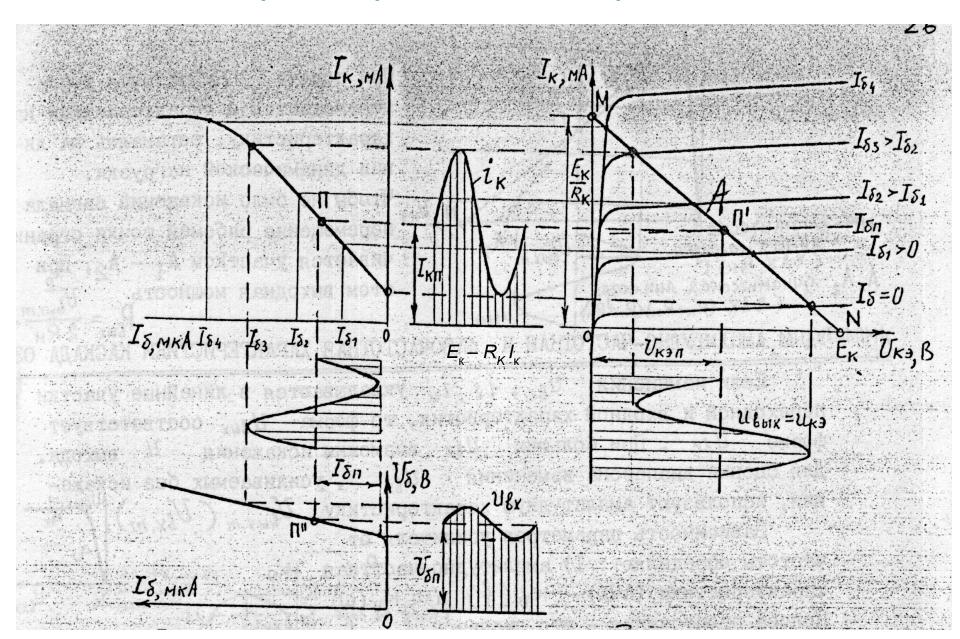
 $U_{K9} = E_K - RKI_K$

Статическую линию нагрузки строят по двум точкам:

1) $I_{K} = 0$; $E_{K} = U_{K9}$ (точка N на линии статической нагрузки);

2) $U_{K9} = 0$; $I_K = E_K/R_K$ (точка M).

Графический анализ работы усилительного каскада на биполярном транзисторе с общим эмиттером



Пренебрегаем влиянием вспомогательных элементов (R_9, R_1, R_2) . Расчет нелинейной цепи (определение I_K, U_{RK}, U_K для различных I_E, R_K) выполняем графически.

Для этого на семействе выходных характеристик проводим ВАХ резистора R_{K} , удовлетворяющую уравнению:

$$\mathbf{U}_{\kappa \ni \Pi} = \mathbf{E}_{\kappa} - (\mathbf{R}_{\kappa} + \mathbf{R}_{\ni}) \mathbf{I}_{\kappa \Pi}$$

$$U$$
кэ = E к – R_{κ} I к

1) lk = 0; *E*к = *U*кэ (точка N на линии статической нагрузки);

2)
$$U_{K3} = 0$$
; $I_{K} = E_{K}/R_{K}$ (точка M).

Статическую линию нагрузки строят по двум точкам:

За счет смещения базы резисторами R1, R2 обеспечивают оптимальные значе U_{6n} , I_{6n} , чтобы рабочая точка покоя A находилась на середине линейного участ переходной характеристики, которая строится по точкам пересечения линии нагрузки с выходными характеристиками. При подаче на вход U_{8x} ток I_{5} будет изменяться, иметь переменную составляющую. Одновременно будут изменя эмиттерный и коллекторный токи транзистора . Перенеся изменения на лини нагрузки получаем U_{5x}

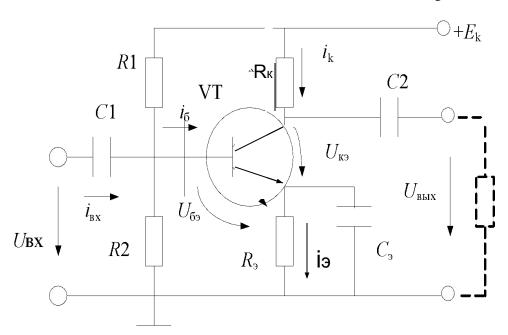
Благодаря тому, что коллекторный ток $i_k >> i_6$, а $R_K > R_{Bx}$, выходное напряжение каскада ОЭ значительно больше U_{Bx} .

Общимпературная сотабивиз учия и учинительных скаркавов вляется зависимость

режима работы транзистора от температуры окружающей среды (температурные изменения токов базы и коллектора, коэффициента передачи тока базы β).

Для устранения температурной зависимости в цепь смещения включают

В Эс М Реговоровой при ческой термостабилизации (для компенсации влияния температуры), которое обеспечивает отрицательную обратную связь, т. к. часть *U*вых подается на вход вызывая уменьшение *U*вх;



(К схеме температурной стабилизации с ООС по току в цепи эмиттера) Сопротивление участка база - эмиттер транзистора, Rэ и R2 образуют замкнутый

контур. Для этого контура справедлив второй закон Кирхгофа, согласно которому:

$$U_{69} + U_{R_2} - U_{R_2} = 0$$

сигнала.

Это выражение раскрывает физику стабилизирующего действия ООС. Так, если под воздействием дестабилизирующего фактора ток базы I_6 начнет возрастать, то увеличится и ток эмиттера $I_3 = (\beta + 1)I_6$

Тогда
$$U_{R_3}=R_{_9}\cdot I_{_9}$$
 И $U_{_{\widetilde{0}9}}=U_{_{R_2}}-U_{_{R_3}}$

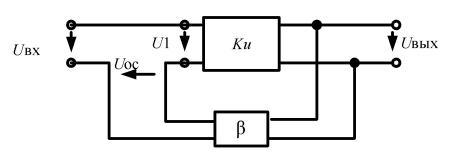
Но это приведет к уменьшению напряжения U_{69} настолько, чтобы ток базы принял прежнее значение. ООС всегда препятствует любому изменению тока эмиттера, а значит и тока базы тем эффективнее, чем больше значение R_9 . Это значит, что ООС будет препятствовать приращению тока коллектора под воздействием входного сигнала, резко уменьшая коэффициент усиления каскада. Чтобы устранить этот недостаток параллельно R_9 включают емкость C_9 . Значение емкости выбирают из условия $X_{c9}\langle\langle R_9\rangle$ на минимальной частоте

В этом сучае переменная составляющая (сигнал) будет замыкаться по C_3 , а медленно изменяющиеся составляющие температурной нестабильности -по R_3 . Каскад сохраняет высокий коэффициент усиления и стабильность -свойств в широком диапазоне температуры окружающей среды.

Обратные связи в усилительных каскадах

Обратные связи (ос) осуществляют подачей на вход усилителя сигнала с его выхода (или части Ивых) ОС может быть: положительной, когда Ивх складывается (суммируется) с сигналом обратной связи *U*ос, увеличивая входной сигнал $U_1 = U_{\text{Вых}} + U_{\text{ос}}$; отрицательной, когда U_1 ослабляется сигналом обратной связи $U_1 = U_{\rm BX} - U_{\rm OC}$. Различают ОС по напряжению, по току, последовательную и параллельную ОС.

Схема параллельной ООС по напряжению



$$U_{OC} = \beta U_{Bbix}$$
 где β — коэффициент передачи ОС по напряжению: $\beta = U_{OC} / U_{Bbix}$

Коэффициент усиления напряжения без ОС

 $K_U = U_{Bbix}/U_1$

Коэффициент усиления с обратной отрицательной связью:

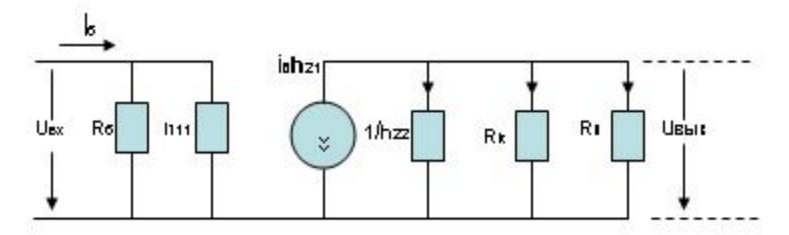
$$K_{OC} = \frac{U_{_{6blX}}}{U_{_{6X}}} = \frac{U_{_{6blX}}}{U_{_1} + U_{_{OC}}} = \frac{U_{_{6blX}}}{U_{_1} + \beta U_{_{6blX}}}$$
 Разделив числитель и знаменатель на $U_{_1}$, получим $K_{OC} = \frac{K_U}{1 + \beta K_U}$.

Т. к.
$$K_{\text{OC}} < K_{U}$$
, т. е. отрицательная ОС ослабляет сигнал. При положительной ОС $K_{\text{OC}} = \frac{K_{U}}{1 - \beta K_{U}} > K_{U}$.

Но положительную ОС не применяют в усилителях, так как снижается стабильность K_U . Для усилителей применяют отрицательную ОС, которая улучшает свойства усилителей: $R_{\text{вых}} = R_{\text{вых}} = R_{\text{выx}} = R_{\text{выx}} = R_{\text{выx}} = R_{\text{выx}} = R_{\text{выx}} = R_{\text{выx}} =$

- 2) снижает нелинейные искажения;
- 3) увеличивает $R_{\rm pv}$, так как

Схема замещения и коэффициент усиления УК на биполярном транзисторе с общим эмиттером



$$R_{BE} = R_0 h_{11}/(R_0 + h_{11}) = h_{11}; \quad \bigcup_{BX} = J_0 h_{11}$$

 $J_0 h_{21} + U_{BHX}/(1/h_{22}) + U_{BHX}/R_E + U_{BHX}/R_E = 0; R_H >> R_E$

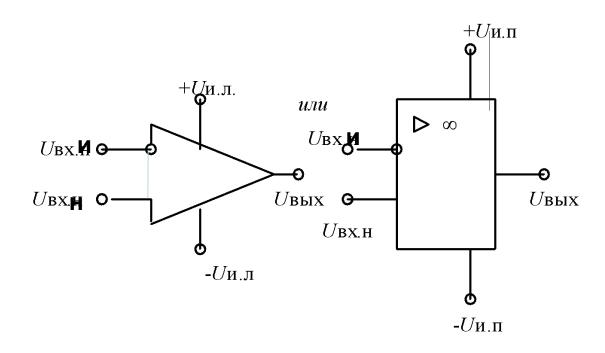
$$U_{BHX} = -I_0 h_{21} / [(1/h_{22}) + R_0] = -I_0 h_{21} R_0$$

$$K_1 = U_{\text{Bead}}/U_{BX} = - I_0 h_{21} R_{B}/I_0 h_{11} = - h_{21} R_{K}/h_{11}$$

Операционные усилители

Операционные усилители (ОУ) являются разновидностью усилителей постоянного тока, имеют большой коэффициент усиления по напряжению $\kappa_0 = 5 \cdot 10^3 - 5 \cdot 10^6$ и высокое входное сопротивление $R_{\rm sx} = 20$ кОм - 10 МОм. Современные ОУ выполняются многокаскадными и включают в себя ряд дополнительных устройств (защиту, термокомпенсацию и др.). Устройства на ОУ могут осуществлять усиление, выполнять математические операции, сравнивать электрические величины, генерировать сигналы различной формы.

Операционный усилитель



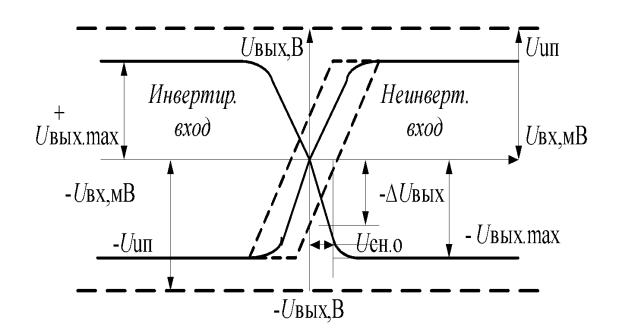
ОУ имеет два входа и один выход. При подаче сигнала на инвертирующий вход *U*вх и *U*вых находится в противофазе (противоположны по знаку). При подаче сигнала на неинвертирующий вход *U*вх и *U*вых-совпадают по фазе (одинаковы по знаку).

В зависимости от конкретного устройства на базе ОУ используют как инвертирующий, так и неинвертирующий входы.

Важнейшими характеристиками ОУ являются амплитудные (передаточные) $U_{g_{b,l}} = f(U_{g,l})$ и амплитудно-частотные (АЧХ) $\kappa_{l,l}(f)$.

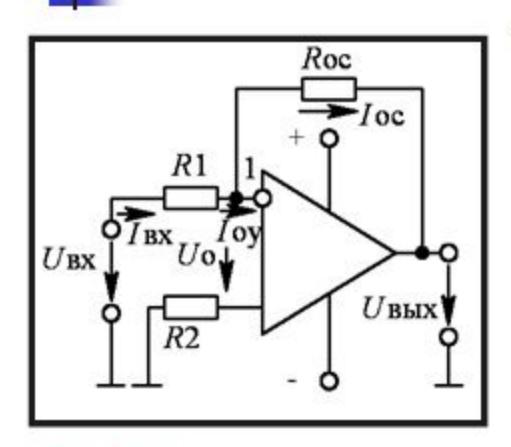
Последние имеют вид АЧХ усилителя постоянного тока за исключением специальных частотнозависимых устройств (избирательный усилитель и др. Передаточные характеристики имеют линейный участок, для которого $\kappa_{_{\rm U}}$ =

const и **нелине**й**ны**й - κ_{U} '< κ_{U} . При реализации конкретных устройств используют линейные и нелинейные участки.



-

Инвертирующий усилитель



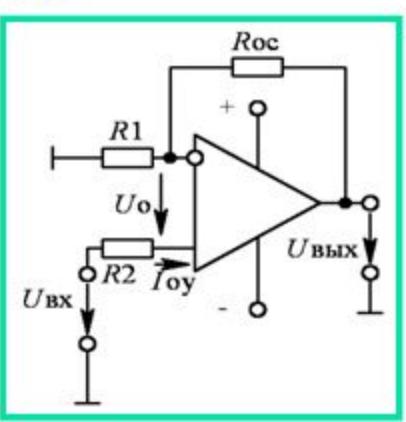
Инвертирующий усилитель изменяет знак выходного сигнала относительно входного. На инвертирующий вход через резистор R1 подается U_{вх} и вводится параллельная отрицательная обратная связь по напряжению с помощью резистора R_{ø.c}.
 Коэффициент усиления:





Неинвертирующий усилитель





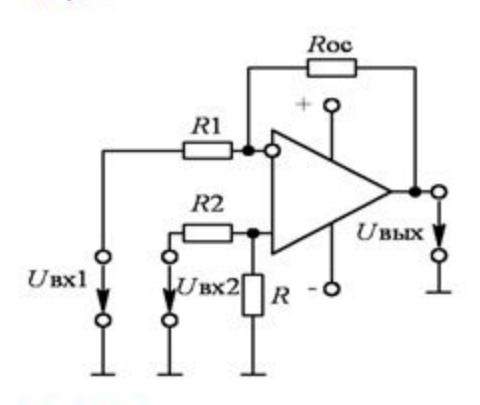
 Неинвертирующий усилитель не изменяет знак выходного сигнала относительно входного

$$oldsymbol{K}_{U\!\scriptscriptstyle h} = rac{oldsymbol{U}_{e\!\scriptscriptstyle b\!\scriptscriptstyle L\!\scriptscriptstyle X}}{oldsymbol{U}_{e\!\scriptscriptstyle X}} = 1 + rac{oldsymbol{R}_{\!\scriptscriptstyle O.C.}}{oldsymbol{R}_{\!\scriptscriptstyle 1}}$$





Вычитатель-усилитель



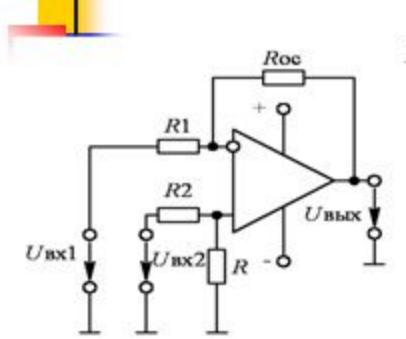
- Вычитатель-усилитель предназначен для усиления разностных сигналов.
- Если R1=R2 и
 R_{o.c}=R, то

$$oldsymbol{U}_{eblx} = igl(oldsymbol{U}_{ex2} - oldsymbol{U}_{ex1}igr) rac{oldsymbol{R}_{o.c.}}{oldsymbol{R}_{_1}}$$





Сумматоры



Инвертирующий сумматор

При равенстве входных сопротивлений \mathbf{R}_1 = \mathbf{R}_2 = \mathbf{R}

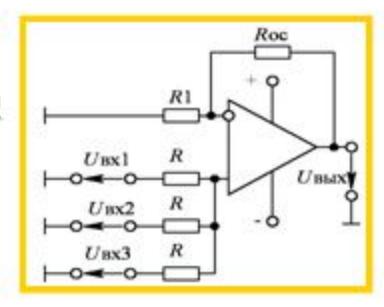
$$U_{esm} = -\frac{R_{o.c.}}{R} \left(U_{esm1} + U_{esm2} + \ldots + U_{esmn} \right)$$

Неинвертирующий сумматор

$$U_{\text{ens}} = \frac{1 + R_{\text{o.c.}}/R}{n} \left(U_{\text{ensel}} + U_{\text{ensel}} + \dots + U_{\text{ensel}} \right)$$

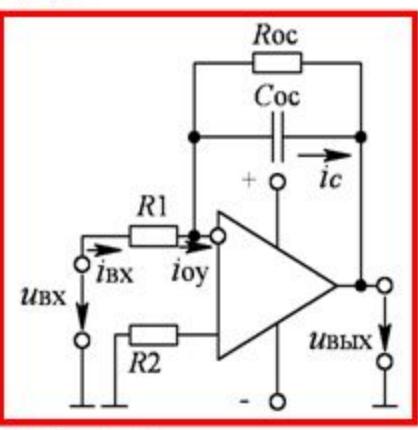






Интегратор





реализует операцию

$$U_{esux} = -\frac{1}{R_{l}C_{o.c.}} \int_{0}^{t} U_{ex} \cdot dt = -\frac{1}{\tau} \int_{0}^{t} U_{ex} \cdot dt$$

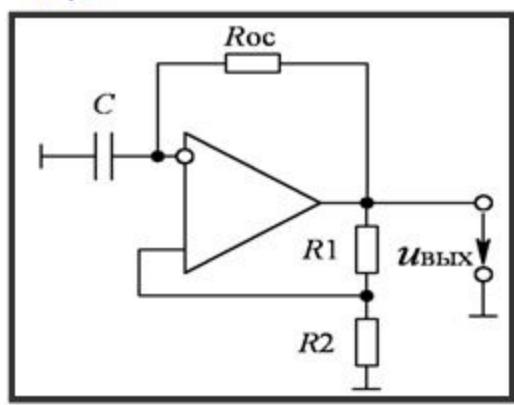
где
$$oldsymbol{ au} = oldsymbol{R}_{\!\scriptscriptstyle 1} \cdot oldsymbol{C}_{\scriptscriptstyle o.c.}$$





Дифференциатор





выполняет

$$U_{exx} = -R_{oc.} \cdot C \frac{dU_{ex}}{dt} = -\tau \frac{dU_{ex}}{dt}$$





Мультивибратор

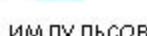
- генератор периодически повторяющихся импульсов, например прямоугольной формы. Мультивибратор является автогенератором и работает без подачи входного сигнала.

Данный генератор является симметричным и для него длительность импульса и паузы равны

$$t_{\mathbf{n}} = t_{\mathbf{n}} = R_{\mathbf{n}\mathbf{e}} \cdot \ln\left(1 + \frac{2 \cdot R_{\mathbf{n}}}{R_{\mathbf{n}}}\right)$$

При R = R $t_u = t_n = R_{o.c.} \cdot \ln 3$ Период повторения им пульсов $T_n = (t_u + t_n) = 2 \cdot t_u$ Скважность $Q = \frac{T_n}{t_n} = 2$

Изменяя $\tau = R_{pc} \cdot C$ и величины R_1 и R_2

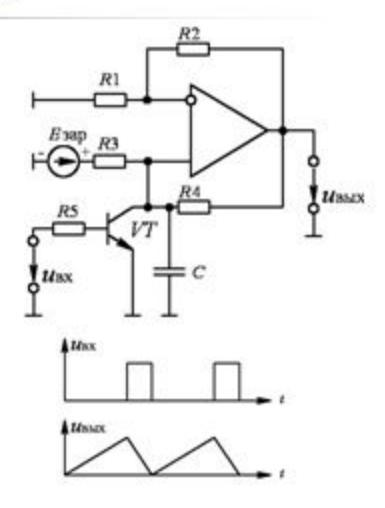


Roc

можно регулировать длительность, частоту и амплитуду импульсов.

Генератор линейно-изменяющегося напряжения (ГЛИН)

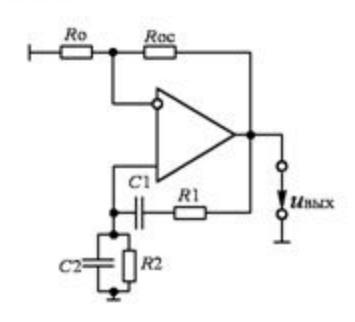
Предназначен для получения напряжения, которое в течение некоторого времени нарастает или спадает по линейному или близкому к линейному закону и используется в каскадах сравнения, схемах временной задержки импульсов, для получения временных разверток в электронно-лучевых трубках и т.д.







Генератор гармонических колебаний с мостом Вина на базе ОУ



является самовозбуждающимся устройством. Мост Вина, состоящий из элементов R1, R2, C1, C2, образует звено частотно-зависимой положительной обратной связи, для которого f_0 - частота генерации частотно-зависимой цепи.

$$f_0 = \frac{1}{2 \cdot \pi \sqrt{R_1 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

При R1=R2=R и C1=C2=C (условие обязательное)

$$f = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot R \cdot C}$$

Соотношение параметров R_{ве} и R_в определяет коэффициент усиления k_в.

