

Лекция 14

Електронни усилватели

Съдържание на Лекция 14

14. Класификация на електронните усилватели.

14.1 Усилвателите като четириполюсници. Основни параметри на усилвателите: кофициент на усилване, честотна лента, амплитудна характеристика, кофициент на шум и кофициент на нелинейни изкривявания.

14.2 Режими на работа на усилвателите (клас A, B, AB, C, D).

14.3 Обратни връзки при усилвателите и тяхната роля за работата им.

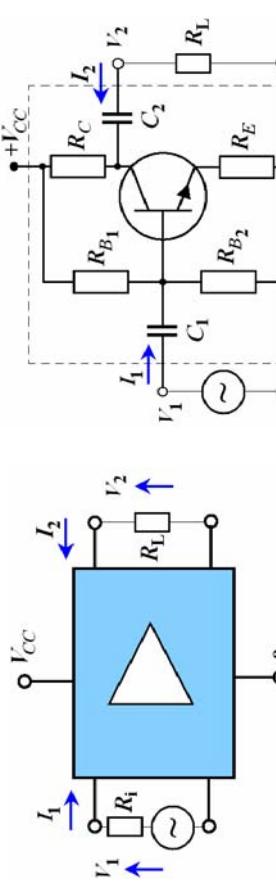
Влияние на отрицателната обратна връзка върху кофициента на усилване, стабилността му, върху входното и изходното съпротивление

Лекция 14

14.1 Усилвателите като активни четириполюсници. Основни параметри на усилвателите:
кофициент на усилване, честотна лента, амплитудна характеристика, кофициент на шум и кофициент на нелинейни изкривявания.

Електронен усилвател

Усиливане на електрически сигнали: линеен процес на увеличаване на мощността на електрическия сигнал (чрез увеличаване на амплитудата само на тока, само на напрежението или на двете). Това става чрез използване на нелинейен елемент АЕ от резистивен или реактивен тип (вж. Лекция 15). Енергетично този процес се реализира за сметка на постояннотоковите източници, които поддържат режима на активния елемент. Усиливането е един от най-разпространените процеси в електрониката и комуникациите. Електронен усилвател е устройство за усиливане на електрически сигнали за сметка на енергията на dc източници. Основните типове усилватели са постояннотокови, нискочестотни, високочестотни, микровълнови и оптични. От гледна точка на предназначение основните типове са усилватели с нисък шум (LNA) и усилватели по мощност (PA) (други типове са разгледани по-нататък).

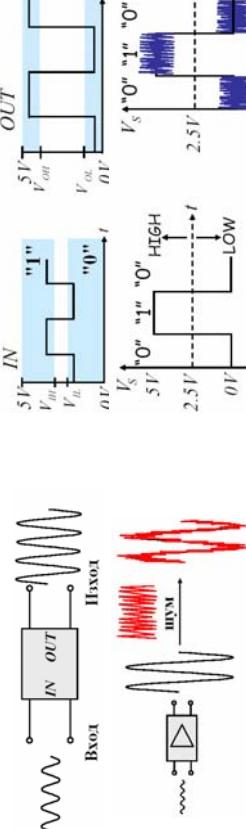


Усилвателят като активен четириполюсник

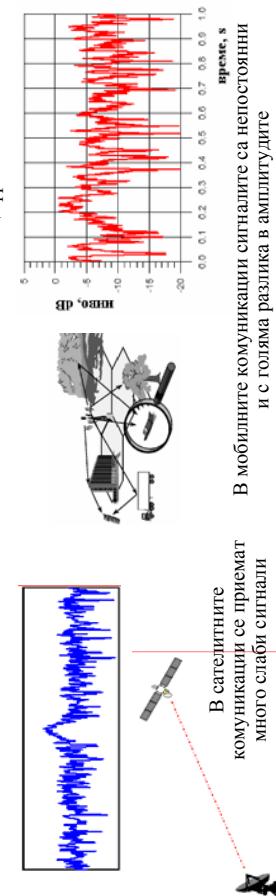
Пример за усилвател с биполярен транзистор; пред назначенето на отделните елементи – в Лекция 15

Необходимост от усилване на сигнали в електрониката

Необходимост от усилване на сигнала има както в аналоговата, така и в цифровата електроника. И в двата случая шумът играе съществена роля по отношение на полезния сигнал.



Усиливане на аналогов сигнал



В спаделните комуникации приемат много слаби сигнали

Кофициент на усилване (gain)

Кофициентът на усилване е комплексна величина която се дефинира като отношение на дадена изходна величина спрямо входната (напрежение, ток или мощност). Следователно, той показва как се изменя амплитудата и фазата на изходния сигнал спрямо входния. Долу са дадени са връзките между тях:

$$k_u = \frac{V_2}{V_1} = k \quad k_i = \frac{i_2}{I_1} \quad |k_P| = |k_u k_i| \sim k_u^2 \quad |k_P| = \frac{V_2 I_2 \cos \varphi_2}{V_1 I_1 \cos \varphi_1}$$

Кофициентите на усилване по напрежение и по ток се използват най-често в нискочестотната аналогова и цифрова електроника. Във високочестотната електроника се използва само кофициентът на усилване по мощност (Gain). Много удобно представяне за кофициентът на усилване по мощност е в децибели (dB), вместо в пъти. По-долу в таблицата е дадена връзката между представяне на кофициентът на усилване по напрежение и мощност в пъти и това в dB:

$$k_P = \frac{P_2}{P_1} = g \quad G, \text{ dB} = 10 \lg k_P = 20 \log k_u$$

Основни параметри на усилвателите

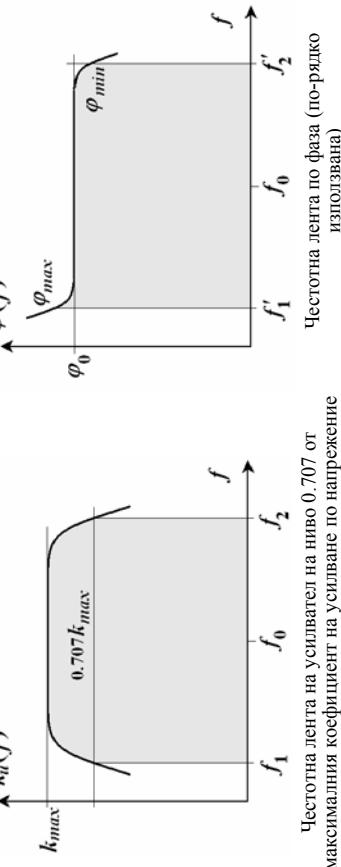
- ❖ Кофициент на усилване – величина, която показва колко пъти се увеличава изходната мощност спрямо входната, или амплитудата на напрежението или тока стойности
- ❖ Честотна лента – това е честотния диапазон на работа на усилвателя, при която кофициентът на усилване има приемливи на предназначенето на усилвателя
- ❖ Амплитудна (входно-изходна) характеристика – това е зависимостта на изходната мощност (напрежение, ток) от входната мощност (напрежение, ток). Дефинират се още минимална и максимална мощност (напрежение, ток) и динамичен обхват
- ❖ Кофициент на шум (шумово число) – величина, която показва колко пъти намалява относителният шум от входа към изхода на усилвателя. Могат да се дефинира и други шумови характеристики (напр. шумова мощност)
- ❖ Кофициент на на нелинейни изкривявания – мярка за изменение на формата на изходния импулс спрямо входния (т.е. изменението на спектъра)
- ❖ Други параметри – коффициент на полезнодействие (ефективност), входно и изходно съпротивление, коффициент на стабилност на усилването и др.

Го-нататък в Лекцията тези основни параметри са разгледани поотделно, дадени са математическите им дефиниции и техните зависимости от честотата и от амплитудата на сигналите.

Честотна лента на усилвател

Кофициентът на усилване има своя честотна зависимост: на амплитудно-честотна зависимост, АЧХ и на фазата (фазово-честотна зависимост, ФЧХ). Типичните АЧХ и ФЧХ са дадени на фигуриите долу. Честотната лента BW обикновено се определя от АЧХ на кофициента на усилване по напрежение k_u на ниво 0.07 от нивото при централна честота f_0 (или на ниво -3 dB от максималното за АЧХ на k_p). Много често се работи и с нормирана честотна лента BW_n . Различават се теснолентови (до 10% лента) и широколентови усилватели (над 10% лента).

$$BW = \Delta f_{BW} = f_2 - f_1 \quad BW_n = \frac{\Delta f_{BW}}{f_0}, \% \quad f_0 = \frac{f_2 + f_1}{2}$$



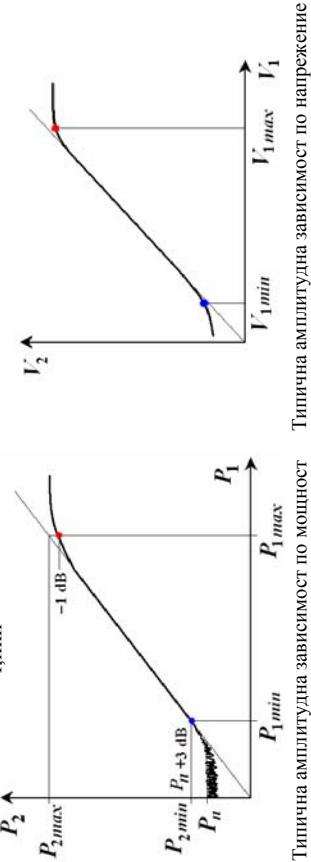
Честотна лента на усилвател на ниво 0.707 от максималния коффициент на усилване по напрежение

k_u	1.06	1.12	1.26	1.41	1.78	3.16	5.62	10.0	31.62
k_p	1.12	1.26	1.58	2.00	3.16	10.0	31.62	100.0	1000
$G, \text{ dB}$	0.5	1.0	2.0	3.0	5.0	10	15	20	30

Амплитудна характеристика на усилвател

Амплитудната характеристика на усилвателя е зависимостта на изходното напрежение (мощност) от входното напрежение (мощност), $V_2(V_1)$ или $P_2(P_1)$. От нея могат да се определят следните важни параметри: минимално и максимално входно напрежение (мощност) Минималната входна мощност $P_{1,min}$ се определя на ниво +3 dB от нивото на входната шумова мощност, а максималната входна мощност $P_{1,max}$ над която настъпва видимо насищане се определя на ниво -1 dB под нивото на линейно усилване (1-dB-compression point). Друга много важна величина е т. нар. *динамичен обхват* на усилвателя по мощност D_p или напрежение D_u . При динамика по мощност най-често се работи в dB.

$$D_u = \frac{V_{1,max}}{V_{1,min}} \quad D_p = \frac{P_{1,max}}{P_{1,min}} \quad D, \text{dB} = 10 \log D_p$$



Типична амплитудна зависимост по мощност
Типична амплитудна зависимост по напрежение

Кофициент на шум

Усилвателят усилва както полезния, така и шумовия сигнал. Ако самият усилвател не "произвежда" собствен шум, отношението "сигнал-шум" не се променя. За да се отчете влиянието на шума на усилвателя се въвежда величината *кофициент на шум* F_n като отношение на нивото "сигнал-шум" на входа и изхода

$$F_n = \frac{(P_S / P_N)_{in}}{(P_S / P_N)_{out}} = \frac{(S / N)_{in}}{(S / N)_{out}} = \frac{S_1}{S_2} \cdot \frac{N_2}{N_1} = \frac{1}{g} \cdot \frac{N_1 + N_A}{N_1} \geq 1$$

Кофициентът на шум F_n показва с колко се е злонаправено отношението "сигнал-шум" от входа към изхода на усилвателя, който "произвежда" собствен шум с мощност N_A . При идеално не-шумящо устройство $F_n = 1$. Кофициентът на шум може да се измерва и в dB, $NF =$ шумово число:

$$NF, \text{dB} = 10 \log F_n$$

Ако се измери кофициентът на шум F_n , могат да се определят и други параметри на т. нар. "бял шум" – шумова мощност P_n и шумова температура T_n по формулите долу ($k = 1.38 \cdot 10^{-23} \text{ J/K}$ – константа на Болцман, T_0 е стапната температура, BW е честотната лента на устройството):

$$P_n = k T_0 (F_n - 1) BW$$

$$T_n = T_0 (F_n - 1), \text{K}$$

Концепция за кофициента на шум
при усилвателите

Кофициент на нелинейни изкривявания

При преминаване на сигнал през усилвателя, той обикновено променя формата си. Има много причини за това да се появяват нелинейни изкривявания. Поради наличието на честотна лента, която е ограничена отдолу и отгоре, усилвателят действа като лентово-пропускащ филтър. Така сигнали, които имат широк спектър и малка амплитуда, ще запазят в линейно съотношение само тези свои честотни съставки, които попадат във връх в честотната лента. За подобни сигнали трябва да се използват широколентови усилватели. Друг източник на нелинейни изкривявания са появяват при силни сигнали. Поради ограничения динамичен обхват на усилвателя, силните сигнали излизват насищане отгоре, а слабите сигнали се ограничават отдолу на нивото на шума. Това също води до промяна на времевата форма на сигналите. Количествена мярка за нелинейността е K_{NL}

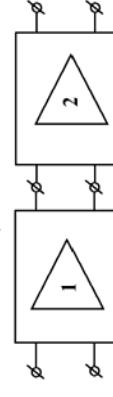
$$K_{NL} = \frac{\sum_{n=2}^{\infty} V_{nf}^2}{V_f^2} = \sqrt{\frac{V_{2f}^2 + V_{3f}^2 + V_{4f}^2 + \dots}{V_f^2}}, \%,$$

Кофициент на нелинейни изкривявания K_{NL} по напрежение се определя от отношението между корен на средно-квадратичната сума на напрежението на висшите хармонични nf в спектъра на изходния сигнал и напрежението на основната честота f . Обикновено $K_{NL} \sim 1\%$ при линейни усилватели, а $K_{NL} \sim 5\text{-}10\%$ допустимо ниво. Силно подобрене на K_{NL} се постига при дълбока отрицателна обратна връзка.

Кофициентът на стабилност на усилвателя δ_k показва относителното изменение на кофициента на усилвателя към изразходната постояннотокова мощност. Транзисторите усилватели имат относително висок теоретичен $\eta > 50\%$, но има и устройство с $\eta < 1\%$ (напр. Гън-диодни усилватели)

$$\eta = efficiency = \frac{P_2}{P_{dc}}, \%,$$

Каскаден ефект при дву-стъпчали
усилватели



$$k_{\Sigma} = k_1 \cdot k_2$$

$$F_{\Sigma} = F_1 + \frac{F_2 - 1}{k_1}$$

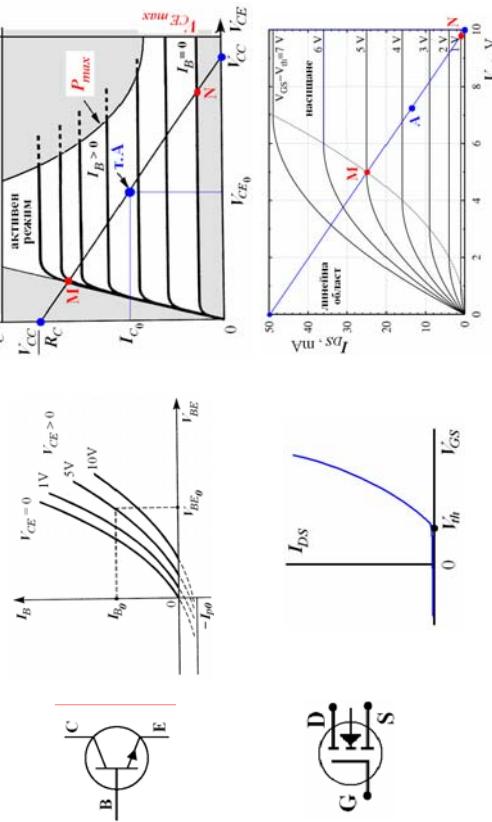
Кофициентът на стабилност на усилвателя се появява интегрален ефект. Той представлява каскадно свързани 2 и повече отделни усилвателя. Сумарният им кофициент на усилване е произведение на отделните кофициенти (ако не се отчитат обратните връзки). При шума се определя основно от този на първото стъпало F_1 , докато близнинето на шума от следващите стъпала намалява съществено. Този фактор е много важен при проектирането на двуствъпчали усилватели. Обикновено първото стъпало се оптимизира по минимален кофициент на шум, а второто – по максимален кофициент на усилване.

Лекция 14

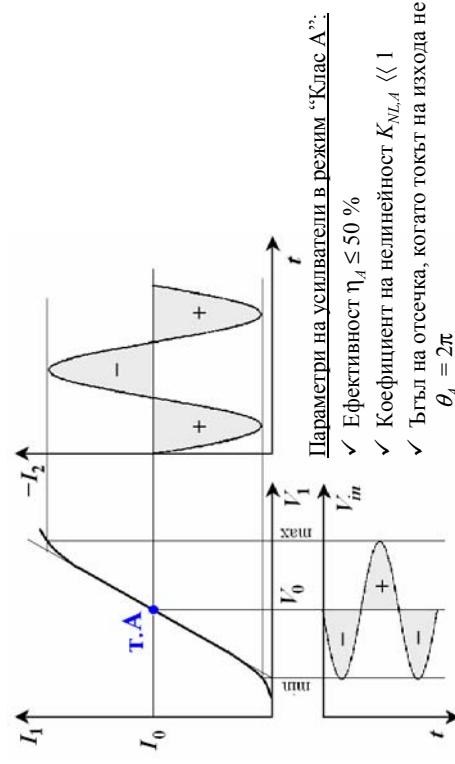
Какво представлява работния режим на усилвателя?

Вече показваме, че активният режим на даден усилвател с билопарни или полеви транзистори се определя от неговия постояннотоков режим. За илюстрация на фигурите долу са показани входната и изходната характеристики на ВИТ в схема „Общ емитер“, както и на преходната и изходната характеристика на MOSFET с индуциран канал в свързване „общ S“.

14.2 Режими на работа на усилвателите (Клас А, В, AB, С, D)



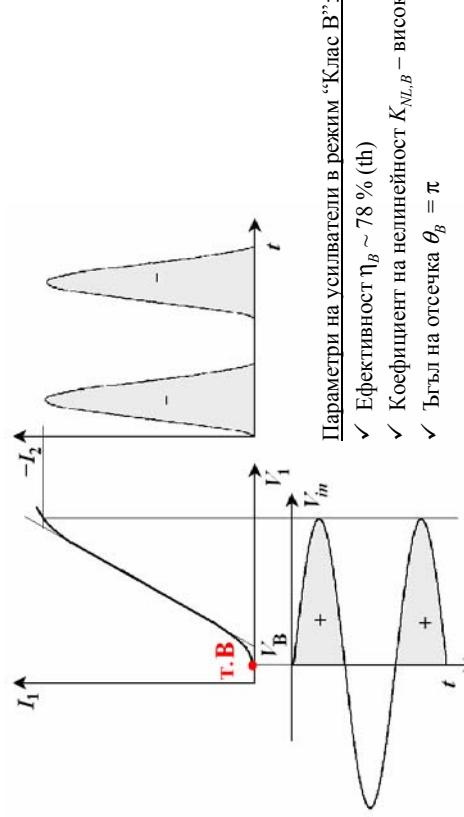
Режим на работа клас А



Основни характеристики и използване на усилватели в режим „Клас А“.

- ✓ Много слаба нелинейност, но минимална за усилватели ефективност
- ✓ Кофициентът на усиливане е минимален за транзисторни усилватели, но и шумът е минимален
- ✓ Използва са за предварително усиливане (пред-усилватели) – LNA

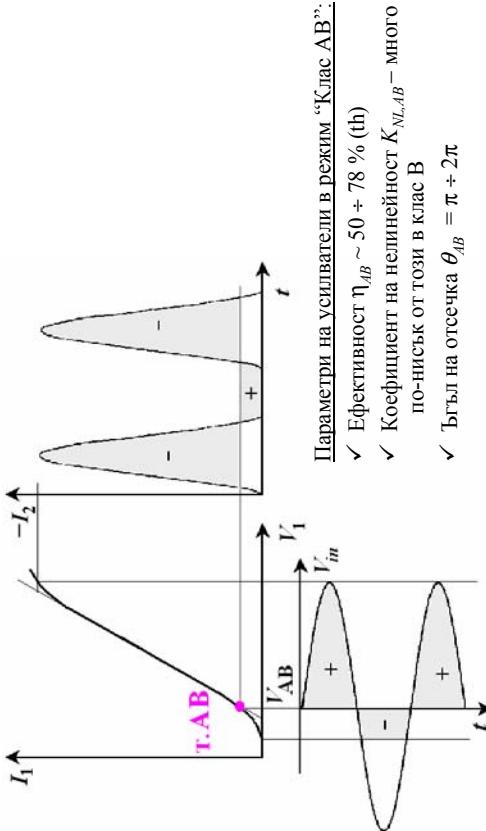
Режим на работа клас В



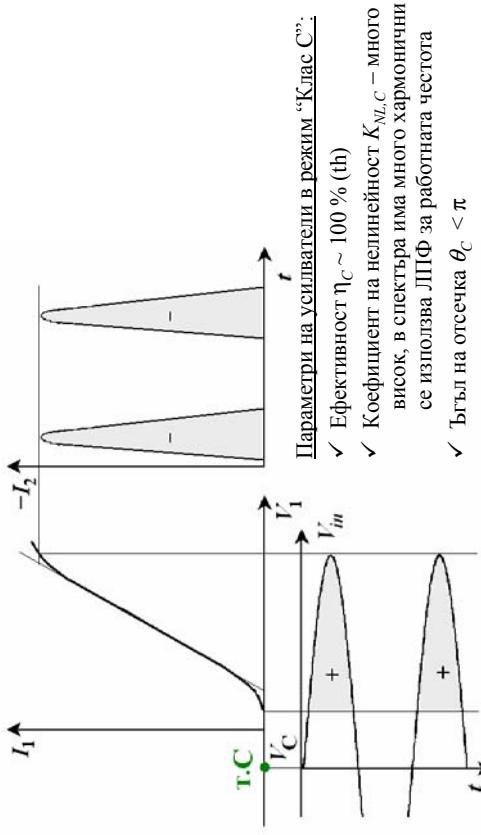
Параметри на усилватели в режим „Клас В“.

- ✓ Ефективност $\eta_B \sim 78\% \text{ (th)}$
- ✓ Кофициент на нелинейност $K_{NL,B}$ – висок
- ✓ Ъгъл на отсечка $\theta_B = \pi$
- ✓ Основни характеристики и използване на усилватели в режим „Клас В“.
- ✓ Много голяма нелинейност, но максимално възможна за усилватели ефективност
- ✓ Кофициентът на усиливане е минимален за транзисторни усилватели, но и шумът е минимален
- ✓ Използва са за двутактови усилватели по мощност (крайни усилватели) – PA

Режим на работа клас АВ



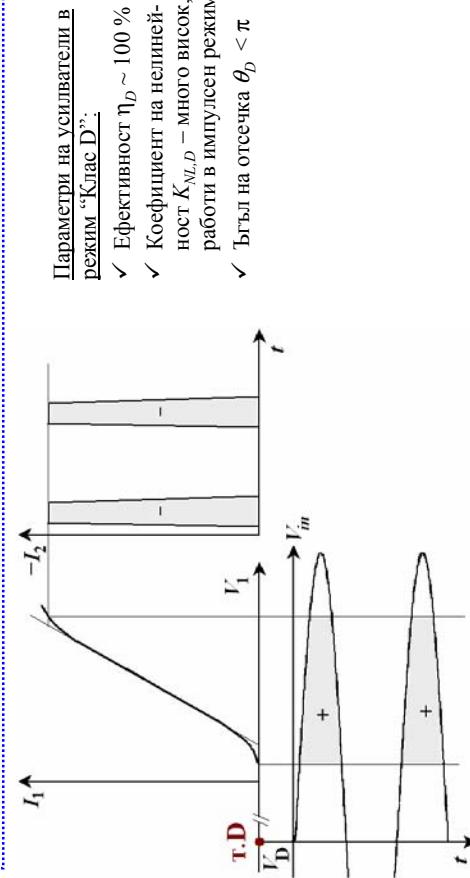
Режим на работа клас С



Основни характеристики и използване на усилватели в режим "Клас АВ".

- ✓ Не много висока нелинейност, но висока ефективност над 50 %
- ✓ Висок кофициент на усиливане, по параметри е между клас А и клас В
- ✓ Използва са за двутактови усилватели по мощност с подобрана линейност

Режим на работа клас D (електронни ключове)

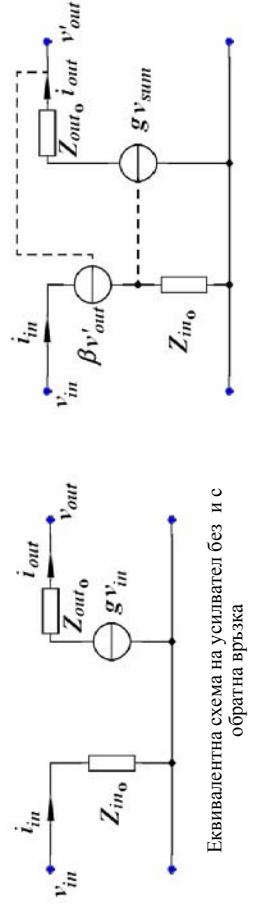


- ✓ Това е импулсен режим на работа на устройството и нелинейността е висока.
- ✓ Използва са за електронно управляеми транзисторни ключове.

Лекция 14

Обратна връзка при усилвателите

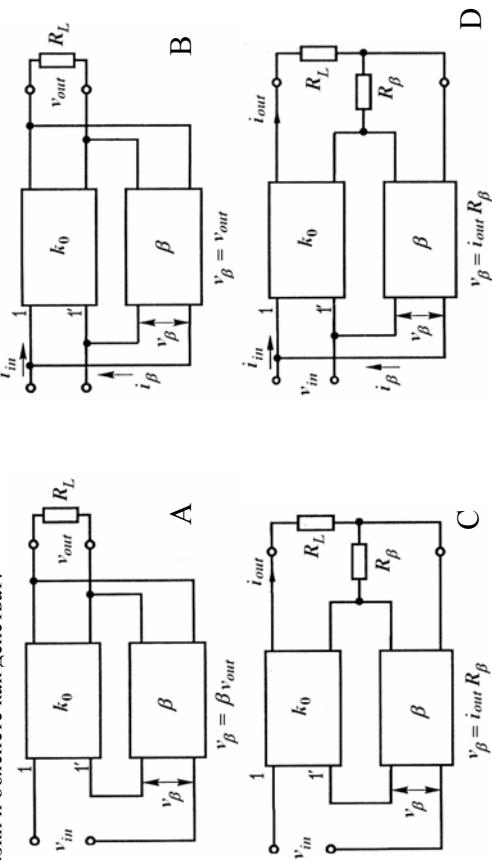
Понятието “обратна връзка” се употребява не само в електрониката. В повечето ситуации, в които се налага да се ползва основната цел е да се стабилизира поведението на дадена система. В електронните усилватели **обратната връзка** (feedback) се използва за подобни цели. Механизмът на обратната връзка състои в това да се отдели част или цели изходен сигнал (по напрежение или ток) и да се предаде на входа във фаза с входния сигнал (положителна обратна връзка, ОOB) или в противофаза с входния сигнал (отрицателна обратна връзка, ОВВ). По принцип ПОВ води до нестабилност в усилвателя и затова се използва в други активни устройства – осцилаторите (Лекция 18). Стабилизиращият ефект осигурява само ОOB. Тя прави усилвателя с по-устойчив на външни влияния върху коефициента на усиливане, идващи от изхода (товара), стабилизирайки го на никаква желана стойност. По-нататък ще разгледаме този ефект количествено. Долу са дадени еквивалентните схеми на усилвател без и с обратна връзка.



Еквивалентна схема на усилвател без и с обратна връзка

Четири основни типа обратни връзки

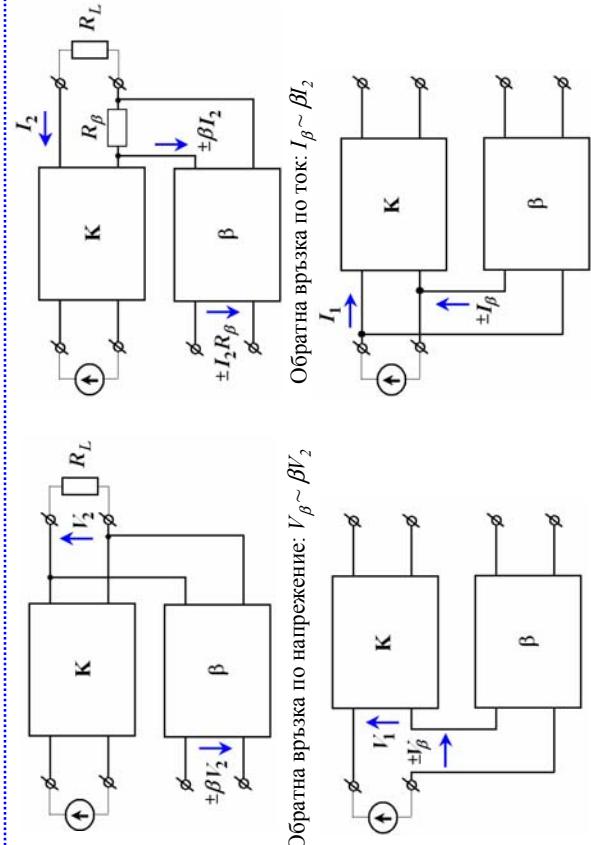
Долу са показани 4-те възможни обратни връзки като комбинация от случаите, описани на предишната страница. Когато използвате информацията там, назовете типът на тези обратни връзки и обяснете как действат?



Баланс по ток; D) Паралелна ток
Баланс по напрежение; E) Паралелна напрежение; F) Паралелно напрежение

14.3 Обратни връзки при усилвателите и тяхната роля за работата им. Влияние на отрицателната обратна връзка върху коефициента на усиливане и неговата стабилност, върху входното и изходното съпротивление и др.

Видове обратни връзки при усилвателите



Обратна връзка по ток: \$I_\beta \sim \beta V_2\$
Обратна връзка по напрежение: \$V_\beta \sim \beta V_2\$
Паралелна обратна връзка: \$V_I \pm I_\beta\$
Последователна обратна връзка: \$V_I \pm V_\beta\$

Кофициент на усилване в усилвател с обратна връзка

Ще разгледаме конкретен случай: усилвател с комплексен кофициент на усилване k (без ОВ) е обхванат от последователна обратна връзка с комплексен кофициент на предаване β .

Кофициентът на усилване на усилвателя с ОВ е k_β :

$$k = k e^{j\varphi_\beta}$$

Кофициентът на усилване на усилвателя с ОВ е k_β :

$$\dot{k}_\beta = \frac{\dot{V}_2}{\dot{V}_1} = \frac{\dot{V}_2}{\dot{V}_1 + \dot{\beta} \dot{V}_2} = \frac{\dot{k}}{1 + \dot{\beta} \dot{k}}$$

Окончателно кофициентът на усилване на усилвател с произволна обратна връзка е:

$$\dot{k}_\beta = \frac{\dot{k}}{1 + \dot{\beta} \dot{k}}$$

Тази комплексна величина е известна като дълбочина на обратната връзка. В зависимост от фазовата разлика между V_β и V_1 ще разгледаме два случая:
ОВ и ПОВ (вж. следващите 2 страници)

Случай на усилвател с отрицателна обратна връзка

В този случай напрежението V_β и V_1 са във фаза, т.е.: $V'_1 = V_1 - V_\beta = V_1 - \beta V_2$

Следователно, понеже $V_2 = k V'_1$ или $k = \frac{V_2}{V'_1} = \frac{V_2}{V_1 - \beta V_2} = \frac{k_\beta}{1 - \beta k_\beta}$

Може да се запише следният израз

$$k_\beta = \frac{k}{1 + \beta k}$$

Очевидно в този случай ОВ намалява кофициента на усилване, т.е.

Ако ОВ е много дълбока, т.е. $\beta k \gg 1$ следва изразът $k_\beta \approx \frac{1}{\beta}$

В последния случай кофициентът на усилване престава да зависи от конкретните свойства на усилвателя, а се определя само от параметрите на схемата на обратна връзка, слемените на която могат да се изберат стабилни с температурата и честотата. Освен това, кофициентът β може да се регулира много прецизно, докато обикновено кофициентът k има много големи стойности и е нестабилен. Пример: нека $\beta = 0,1$, а $k = 5000$. Следователно $k_\beta = 98,0$. Нека сега а $k = 5000000$, но $k_\beta = 99,98$. Оттук следва заключението, че дори кофициентът на усилване без ОВ да се изменя 1000 пъти, при наличие на ОВ това усилването се променя под 2 %. Това е и най-важната полза от ОВ при усилвателите.

Случай на усилвател с положителна обратна връзка

В този случай напрежението V_β и V_1 са във фаза, т.е.:

Отново, понеже $V_2 = k V'_1$ или $k = \frac{V_2}{V'_1} = \frac{V_2}{V_1 + \beta V_2} = \frac{k_\beta}{1 + \beta k_\beta}$

може да се запише нов израз $k_\beta = \frac{k}{1 - \beta k}$ относящ се за ПОВ; сега $\beta k < 1$

$$\beta k > k$$

Очевидно в този случай ПОВ увеличава кофициента на усилване, т.е.

Нещо повече, дори ако на входа няма никакъв сигнал (само неизбежния шум), тако се реализира следната ситуация:

$$k_\beta = \frac{k}{1 - \beta k} \xrightarrow{\beta k = 1} \infty$$

В схемата може да се получи (теоретично) крайно голям кофициент на усилване, когто е известно като **режим на генерация на сигнал**, т.е.:

$$k_\beta \rightarrow \infty$$

При усилвателите, обаче, този режим е паралелен – т. нар. „само-възбудждане“.

Основни параметри на усилватели с отрицателна обратна връзка

От показаното долук става ясно, че в усилвателите се използва главно отрицателна обратна връзка, с която се намалява кофициента на усилване, но се подобрява неговата стабилност.

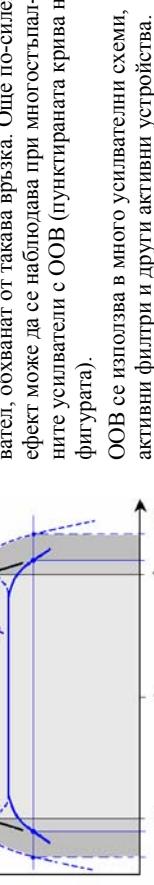
Това е израз за кофициента на стабилност $\delta_{\beta k}$ на усилвателите. Вижда се, че при ОВ се подобрява с фактор $(1 + \beta k)$. Основната физична причина за подобен ефект е тази, че при ОВ измененията на изхода се „противопоставят“ по знак на измененията на входа (напр. за напрежението) и така дълбоочината на изходните изменения съществено намалява в установен режим на усилвателя.

$$K_{NL,\beta} < K_{NL}$$

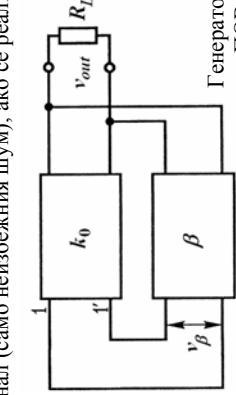
По подобна причина силно намалява и кофициентът на нелинейни изкривявания $K_{NL,\beta}$.

$$BW_\beta < BW$$

Важен ефект от прилагане на ОВ е разширяването на честотната лента BW_β на заден усилвател, обхванат от такава връзка. Още по-силен ефект може да се наблюдава при многостапални усилватели с ОВ (пунктираният крива на фигурана).



ОВ се използва в много усилвателни схеми, активни филтри и други активни устройства.
Някои усилватели, като например операционни, практически не се използват без реализация на подходяща ОВ (Лекция 17).



$$v_\beta = +\beta v_{out}$$

Входно съпротивление на усилвател с ОOB

Отрицателната обратна връзка влияе съществено и върху входното и изходното съпротивление на усилвателят.

Вдясно е показана еквивалентна схема на последователна обратна връзка по напрежение и нейният опростен вариант. Це сравним входния импеданс без и с ОOB, Z_{in} и $Z_{in,\beta}$:

$$\text{Без ОOB: } Z_{in} = \frac{V_1}{I_1}$$

$$\text{С ОOB: } Z_{in,\beta} = \frac{V_1 + V_\beta}{I_1} = \frac{V_1 + \beta V_2}{I_1} = \frac{V_1(1 + \beta k)}{I_1}$$

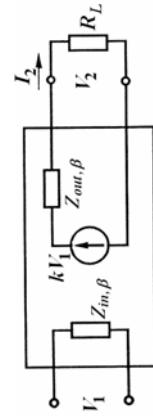
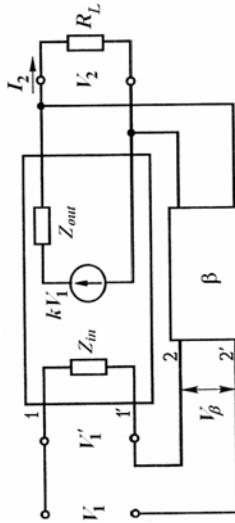
$$= I_1 \frac{(1 + \beta k)}{V_1} = I_1 \frac{1 + \beta I_2}{V_1} = I_1 \frac{1 + \beta I_2}{V_1} = I_1 \frac{1 + \beta k_i}{V_1} = Y_{in}(1 + \beta k_i) > Y_{in}$$

Окончателно

$$Z_{in,\beta} = Z_{in}(1 + \beta k) \gg Z_{in}$$

По подобен начин може да се определи входната проводимост $Y_{in,\beta}$ при паралелна обратна връзка. Тя се дава с израза

$$Y_{in,\beta} = \frac{I_1 + I_\beta}{V_1} = \frac{I_1 + \beta I_2}{V_1} = \frac{I_1(1 + \beta k_i)}{V_1} = Y_{in}(1 + \beta k_i) > Y_{in}$$



$$Z_{out,\beta} \cong Z_2 \left(1 + V_\beta \beta, \text{short } V_{1,\text{short}} \right)$$

$$\Rightarrow \text{паралелна ОOB по ток: } Z_{in,\beta}^S, V \text{ or } I > Z_{in}$$

Така окончателно можем да направим следното заключение:

❖ При последователна ОOB (по напрежение или ток) входният импеданс расте, а при паралелна ОOB (по напрежение или ток) входният импеданс намалява:

$$Z_{out,\beta}^V, S \text{ or } P < Z_{out} \quad Z_{out,\beta}^I, V \text{ or } I < Z_{out}$$

Изходно съпротивление на усилвател с ОOB

По същия начин може да се опредeli и изходният импеданс на усилвателя без и с ОOB. Опитайте с да направите това сами, като използвате еквивалентната схема на предната страница. Долу са показани изразите за изходния импеданс при:

➢ последователна ОOB по напрежение:

$$Z_{out,\beta} \cong \frac{Z_2}{1 + V_\beta \beta, \text{open } / V_{1,\text{open}}} ; \quad Z_2 \cong Z_{out}$$

➢ паралелна ОOB по ток:

$$Z_{out,\beta} \cong Z_2 \left(1 + V_\beta \beta, \text{short } V_{1,\text{short}} \right)$$

Пример 1: Отрицателна обратна връзка в "Source" повторител

Обособено на разглежданата схема е, че при нея се използва 100% отрицателна обратна връзка по напрежение. Това означава, че цялото изходно напрежение се подава на входа във противофаза:

$$V_{GS} = V_{in} - V_{out}$$

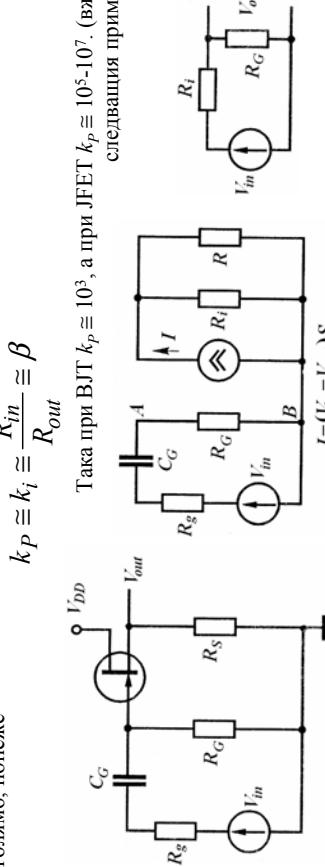
При тези условия изходното напрежение е (при оценка $R_{out} \sim 20 \Omega$):

$$V_{out} = SR_L(V_{in} - V_{out}) = \frac{V_{in}SR_L}{1 + SR_L} = \frac{V_{in}R_L}{R_L + 1/S} = \frac{V_{in}R_L}{R_L + R_{out}} \approx V_{in}$$

Макар че кофициентът на усилване по ток е ~ 1 , усилването по мощност е достатъчно голямо, понеже

$$k_P \equiv k_i \equiv \frac{R_{in}}{R_{out}} \equiv \beta$$

Така при BJT $k_p \cong 10^3$, а при JFET $k_p \cong 10^5-10^7$. (вж. и следващия пример)



Пример 2: Мощен усилвател с 3 стъпала

Това е двустъпен усилвател с два BJT (T_1 и T_2) в схема "общ емитер", следвани от трето стъпало - емитерен повторител (T_3). Първите две стъпала осигуряват висок кофициент на усиливане, като dc схемите на първите стъпала са разделени с блокиращи кондензатори ($C_{1,2,3}$). Емитерният повторител осигурява ниско изходно съпротивление на модулния стъпало ($C_{4,5}$). Емитерният повторител съгласува съпротивление на модулния стъпало със входа на целия усилвател, с кой е реализирана връзка обратна връзка между изхода и входа на целия усилвател. Каква е реализирана връзка отрицателна? Използвайте информацията от предишния пример и даадения израз за кофициент на обратна връзка.

