

Osnovi elektronike

Predispitne obaveze:

U JANUARU OSTALO

Redovno pohađanje nastave (predavanja+vežbe.	10%	10%
Odbranjene laboratorijske vežbe	10%	10%
Kolokvijum I (Kasno za kajanje)	50%	20%
Kolokvijum II (20.01.2018.)	50%	20%

	120%	60%



Ukupan skor u januaru može biti 120% PRE ISPITA

Savet: NAUČITE, POLOŽITE preko kolokvijuma MNOGO JE LAKŠE!

30. novembar 2017.

1

Diferencijalni pojačavači

3

Da se podsetimo



1. Zašto?
 2. Šta će se desiti kada ih vežemo?
- Ali pre toga...
- Da li i kako mogu da se poboljšaju osobine?**

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

2

Sadržaj

1. Zašto?
2. Princip rada
3. Osobine
4. Realizacija sa MOS
5. Realizacija sa BJT

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

4

Zašto diferencijalni?

Naziv „diferencijalni“ šta znači?



Pojačavaju razliku signala.



Zašto razliku, a ne zbir? - diferencijalni

- poništavanje smetnji

Uz to:

- mala temperaturska osetljivost, mali temperatuski drift
- relativno veliko pojačanje
- laka realizacija u IC

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

5

Osobine

Želja:

- Što veće pojačanje razlike ulaznih signala.
 - Što manje pojačanje srednje vrednosti ulaznih signala.
- Što veća ulazna otpornost.
- Što manja izlazna otpornost.



Kako ispuniti ovu želju?

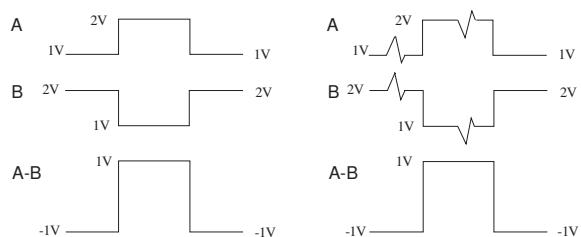
30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

7

Zašto diferencijalni?

Poništavanje smetnji:



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

6

Osobine

Prepostavke:



Ako se pojačava razlika signala, mora da postoje dva ulaza

Raspolažemo sa jednostepenim pojačavačima – moguće je sklopiti dva pojačavača u jedan.

Jedan da obrće a drugi da ne obrće fazu!??
ZG i ZS? Imaju isto naponsko pojačanje?
Šta je sa ulaznim otponostima?



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

8

Osobine

Realizacija:



Nije dobro ZS i ZG zbog ulazne otpornosti

Da budu oba ZS?



Može ako se pobuduju signalima suprotnih faza.

Šta bi se time dobilo?



Solidno pojačanje razlike ulaznih signala napona.

Relativno velika ulazna, koja može da se poveća sa R_S ali i izlazna otpornost.

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 9

Realizacija diferencijalnog pojačavača

Dva sa ZS (ZE).



Biramo najbolje rešenje:

Zbog stabilnosti – otpornost u sorsu (emitoru).

Zbog pojačanja što veća dinamička otpornost u drejnu/kolektoru.

Zbog ulazne otpornosti što veća dinamička otpornost u sorsu/emitoru.

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 11

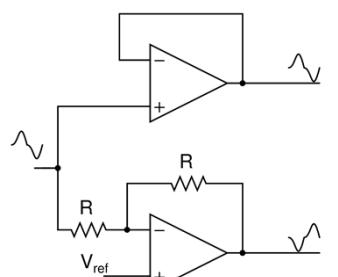
Kako diferencijalni signal ?

Može ako se pobuduju signalima suprotnih faza.



Kako napraviti diferencijalni signal?

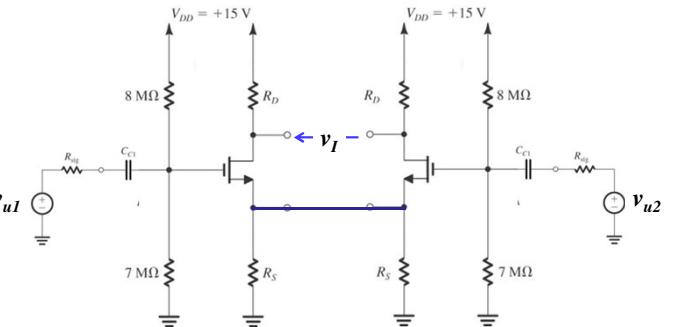
Kombinovanjem invertorskog i neinvertorskog pojačavača



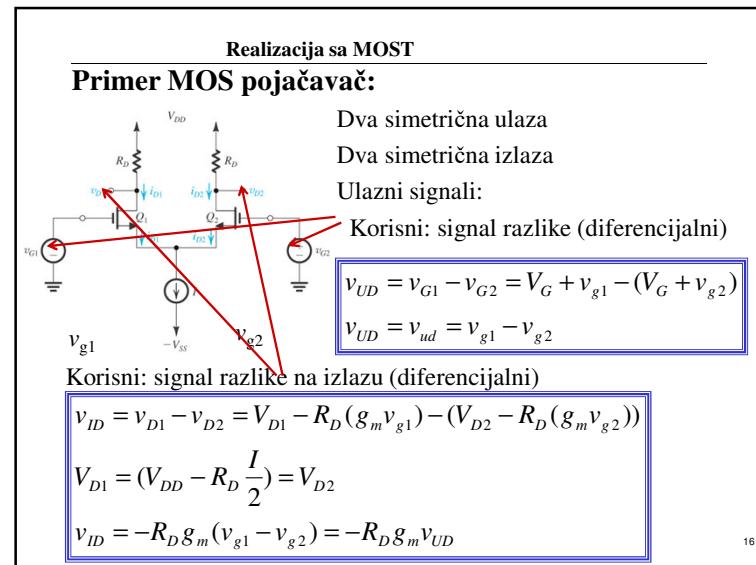
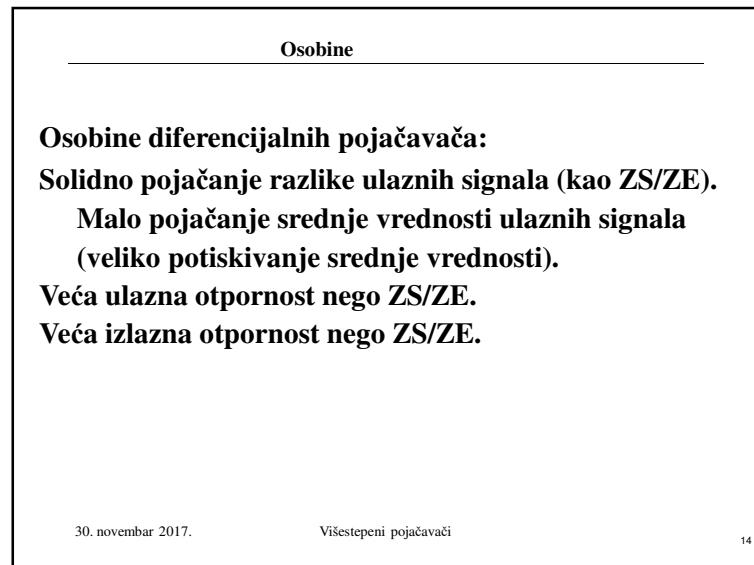
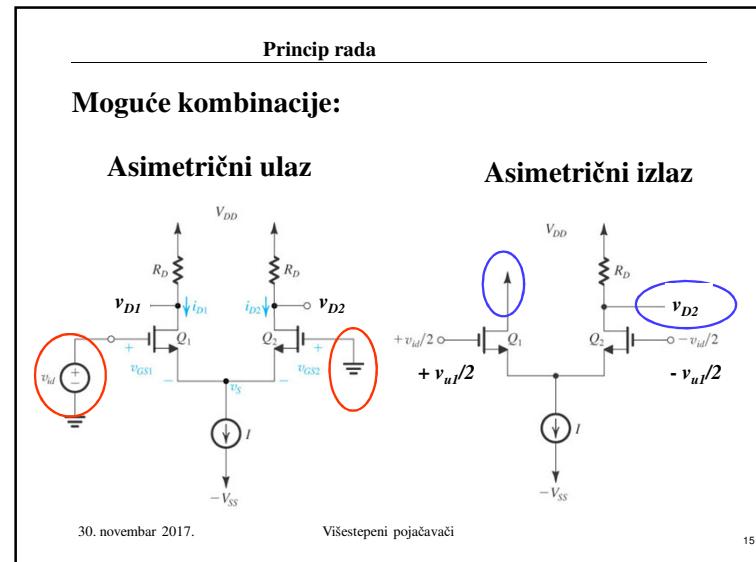
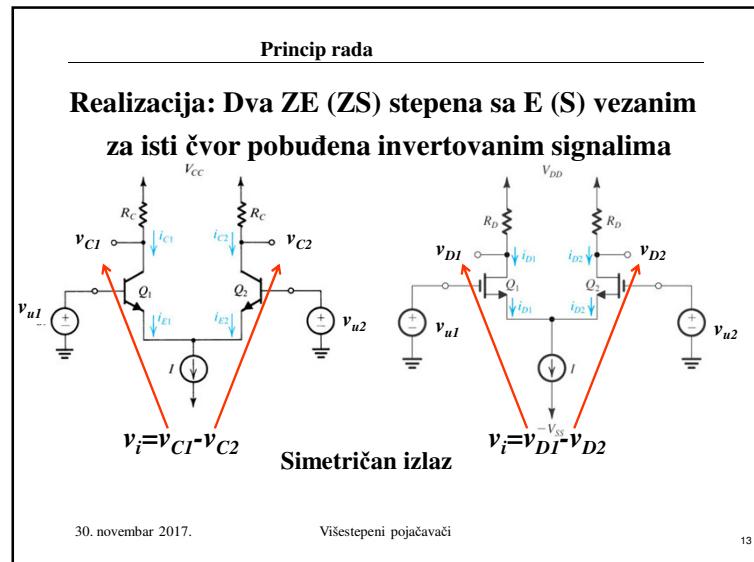
30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 10

Princip rada

Realizacija: Dva ZE (ZS) stepena sa E (S) vezanim za isti čvor pobudena invertovanim signalima $v_{u1} = -v_{u2} = v_u/2$



30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 12



Realizacija sa MOST

Primer MOS pojačavač:

Neželjeni: zajednički napon na oba ulaza - signal srednje vrednosti

$$v_{US} = (v_{g1} + v_{g2})/2 = (V_G + v_{g1} + (V_G + v_{g2}))/2$$

$$v_{US} = V_G + \frac{(v_{g1} + v_{g2})}{2} \equiv v_{UCM} \equiv v_{UC}$$

Za $v_{g1} = -v_{g2}$ je $v_{d1} = -v_{d2}$

$$v_{US} = V_G + \frac{(v_{g1} + v_{g2})}{2} = V_{US} \equiv V_{UCM} \equiv V_{UC} = V_G$$

30. novembar 2017.

Realizacija sa MOST

Izlazni signali na D1 i D2, diferencijalni izlaz

$$A_d = \frac{v_{id}}{v_{ud}} = \frac{v_{d1} - v_{d2}}{v_{g1} - v_{g2}}$$

$$A_c = \frac{v_{id}}{v_{uc}} = \frac{v_{d1} - v_{d2}}{V_{CM}} \rightarrow 0$$

Faktor potiskivanja srednje vrednosti

CMRR (Common Mode Rejection Ratio): $\rho = \left| \frac{A_d}{A_c} \right|$

Pokazuje koliko puta je pojačanje razlike veće od pojačanja srednje vrednosti

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

Realizacija sa MOST

Izlazni signali na D1 i D2

Za identične tranzistore i $R_{D1} = R_{D2}$

$$V_{D1} = V_{D2} = V_D$$

$$v_{ID} = v_{D1} - v_{D2} = V_{D1} + v_{d1} - (V_{D2} + v_{d2})$$

$$v_{ID} = (V_{D1} - V_{D2}) + (v_{d1} - v_{d2}) = v_{d1} - v_{d2} = v_{id}$$

$$v_{IS} = (v_{D1} + v_{D2})/2 = (V_{D1} + v_{d1} + (V_{D2} + v_{d2}))/2$$

$$v_{IS} = V_D + \frac{(v_{d1} + v_{d2})}{2} \equiv v_{ICM} \equiv v_{IC}$$

Za $v_{g1} = -v_{g2}$, $R_{D1} = R_{D2}$ i identične tranzistore je $v_{d1} = -v_{d2}$

$$v_{ICM} = V_{ICM} = V_D$$

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

Realizacija sa MOST

Za $R_{D1} = R_{D2} = R_D$ i identične tranzistore:

$$A_d = -\frac{g_m r_o R_D}{r_o + R_D} \approx -g_m R_D$$

$$\begin{cases} g_m \equiv S \\ r_o \equiv R_i \\ g_m r_o \equiv \mu \end{cases}$$

$$A_d = -\frac{\mu R_D}{R_i + R_D} \approx -S R_D, \text{ za } R_i \gg R_D$$

diferencijalno pojačanje jednako pojačanju ZS (razmisliti o nivoima napona na svakom ulazu, svakom izlazu, diferencijalnom UL i dif. IZ naponu)

Videti šestu nedelju predavanja „Jednostepeni MOSFET pojačavaci“.

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

Realizacija sa MOST

Za $R_{D1}=R_{D2}=R_D$ i identične tranzistore:

CMRR veće za veće R_S

Zato?

izvor konstantne struje umesto R_S .

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 21

Realizacija sa MOST

izvor konstantne struje umesto R_0 .

Izlazna otpornost

$$R_i = \frac{V_o}{I_o} = R_{D1} + R_{D2} = 2R_D$$

Dva puta veća nego kod pojačavača sa ZS!!

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 23

Realizacija sa MOST

izvor konstantne struje umesto R_0 .

Za simetrični izlaz

$A_c=0.$

$A_d=-g_m R_D.$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 22

Domaći 8.1: Realizacija sa MOST

U kolu sa slike upotrebljeni su identični tranzistori sa $V_t=0.5V$, $\mu_n C_{ox} W/L=2A=4mA/V^2$, $\lambda=0$.
Poznato je $I=0.4mA$, $V_{DD}=V_{SS}=1.5V$ i $R_D=2.5k\Omega$.

- Za $V_{US}=0V$ odrediti V_S , I_{D1} , I_{D2} , V_{D1} i V_{D2} .
($V_S=-0.82V$, $I_{D1}=I_{D2}=0.2mA$, $V_{D1}=V_{D2}=1V$)
- Ponoviti postupak pod a) za $V_{US}=-0.2V$. ($V_S=-1.02V$, $I_{D1}=I_{D2}=0.2mA$, $V_{D1}=V_{D2}=1V$)
- Ponoviti postupak pod a) za $V_{US}=0.9V$. ($V_S=0.08V$, $I_{D1}=I_{D2}=0.2mA$, $V_{D1}=V_{D2}=1V$)
- Koliko iznosi najveći napon V_{US} pri kome je $I=0.4mA$, a tranzistori rade u oblasti zasićenja? ($V_{USmax}=1.5V$)
- Odrediti A_d , A_c i CMRR. ($g_m=1.25mA/V$, $A_d=-3.125V/V$, $A_c=0$, $CMRR \rightarrow \infty$)

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 24

Realizacija sa BJT

Primer BJT pojačavač:

Za one koji žele da nauče više

$$\rho = \frac{2R_E}{h_{11E}}(1 + h_{21E} + \frac{h_{11E}}{2R_E})$$

$$\rho = 1 + \frac{2R_E}{h_{11E}}(1 + h_{21E}) \approx 2g_m R_E$$

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

25

Realizacija sa BJT

Za one koji žele da nauče više

Za tipične vrednosti h -parametara kao što su $h_{11E}=2\text{ k}\Omega$, $h_{21E}=150$ i $h_{22E}=1/R_0=25\text{ }\mu\text{A/V}$, dobija se $\rho = 6000$.

Faktor potiskivanja ne zavisi od R_C nego od R_E . Manja I_c ili bolji strujni izvor (Wilsonov) → veće R_E .

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

27

Za one koji žele da nauče više

Realizacija sa BJT

Za potpuno simetrično kolo sa velikim R_E (izvor konstantne struje).

Za $h_{12E}=0$ i $h_{22E}=0$.

Smatra se da su $R_{g1}=R_{g2}=0$.

$A_{cd} = A_{dc} = 0$

$$A_d = -\frac{h_{21E}}{h_{11E}} R_C = -g_m R_C$$

$$A_c = -\frac{h_{21E} R_C}{2R_E h_{11E} (1 + h_{21E} + \frac{h_{11E}}{2R_E})} \approx -\frac{R_C}{2R_E} \quad \text{Pojačanje sa ZE}$$

pojačanje srednje vrednosti jednako pojačanju ZE sa otpornikom $2R_0$ u emitoru (degeneracija u emitoru).

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

26

Realizacija sa BJT

Za one koji žele da nauče više

Wilsonov strujni izvor - veće R_E .

30. novembar 2017.

28

Realizacija sa BJT	Za one koji žele da nauče više
Uzlazna otpornost	
$R_u = \frac{V}{I} = 2h_{11E}$	
2x veća nego kod ZE	

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 29

Za one koji žele da nauče više	Realizacija sa MOS
Domaći 8.2 :	
U kolu sa slike upotrebljen je tranzistor sa $\alpha=1$, $V_{BE}=0.7V$. Poznato je $I=1mA$, $V_{CC}=15V$ i $R_C=10k\Omega$, $v_{BE1}=5+0.005\sin(\omega t)$ V	
$v_{BE2}=5-0.005\sin(\omega t)$ V.	$v_{BE1} = V_{BE} + \frac{v_d}{2}$
$v_{BE2} = V_{BE} - \frac{v_d}{2}$	$v_{BE1} = V_{BE} + \frac{v_d}{2}$
$v_d \ll 2V_T$	$v_{BE2} = V_{BE} - \frac{v_d}{2}$
$g_m = \frac{\alpha I}{2V_T}$	$v_{BE2} = V_{BE} - \frac{v_d}{2}$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 31

Realizacija sa BJT	Za one koji žele da nauče više
Izlazna otpornost	
$R_i = \frac{V}{I} = R_{C1} + R_{C2}$	
Za $R_{C1}=R_{C2}$ 2x veća nego kod ZE	

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 30

Za one koji žele da nauče više	Realizacija sa BJT
	MOS v.s. BJT
	$R_{uMOS} > R_{uBJT}$
	$g_{mMOS} < g_{mBJT}$
	MOST teže se uparjuje od BJT

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 32

Diferencijalni pojačavači

Prenosne karakteristike

zavisnost trenutne vrednosti izlazne veličine od trenutne vrednosti ulazne veličine.

Statička –

za spore signale – bez reaktivnih elemenata

Dinamička –

za VF – sa reaktivnim elementima

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

33

Statička prenosna karakteristika MOST

Raspon (dinamika) izlaznog signala

$$V_{izmax} = (V_{DS2max} - V_{DS1min}) = V_{DD} - (V_{DD} \cdot I_o R_D)$$

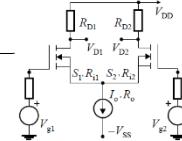
$$V_{izmax} = I_o R_D$$

$$V_{izmin} = (V_{DS2min} - V_{DS1max}) = (V_{DD} \cdot I_o R_D) - V_{DD}$$

$$V_{izmin} = I_o R_D$$

$$\Delta V_{iz} = (V_{izmax}) - (V_{izmin}) = 2R_D I_o$$

Raspon (dinamika) izlaznog signala proporcionalna sa R_D i I_o .



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

35

Statička prenosna karakteristika sa MOST

Počnimo analizu uz pretpostavku da je T1 zakočen a da T2 vodi

$V_{GS1} < V_t$ i počinje da raste:

V_{G1} malo, T1 zakočen, $I_{D1}=0$

$V_{DS1max}=V_{DD}$.

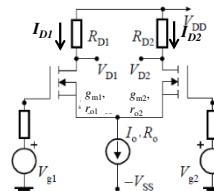
Za $V_{G2}>V_t$, T2 vodi, $I_{D2}=I_o$,

$V_{DS2min}=V_{DD}-I_o R_D$

V_{G1} raste, T1 provede:

$I_{D1} + I_{D2} = I_o = \text{Const.}$

$I_{D1} \uparrow$, $I_{D2} \downarrow$, $V_{DS1} \downarrow$, $V_{DS2} \uparrow$



$$\begin{aligned} I_{D1max} &= I_o \text{ za } \\ V_{GS1}-V_t &= (I_o/A)^{1/2} \\ V_{DS1min} &= V_{DD} - I_o R_D \\ V_{DS2max} &= V_{DD} \end{aligned}$$

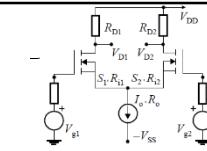
30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

34

Statička prenosna karakteristika MOST

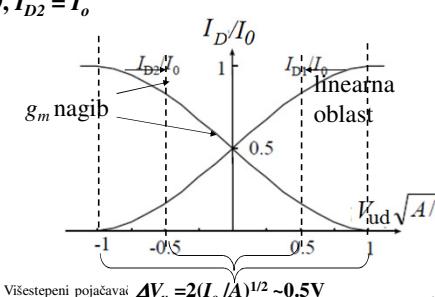
Raspon (dinamika) ulaznog signala?
Ograničen oblašću rada ova MOST u zasićenju



$$\text{Za } V_{ud} = (I_o/A)^{1/2} \rightarrow I_{D1} = I_o, I_{D2} = 0$$

$$\text{Za } V_{ud} = -(I_o/A)^{1/2} \rightarrow I_{D1} = 0, I_{D2} = I_o$$

$$\Delta V_u = 2(I_o/A)^{1/2} \sim 0.5V$$

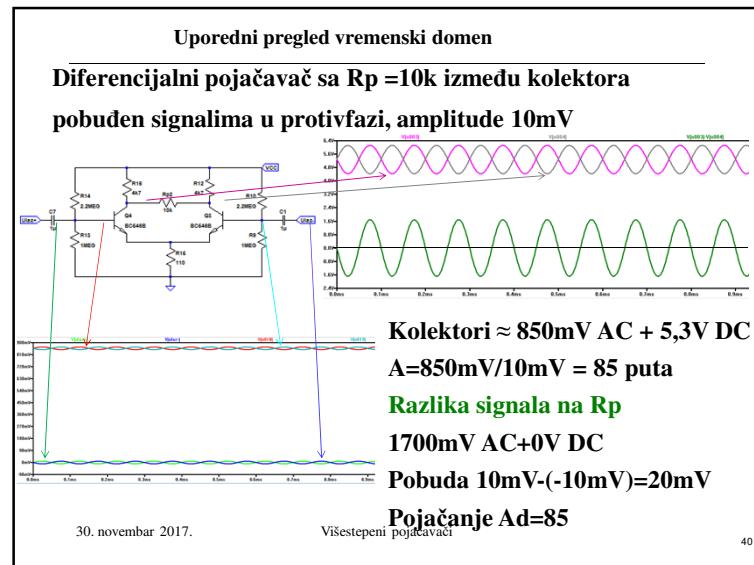
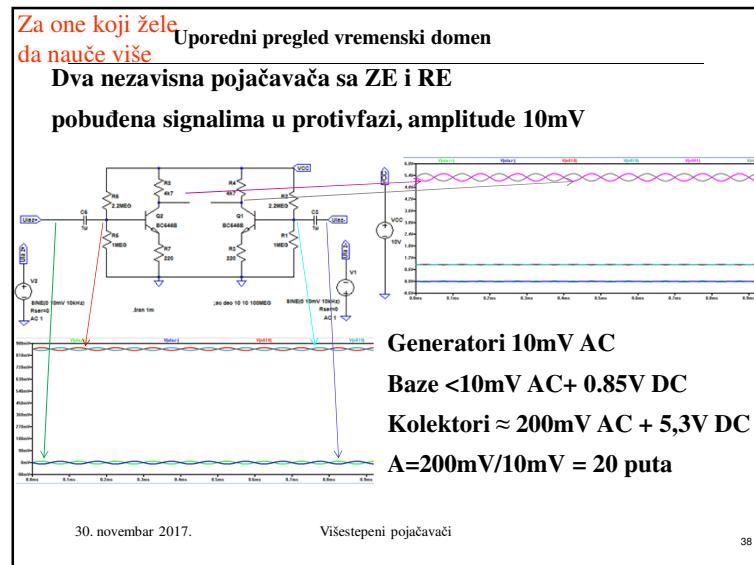
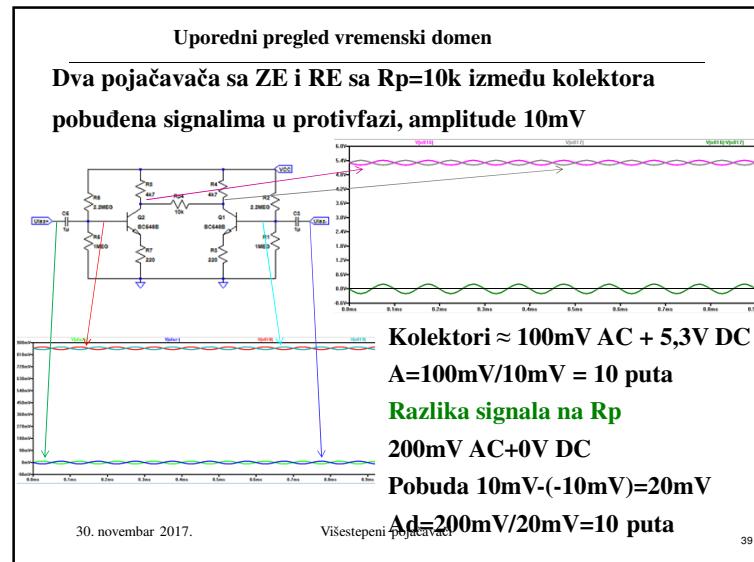
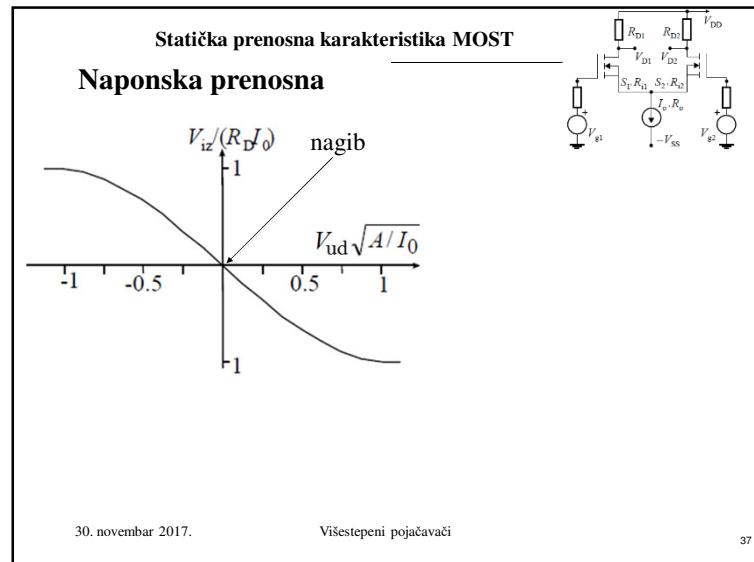


30. novembar 2017.

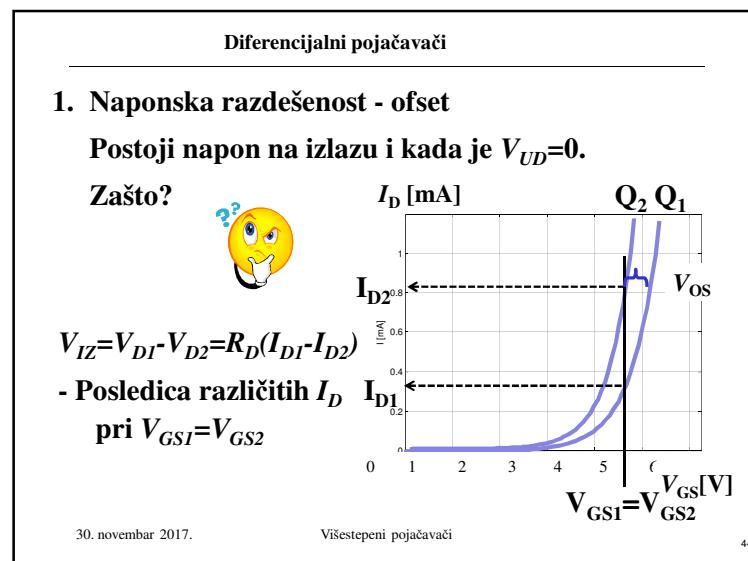
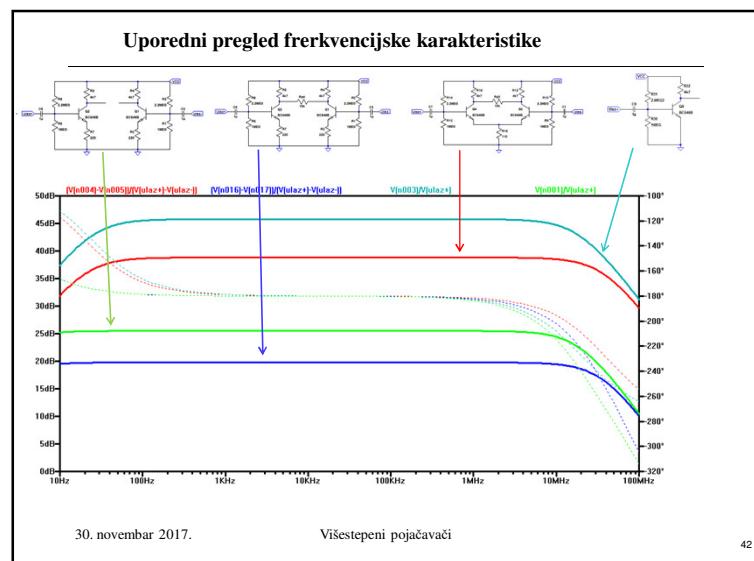
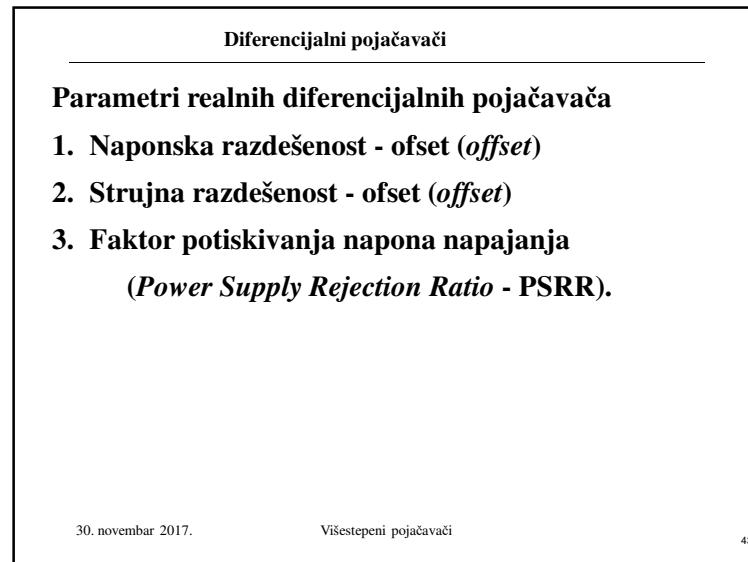
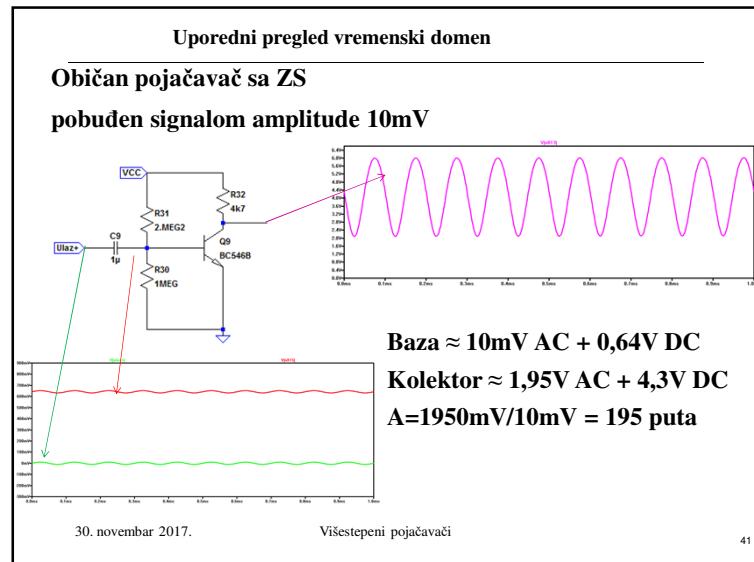
Višestepeni pojačavači $\Delta V_u = 2(I_o/A)^{1/2} \sim 0.5V$

6

Diferencijalni i višestepeni pojačavači



Diferencijalni i višestepeni pojačavači



Diferencijalni i višestepeni pojačavači

Naponska razdešenost - offset

Da bi se izjednačile struje, na jedan ulaz treba dovesti napon V_{OS}

I_D [mA] vs V_{gs} [V]

V_{OS}

I_D1

I_D2

V_{GS} zavisi od temperature, tako da i naponska razdešenost zavisi od temperature - drift offset napona

$$\Delta V_{OS}/\Delta T (x \mu\text{V/K})$$

Manji je kod MOS nego kod bipolarnih

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

45

Diferencijalni pojačavač

Faktor potiskivanja napona napajanja (Power Supply Rejection Ratio – PSRR)

Koliko promene napona napajanja utiču na odziv?

V_1 , V_2

V_{dd}

V_{ss}

V_{iz}

$$A_{dd} = \frac{V_{iz}}{V_{dd}}|_{V_{ul}=0}$$

$$V_{iz} = A_d(V_1 - V_2) + A_{dd}V_{dd}$$

$$= A_d(V_1 - V_2) + \frac{1}{PSRR_{dd}}V_{dd}$$

$$PSRR = A_d / A_{dd}$$

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

47

Naponska razdešenost - offset

Kompenzacija naponskog ofseta

V_{DD}

V_{SS}

I_1 4mA

V_{ul+}

V_{ul-}

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

46

Faktor potiskivanja napona napajanja

Faktor potiskivanja napona napajanja

$$PSRR \approx \frac{g_m R_D}{2}$$

V_{g1}

V_{g2}

R_{D1} , R_{D2}

S_1, R_{11} , S_2, R_{12}

I_o, R_o

V_{ul+}

V_{ul-}

V_{DD}

V_{SS}

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

48

Da bi se povećao faktor potiskivanja napona napajanja treba povećati A_d , odnosno treba povećati R_D .

To je moguće uz ...

primenu aktivnog opterećenja u drejnu.

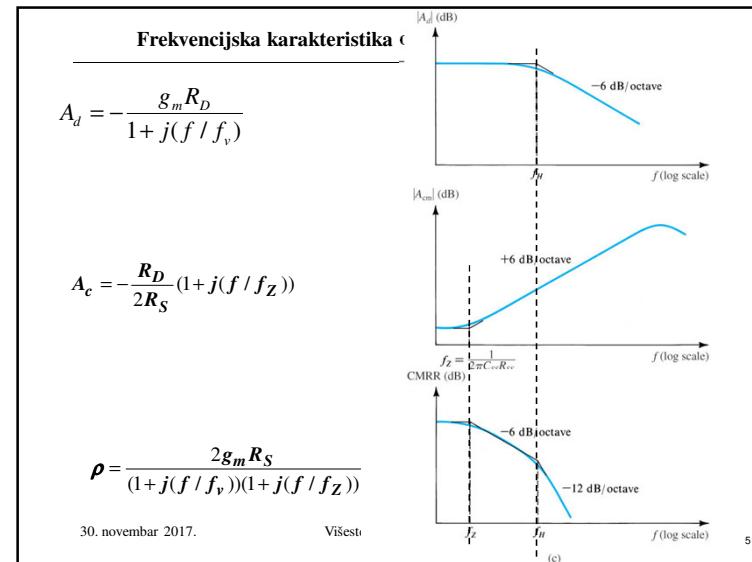
Faktor potiskivanja napona napajanja

Bolji PSRR, A_d i ρ uz primenu aktivnog opterećenja u drenu

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

49



Diferencijalni pojačavač

Frekvencijska karakteristika

Definisana parazitnim kapacitivnostima

Za A_d ista kao kod pojačavača ZE (ZS)

Za A_c treba zameniti R_S sa Z_S ($R_S \parallel C_S$)

$A_d = -\frac{g_m R_D}{1 + s/\omega_v} = -\frac{g_m R_D}{1 + j(f/f_v)}$

$A_c \approx -\frac{R_D}{2Z_S} = -\frac{R_D}{2R_S}(1 + sC_S R_S)$

$f_Z = \frac{1}{2\pi C_S R_S}$

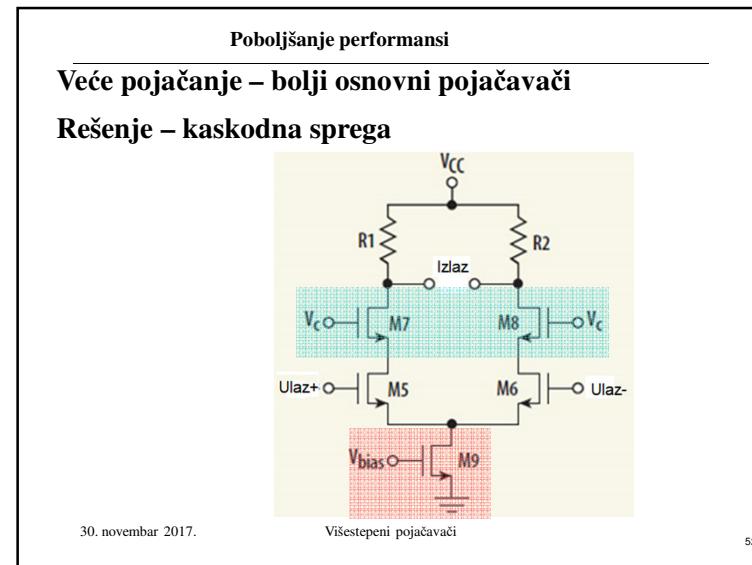
$A_c = -\frac{R_D}{2R_S}(1 + j(f/f_Z))$

$Z_S = Z_o = (R_o \parallel C_o) = (R_S \parallel C_S)$

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

50



Višestepeni pojačavači

53

Zašto višestepeni pojačavači?



Da bi se dobili **BOLJI** pojačavači.

Koji su bolji?

Sličniji idealnim:

veće pojačanje

optimalna ulazna otpornost

optimalna izlazna otpornost

bolje frekvencijske karakteristike (ALI...)

Za naponske pojačavače to znači:

- Veće pojačanje napona
- Ulazna otpornost **VEĆA**
- Izlazna otpornost **MANJA**

30. novembar 2010

Višestepeni pojačavači

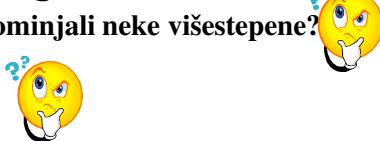
55

Sadržaj



1. Zašto višestepeni?

- Da li smo do sada pominjali neke višestepene?



2. Kako se realizuju?

3. Osobine idealnih i realnih višestepenih pojačavača

- Pojačanje
- Frekvencijska karakteristika

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

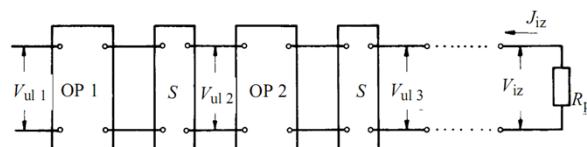
54

Zašto višestepeni pojačavači?



Jedan pojačavački stepen obično nije dovoljan da bi se postiglo željeno pojačanje od generatora do potrošača.

Veće pojačanje može da se postigne spregom više osnovnih pojačavačkih stepena (OP).



Kaskadna veza pojačavača

30. novembar 2010

Višestepeni pojačavači

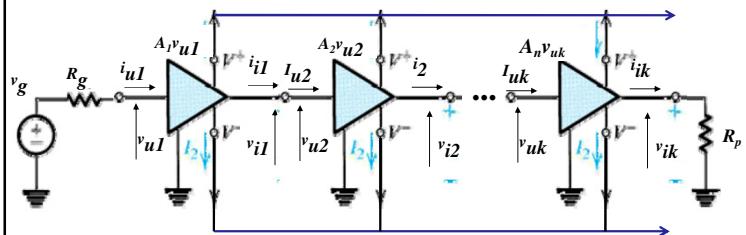
56

Princip povezivanja višestepenih pojačavača

Za prvi stepen vezuje se pobudni generator čija je unutrašnja otpornost R_g .

Za izlaz poslednjeg stepena vezuje se potrošač R_p .

Vezuju se za isti napon napajanja



30. novembar 2017.

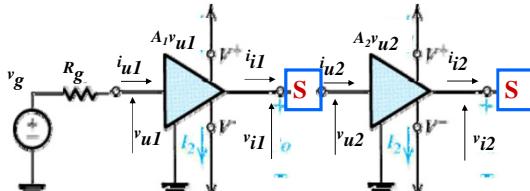
57

Kako se realizuju višestepeni pojačavači?



Kako razdvojiti DC a ne oslabiti AC?

Šta čini kolo za spregu "S"?



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

59

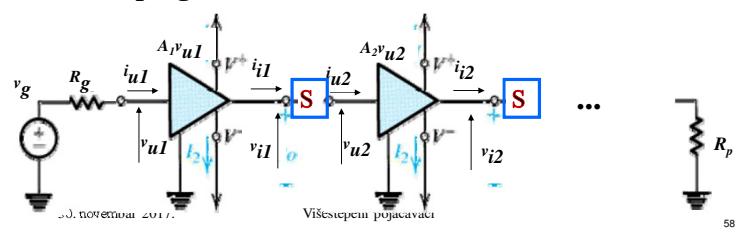
Princip povezivanja višestepenih pojačavača

Idealno: DC radna tačka svakog stepena postavlja se nezavisno za svaki stepen posebno.

Ovo implicira da su pojedini stepeni međusobno razdvojeni za jednosmerne signale (**Međutim ...**).

Mora da postoji sprega za naizmenične signale.

Kolo za spregu?



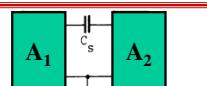
30. novembar 2017.

58

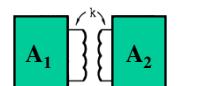
Kako se realizuju višestepeni pojačavači

Vrste spregi:

Kapacitivna



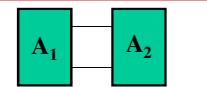
Induktivna



Transformatorska



Direktna



30. novembar 2017.

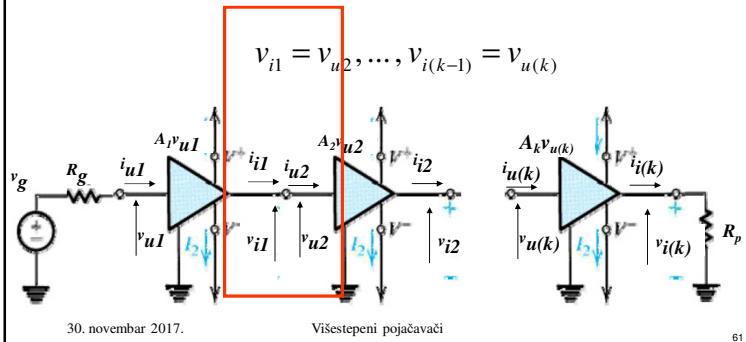
Višestepeni pojačavači

60

Osobine višestepenih pojačavača

Idealno kolo za spregu ne slabi naizmenične, a blokira jednosmerne signale.

Tada za naizmenične signale važi:



Osobine višestepenih pojačavača

Realni:

Pojačanje pojedinih stepena nije jednak pojačanju neopterećenih pojačavača!

Svaki prethodni stepen opterećen je ulaznom otpornošću narednog.

Svaki naredni stepen pobuđuje se preko izlazne otpornosti prethodnog.

ZATO SU VAŽNE ULAZNE/IZLAZNE OTPORNOSTI!

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

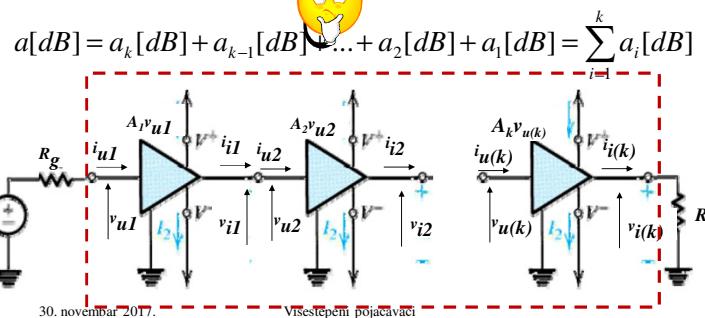
63

Osobine višestepenih pojačavača

Pojačanje

$$A = \frac{v_{ik}}{v_{u1} v_{uk}} = \frac{v_{ik}}{v_{i(k-1)}} \dots \frac{v_{i2}}{v_{il}} \frac{v_{il}}{v_{u1}} = A_k A_{k-1} \dots A_2 A_1 = \prod_{i=1}^k A_i$$

Pojačanje u dB?

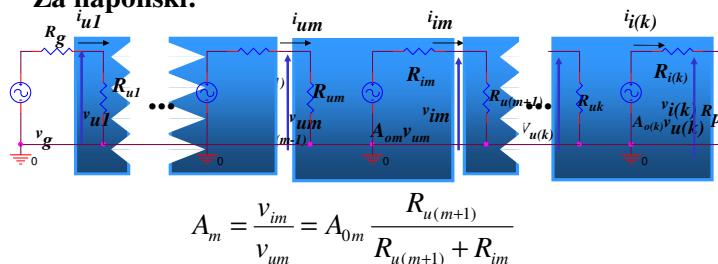


Realni:

Osobine višestepenih pojačavača

Za naizmenični signal, m -ti stepen u pojačavačkom lancu okarakterisan je pojačanjem A_m (naponskim/strujnim), ulaznom otpornošću R_{um} i izlaznom otpornošću R_{im} .

Za naponski:



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

64

Diferencijalni i višestepeni pojačavači

Realni: Osobine višestepenih pojačavača Za one koji žele da nauče više

Ukupno pojačanje $A_u = \frac{v_{i(k)}}{v_g} = \frac{v_{i(k)}}{v_{i(k-1)}} \dots \frac{v_{i2}}{v_{i1}} \frac{v_{i1}}{v_{u1}} \frac{v_{u1}}{v_g}$

$$A_u = \frac{v_{i(k)}}{v_{u(k)}} \dots \frac{v_{i2}}{v_{u2}} \frac{v_{i1}}{v_{u1}} \frac{v_{u1}}{v_g}$$

$$A_u = A_k A_{k-1} \dots A_2 A_1 \frac{R_{u1}}{R_{u1} + R_g}$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 65

Realni: Osobine višestepenih pojačavača Za one koji žele da nauče više

Ukupno pojačanje pri VF

$$A_{uv}(s) = \frac{Z_{u1}}{Z_{u1} + R_g} \frac{R_p}{R_p + Z_{i(k)}} \left(\prod_{i=1}^k A_{ov(i)}(s) \right) \left(\prod_{i=2}^k \frac{Z_{u(i)}}{Z_{u(i)} + Z_{i(i-1)}} \right)$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 67

Realni: Osobine višestepenih pojačavača Za one koji žele da nauče više

Ukupno pojačanje

$$A_u = \frac{R_p}{R_p + R_{i(k)}} A_{o(k)} \frac{R_{u(k)}}{R_{u(k)} + R_{i(k-1)}} A_{o(k-1)} \dots \frac{R_{u2}}{R_{u2} + R_{i1}} A_{o1} \frac{R_{u1}}{R_{u1} + R_g}$$

$$A_u = \frac{R_{u1}}{R_{u1} + R_g} \frac{R_p}{R_p + R_{i(k)}} \left(\prod_{i=1}^k A_{oi} \right) \left(\prod_{i=2}^k \frac{R_{u(i)}}{R_{u(i)} + R_{i(i-1)}} \right)$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 66

Realni: Osobine višestepenih pojačavača

Ukupno pojačanje pri VF, opterećen sa R_p i pobuden realnim generatorom sa R_g

Neka su svi pojačavački stepeni identični (isto A_o , ω_v) sa realnim ulaznim (R_u) i izlaznim otpornostima (R_i) i

$$A_{ov(i)}(s) = \frac{A_{0(i)}}{1 + j\omega/\omega_{v(i)}} = \frac{A_0}{1 + j\omega/\omega_v}$$

$$A_{uv}(s) = K \left(\frac{A_0}{1 + j\omega/\omega_v} \right)^k = K \frac{A_0^k}{(1 + j\omega/\omega_v)^k}$$

gde je

$$K = \frac{R_u}{R_u + R_g} \frac{R_p}{R_p + R_i} \left(\frac{R_u}{R_u + R_i} \right)^{k-2}$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 68

Realni:

Osobine višestepenih pojačavača

Ukupno pojačanje pri VF

gornja granična frekvencija definisana je sa

$$A_{uv}(\omega_{uv}) = K \frac{A_0^k}{(1 + j\omega_{uv}/\omega_v)^k} = \frac{KA_0^k}{\sqrt{2}}$$

$$\omega_{uv} = \omega_v \sqrt[k]{2 - 1} < \omega_v$$

Ukupno pojačanje raste sa k-tim stepenom!

Ukupni propusni opseg se sužava - smanjuje!

Ukupni propusni opseg manji je od najužeg propusnog opsega pojedinačnog pojačavača

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

69

Realni:

Osobine višestepenih pojačavača

Pojedini pojačavački stepeni mogu biti upotrebljeni za prilagodjenje (naponsko ili strujno) sa generatorom i/ili potrošačem izmedju kojih treba da se nadje osnovni pojačavač čija je glavna namena pojačanje napona.

Stepen sa zajedničkim emitorom/sorsom ima zadatak da obezbedi potrebno naponsko pojačanje, dok se stepen ZB/ZG koristi za strujno a ZC/ZD za naponsko prilagođenje.

Kolike su vrednosti ulazne/izlazne otpornosti ZB/ZG i ZC/ZD?

Videti petu i šestu nedelju predavanja

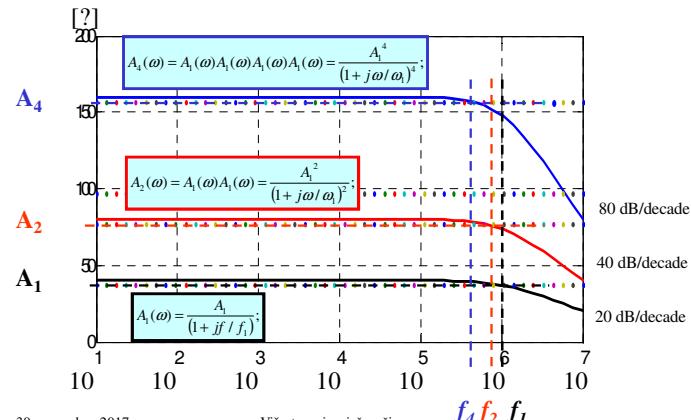
Višestepeni pojačavači

71

Realni:

Osobine višestepenih pojačavača

Ukupno pojačanje pri VF za 1, 2 i 4 stepena



30. novembar 2017.

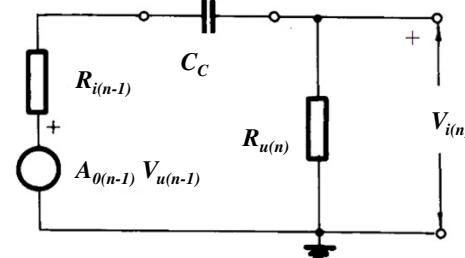
Višestepeni pojačavači

70

Realni:

Osobine višestepenih pojačavača

Kapacitivna sprega: povezuje $R_{i(n-1)}$ i $R_{u(n)}$ preko C zato se zove i RC sprega



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

72

Realni:

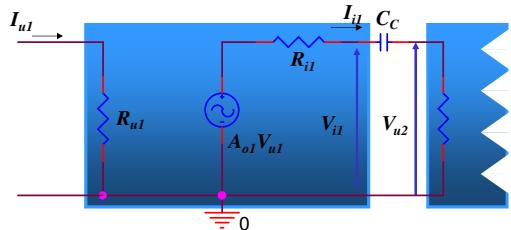
RC sprega

Uticaj elemenata za spregu na amplitudsku karakteristiku

Razmotrimo spregu između 1. i 2. stepena.

Pri NF reaktansa kondenzatora nije zanemariva.

Za $f=0$, $X_{Cs} \rightarrow \infty$; prekid za D



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

73

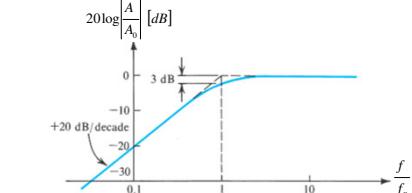
Realni:

RC sprega

$$\omega_n = \frac{1}{C_C(R_{i1} + R_{u2})}$$

$$A(f) = A_0 \frac{j \frac{f}{f_n}}{1 + j \frac{f}{f_n}}$$

$$A(s) = A_0 \frac{j \omega / \omega_n}{1 + j \omega / \omega_n} = A_0 \frac{s / \omega_n}{1 + s / \omega_n}$$



Doprinos kondenzatora za spregu odgovara doprinosu filtra propusnika visokih frekvencija.

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

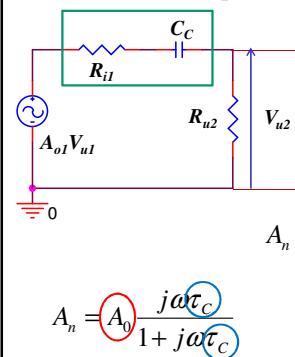
75

Realni:

RC sprega

Za one koji žele da nauče više

Uticaj elemenata za spregu na amplitudsku karakteristiku pri NF



$$A_n = \frac{V_{u2}}{V_{u1}} = A_{o1} \frac{R_{u2}}{R_{i1} + j \frac{1}{j \omega C_C} + R_{u2}}$$

$$A_n = A_{o1} \frac{j \omega C_C R_{u2}}{1 + j \omega C_C (R_{i1} + R_{u2})}$$

$$A_n = A_{o1} \frac{R_{u2}}{(R_{i1} + R_{u2})} \frac{j \omega C_C (R_{i1} + R_{u2})}{1 + j \omega C_C (R_{i1} + R_{u2})}$$

$$A_n = A_{o1} \frac{j \omega \tau_C}{1 + j \omega \tau_C}$$

$$A_n = A_0 \frac{j \omega / \omega_n}{1 + j \omega / \omega_n}$$

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

74

Realni:

RC sprega

Uticaj elemenata za spregu na amplitudsku karakteristiku pri NF

Pretpostavimo da je k pojačavača vezano kaskadno i da su pojačavači identični tako da je:

$$\omega_{n1} = \omega_{n2} = \dots = \omega_{nk} = \omega_n$$

$$A_{un} = \left(A_0 \frac{j \omega / \omega_n}{1 + j \omega / \omega_n} \right)^k$$

Tada će granična frekvencija biti:

$$\omega_{un} = \frac{\omega_n}{\sqrt[k]{2 - 1}}$$

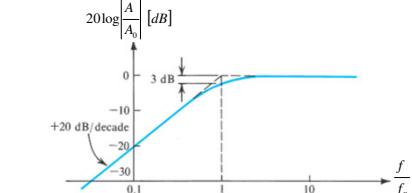
$$> \omega_n$$

Višestepeni pojačavači

76

RC sprega

$$\omega_n = \frac{1}{C_C(R_{i1} + R_{u2})}$$



30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

75

Realni:

RC sprega

Za one koji žele da nauče više

Potrošač priključen za pojačavač preko C_{S2}

$A_{vn} = \frac{V_p}{V_g} = A_1 \frac{R_u j \omega C_{C1}}{1 + j \omega C_{C1} (R_u + R_g)} \frac{R_p j \omega C_{C2}}{1 + j \omega C_{C2} (R_p + R_i)}$

$\tau_{C1} = C_{C1} (R_g + R_u)$ $\tau_{C2} = C_{C2} (R_i + R_p)$

$A_n = A_1 \frac{j \omega \tau_{C1}}{1 + j \omega \tau_{C1}} \frac{j \omega \tau_{C2}}{1 + j \omega \tau_{C2}}$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 77

Realni:

RC sprega

Za one koji žele da nauče više

Uticaj elemenata za spregu na amplitudsku karakteristiku pri VF može da se zanemari.

Na VF utiču parazitne kapacitivnosti (Millerov efekat). Dolazi do izražaja kompleksni oblik Z_u i Z_i . Tranzistori se ne ponačaju unilateralno.- deo signala sa izlaza vraća se ka ulazu

Na Z_u narednog stepena utiče opterećenje sa izlaza.

Na Z_i prethodnog stepena utiče Z iz pobude.

Zato je analiza veoma složena i obavlja se uz pomoć računara.

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 79

Realni:

RC sprega

Za one koji žele da nauče više

Pojačavač sa C u sorsu/emitoru (C_S ili C_E) na NF

Ima tri pola, dominantni uz C_S (C_E)

$\tau_{C1} = C_{C1} (R_g + R_u)$

$\tau_{p2} = C_S / g_m$ MOSFET

$\tau_{p2} = C_E (r_e + R_B / (\beta + 1)) \approx C_E r_e$ BJT

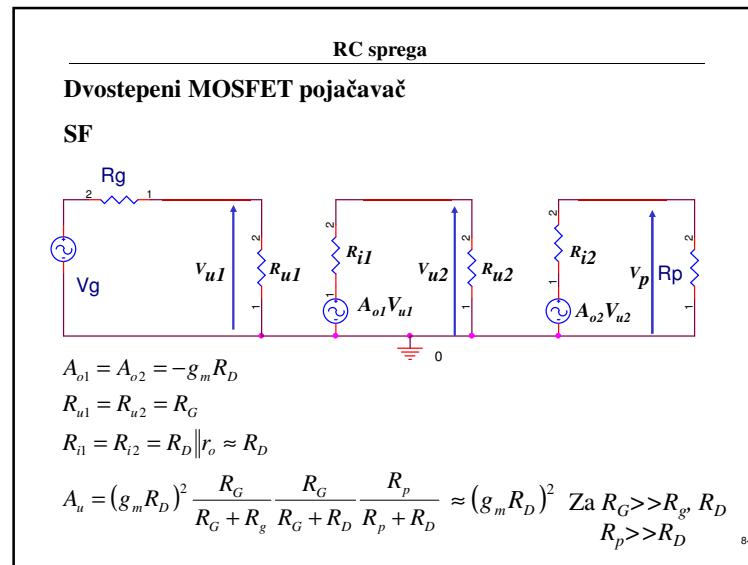
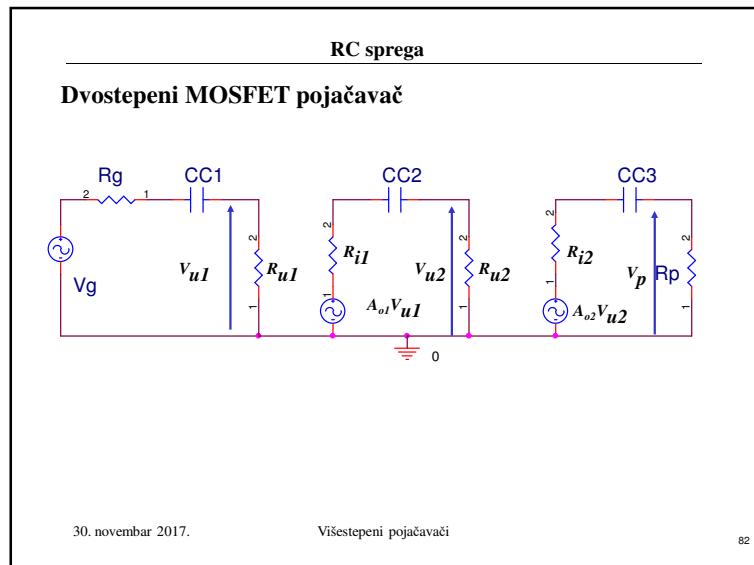
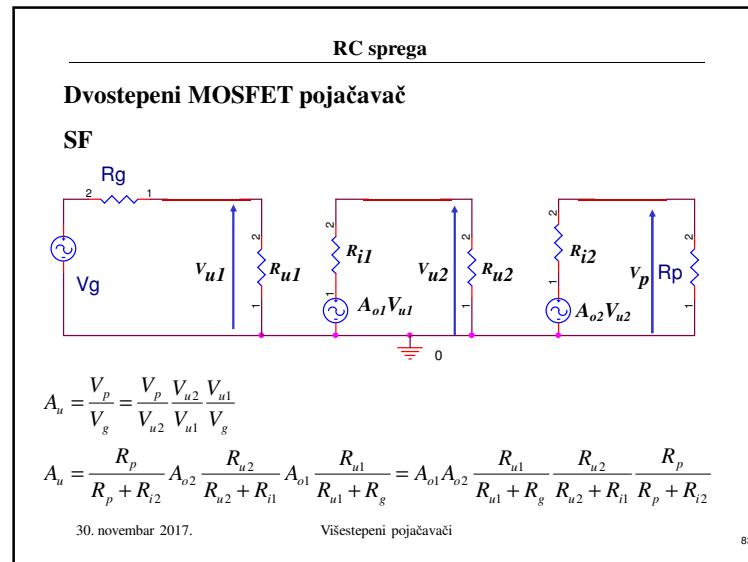
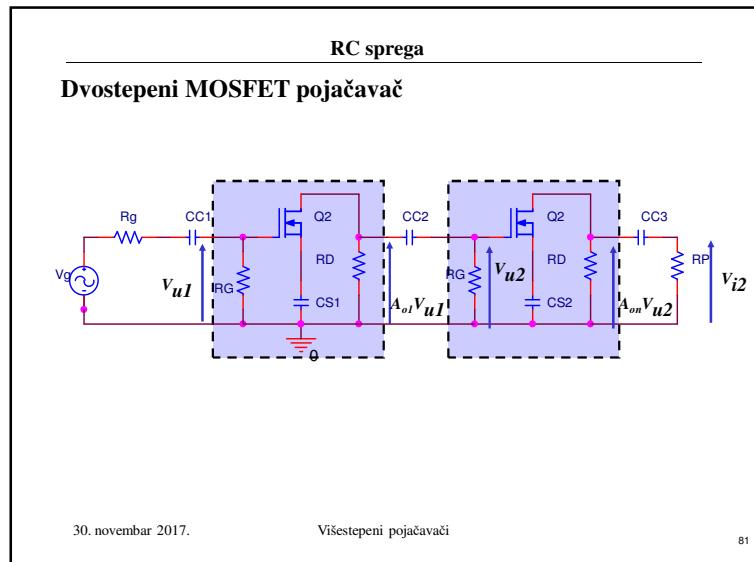
30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 78

RC sprega

Primer:

Dvostepeni MOSFET pojačavač

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 80



RC sprega

Dvostepeni MOSFET pojačavač

NF

$$A_u = \frac{V_p}{V_g} = \frac{V_p}{V_{u2}} \frac{V_{u2}}{V_{u1}} \frac{V_{u1}}{V_g}$$

$$A_u = \frac{R_{u1}}{R_{u1} + R_g + 1/j\omega C_{c1}} \frac{R_{u2}}{R_{u2} + R_{i1} + 1/j\omega C_{c2}} A_{o1} \frac{R_p}{R_p + R_{i2} + 1/j\omega C_{c3}} A_{o2}$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 85

RC sprega

Dvostepeni MOSFET pojačavač

NF

$$A_{o1}(j\omega) = A_{o2}(j\omega) \approx -g_m R_D \frac{j(\omega/\omega_{p2})}{1 + j(\omega/\omega_{p2})}; \quad \omega_{p2} = g_m / C_s;$$

$$C_{c1} = C_{c2} = C_{c3} = C_c$$

$$A_u \approx (g_m R_D)^2 \frac{(j\omega C_c)^3 R_G^2 R_p}{(1 + j\omega C_c R_G)^2} \frac{1}{1 + j\omega C_c (R_p + R_D)} \left(\frac{j(\omega/\omega_{p2})}{1 + j(\omega/\omega_{p2})} \right)^2$$

$$A_u = A_{o1} A_{o2} \frac{j\omega C_{c1} R_G}{1 + j\omega C_{c1} (R_G + R_g)} \frac{j\omega C_{c2} R_G}{1 + j\omega C_{c2} (R_G + R_D)} \frac{j\omega C_{c3} R_p}{1 + j\omega C_{c3} (R_p + R_D)}$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 87

RC sprega

Dvostepeni MOSFET pojačavač

NF

$$A_u = A_{o1} A_{o2} \frac{j\omega C_{c1} R_{u1}}{1 + j\omega C_{c1} (R_{u1} + R_g)} \frac{j\omega C_{c2} R_{u2}}{1 + j\omega C_{c2} (R_{u2} + R_{i1})} \frac{j\omega C_{c3} R_p}{1 + j\omega C_{c3} (R_p + R_{i2})}$$

$$A_u = A_{o1} A_{o2} \frac{j\omega C_{c1} R_G}{1 + j\omega C_{c1} (R_G + R_g)} \frac{j\omega C_{c2} R_G}{1 + j\omega C_{c2} (R_G + R_D)} \frac{j\omega C_{c3} R_p}{1 + j\omega C_{c3} (R_p + R_D)}$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 86

RC sprega

Dvostepeni MOSFET pojačavač

VF

Kapacitivnosti za spregu C_{c1} i C_{c2} i C_s predstavljaju kratak spoj na VF.

Dominiraju parazitne kapacitivnosti tranzistora.

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 88

RC sprega

Dvostepeni MOSFET pojačavač

VF

Tranzistor nije unilateralan usled C_{gd}

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

89

Direktna sprega - primena u IC

Za one koji žele da nauče više

Problemi – izazovi

- polarizacija aktivne komponente u narednom stepenu (radna tačka u aktivnoj oblasti, a jednosmerni signal na ulazu je veliki jer je definisan radnom tačkom na izlazu prethodnog stepena).

30. novembar 2017.

91

RC sprega

Dvostepeni MOSFET pojačavač

VF

Analiza na VF je složena jer tranzistori nisu unilateralni, tako da Z_u zavisi od opterećenja na izlazu, a Z_i od opterećenja na ulazu.

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

90

Direktna sprega - primena u IC

Za one koji žele da nauče više

Problemi – izazovi

- nestabilnost jednosmernih nivoa na izlazu usled međusobne zavisnosti DC nivoa (svi su u vezi sa svima).

Ključno je stabilizovati prvi stepen jer ga ostali "prate" i pojačavaju efekte

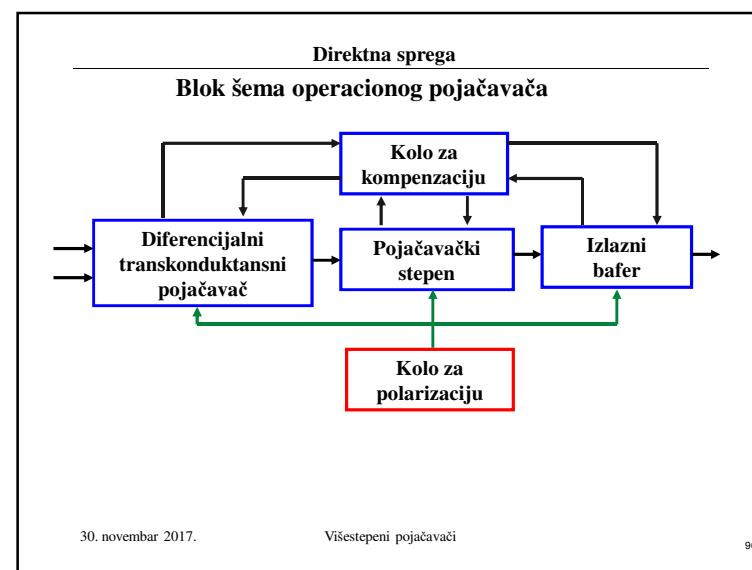
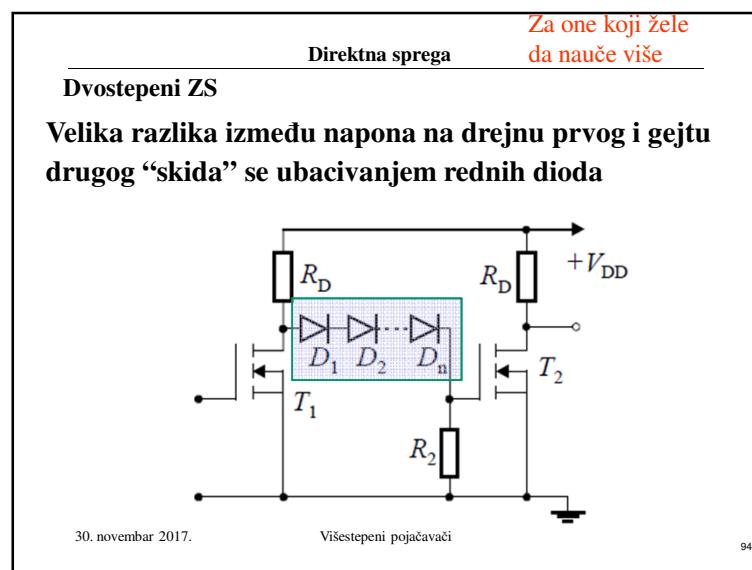
30. novembar 2017.

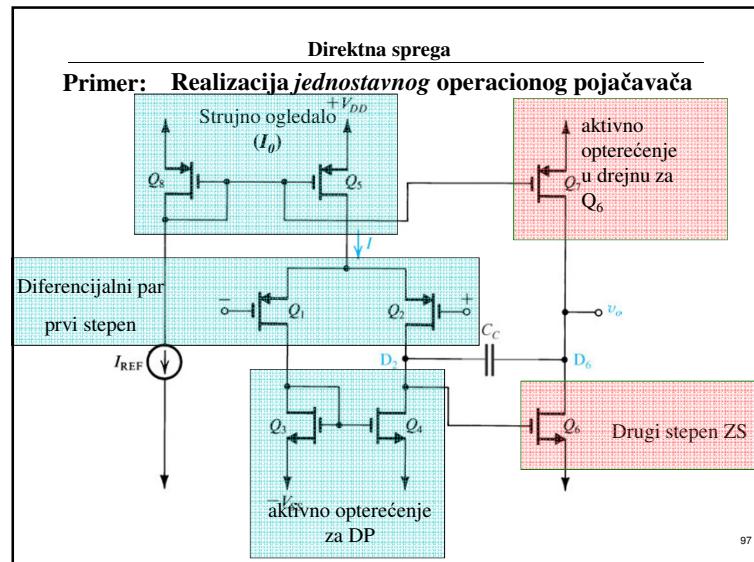
Višestepeni pojačavači

92



Direktna sprega	
Uobičajeno je da se koristi dinamička otpornost MOS tranzistora umesto R.	
U CMOS IC, RT svakog stepena (grane) podešava se preko izvora referentnih napona i struja.	
Izvore konstantne struje smo pominjali.	
Pojedinim granama podešava se RT korišćenjem složenijih strujnih ogledala.	
Za definisanje referentne struje i RT* neophodno je obezbediti polarizaciju preko izvora referentnog napona.	
(* Npr. za ZG kod kaskodnih pojačavača)	
95	





Domaći 8.3: Realizacija sa MOST

• U kolu sa slike upotrebljeni su tranzistori sa $\mu_n C_{ox} = 160 \mu\text{A/V}^2$, $V_{tn} = 0.7\text{V}$, $\mu_p C_{ox} = 40 \mu\text{A/V}^2$, $V_{tp} = -0.8\text{V}$, $V_{An} = -V_{Ap} = -10\text{V}$.

E7.3

Dimenzije tranzistora date su u tabeli

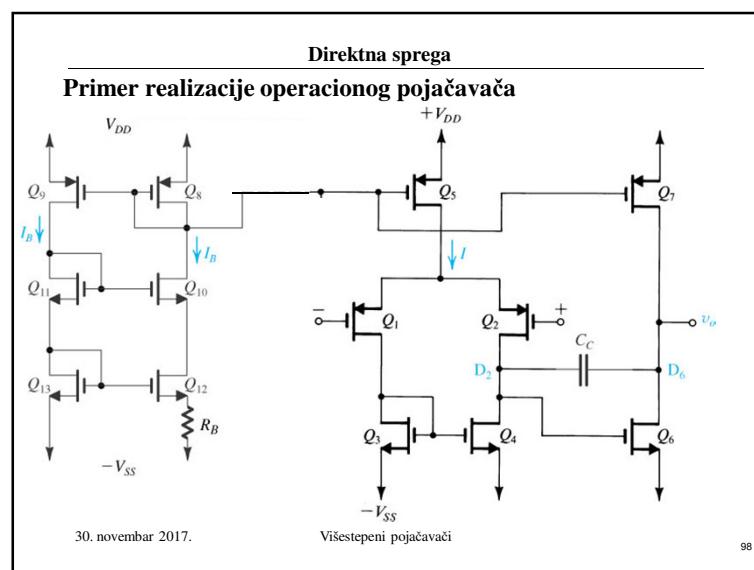
Poznato je $I_{REF} = 90 \mu\text{A}$, $V_{DD} = V_{SS} = 2.5\text{V}$.

Dopuniti podatke u Tabeli i naći ukupno naponsko pojačanje.

Sugestija: Najpre odrediti pojačanje svakog stepena posebno.

	Q_1	Q_2	Q_3	Q_4	Q_5	Q_6	Q_7	Q_8
W/L	20/0.8	20/0.8	5/0.8	5/0.8	40/0.8	10/0.8	40/0.8	40/0.8
$I_D(\mu\text{A})$								
$V_{GS}(\text{V})$								
$g_m(\text{mA/V})$								
$r_o(\text{k}\Omega)$								

Za one koji žele da nauče više



Jednostepeni pojačavači sa MOST



Šta smo naučili?

- Zašto se koriste višestepeni pojačavači?
- Električna šema, princip rada i osobine diferencijalnog pojačavača (MOS ili BJT).
- Višestepeni pojačavač napona: blok šema, ukupno pojačanje opterećenog pojačavača pobuđenog iz realnog izvora.
- Frekvencijske karakteristike višestepenih pojačavača sa RC spregom.

Na web adresi <http://leda.elfak.ni.ac.rs>

> EDUCATION > ELEKTRONIKA

slajdovi u pdf formatu

30. novembar 2017.

Jednostepeni MOSFET pojačavači

100

Diferencijalni i višestepeni pojačavači

Jednostepeni pojačavač sa MOST



Ispitna pitanja?

- Varijante realizacije diferencijalnih pojačavača (ulazno izlazni priključci, polarizacija i dinamičko opterećenje)
- Diferencijalno i pojačanje srednje vrednosti ulaznog signala diferencijalnih pojačavača (MOS ili BJT).
- Parametri diferencijalnih pojačavača (CMRR, naponski offset, PSRR, uzroci efekti i korekcija)
- Naponsko pojačanje m-tog pojačavača u kaskadnoj vezi.
- Načini realizacije kola za spregu pojačavača.
- Frekvenčne karakteristike dvostopenog pojačavača sa zajedničkim sorsom povezanih preko kondenzatora za spregu.

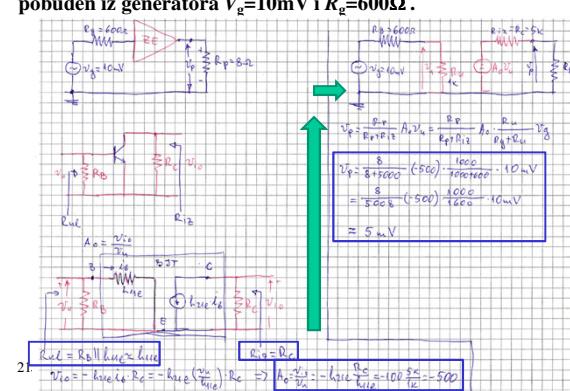
30. novembar 2017. Jednostepeni MOSFET pojačavači 101

2. Pojačavač sa zajedničkim emitorom



Rešenje Domaći 7.1:

Izračunati napon na potrošaču od $R_p=8\Omega$ pojačavača sa zajedničkim emitorom čiji su parametri: $R_C=5k$, $R_B=100k$, $h_{11E}=1k$, $h_{12E}=0$, $h_{21E}=100$, $h_{22E}=0$, ako je pobudjen iz generatora $V_g=10mV$ i $R_g=600\Omega$.



1. $V_g = 10mV$, $R_g = 600\Omega$, $R_B = 100k$, $R_C = 5k$, $R_p = 8\Omega$, $A_{11} = -100$, $A_{21} = 100$, $V_{BE} = 0.7V$

$V_E = \frac{R_B}{R_B + R_g} V_g = \frac{100k}{100k + 600} \cdot 10mV = 1.67mV$

$V_A = A_{11} V_E = -100 \cdot 1.67mV = -16.7mV$

$V_O = V_A + V_{BE} = -16.7mV + 0.7V = 0.533V$

2. $R_{out} = R_C \parallel h_{11E} \approx h_{11E}$

$V_{O1} = -h_{11E} \cdot i_E = -h_{11E} \cdot \frac{(V_O)}{R_C} = -h_{11E} \cdot \frac{0.533}{5k} = -h_{11E} \cdot \frac{0.1066}{1000} = -500$

103

Višestepeni pojačavači

Sledećeg časa

Pojačavači sa negativnom povratnom spregom

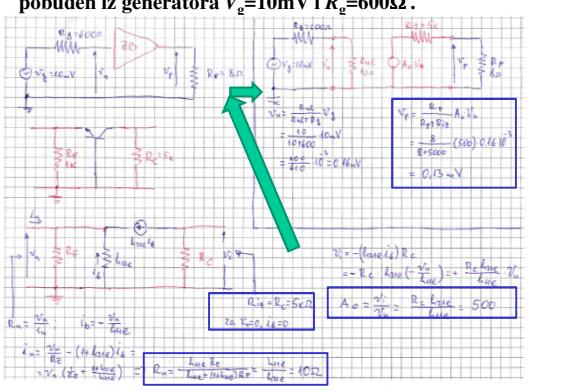
30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 102

3. Pojačavač sa zajedničkom bazom



Rešenje Domaći 7.2:

Izračunati napon na potrošaču od $R_p=8\Omega$ pojačavača sa zajedničkim emitorom čiji su parametri: $R_C=5k$, $R_B=1k$, $h_{11E}=1k$, $h_{12E}=0$, $h_{21E}=100$, $h_{22E}=0$, ako je pobudjen iz generatora $V_g=10mV$ i $R_g=600\Omega$.



1. $V_g = 10mV$, $R_g = 600\Omega$, $R_B = 1k$, $R_C = 5k$, $R_p = 8\Omega$, $A_{11} = -100$, $A_{21} = 100$, $V_{BE} = 0.7V$

$V_E = \frac{R_B}{R_B + R_g} V_g = \frac{1k}{1k + 600} \cdot 10mV = 1.67mV$

$V_A = A_{11} V_E = -100 \cdot 1.67mV = -16.7mV$

$V_O = V_A + V_{BE} = -16.7mV + 0.7V = 0.533V$

2. $R_{out} = R_C \parallel h_{11E} \approx h_{11E}$

$V_{O1} = -h_{11E} \cdot i_E = -h_{11E} \cdot \frac{(V_O)}{R_C} = -h_{11E} \cdot \frac{0.533}{5k} = -h_{11E} \cdot \frac{0.1066}{1000} = -500$

104

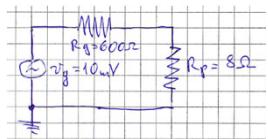
Diferencijalni i višestepeni pojačavači

4. Pojačavač sa zajedničkim kolektorom

Rešenje domaći 7.3:

Izračunati napon na potrošaču od $R_p=8\Omega$ ako je pobudjen iz generatora $V_g=10mV$ i $R_g=600\Omega$ u slučaju da je povezan:

a) Direktno;



$$V_p = \frac{R_p}{R_p + R_g} V_g = \frac{8}{8+600} 10mV = 0,13mV$$



21. novembar 2017.

Jednostepeni pojačavači sa BJT

105

4. Pojačavač sa zajedničkim kolektorom

Rešenje domaći 7.3 (nastavak): Izračunati napon na potrošaču od $R_p=8\Omega$ ako je pobudjen iz generatora $V_g=10mV$ i $R_g=600\Omega$ u slučaju da je povezan:

- b) preko pojačavača sa zajedničkim kolektorom čiji su parametri: $R_E=5k$, $R_B=100k$, $h_{11E}=1k$, $h_{12E}=0$, $h_{21E}=100$, $h_{22E}=0$;



$$\begin{aligned} V_p &= \frac{V_g}{R_g + R_i} A_v V_u = \frac{R_o}{R_o + R_i} + A_v \cdot \frac{R_o}{R_o + R_i} \cdot \frac{8}{8+100} \cdot 10mV = 4,9mV \\ &= 4,9mV \end{aligned}$$



21. novembar 2017.

107

4. Pojačavač sa zajedničkim kolektorom

Rešenje domaći 7.3: Izračunati napon na potrošaču od $R_p=8\Omega$ ako je pobudjen iz generatora $V_g=10mV$ i $R_g=600\Omega$ u slučaju da je povezan:

- b) preko pojačavača sa zajedničkim kolektorom čiji su parametri: $R_E=5k$, $R_B=100k$, $h_{11E}=1k$, $h_{12E}=0$, $h_{21E}=100$, $h_{22E}=0$;

$$\begin{aligned} V_p &= \frac{V_g}{R_g + R_i} A_v V_u = \frac{R_o}{R_o + R_i} + A_v \cdot \frac{R_o}{R_o + R_i} \cdot \frac{8}{8+100} \cdot 10mV = 4,9mV \\ &= 4,9mV \end{aligned}$$



$$\begin{aligned} V_p &= \frac{V_g}{R_g + R_i} A_v V_u = \frac{R_o}{R_o + R_i} + A_v \cdot \frac{R_o}{R_o + R_i} \cdot \frac{8}{8+100} \cdot 10mV = 4,9mV \\ &= 4,9mV \end{aligned}$$

21. novembar 2017.

106

4. Pojačavač sa zajedničkim kolektorom

Rešenje domaći 7.3 (nastavak): Izračunati napon na potrošaču od $R_p=8\Omega$ ako je pobudjen iz generatora $V_g=10mV$ i $R_g=600\Omega$ u slučaju da je povezan:

- c) preko kaskadne veze pojačavača sa zajedničkim emitorm iz domaćeg zadatka 7.1 (ulaz vezan za mikrofon) i pojačavača sa zajedničkim kolektorm iz tačke b) (izlaz vezan za zvučnik, R_p).



$$\begin{aligned} V_{ee} &= \frac{R_{12E}}{R_{12E} + R_{11E}} V_g = \frac{500}{500+100} 10mV = 6,25mV \\ V_{ue} &= \frac{R_{12E}}{R_{12E} + R_{11E}} V_g = \frac{500}{500+100} 10mV = 6,25mV \\ R_{12E} &= \frac{V_{ue}}{I_{ue}} = \frac{6,25mV}{(h_{11E}+1) I_{ue}} = \frac{6,25mV}{(1+100) I_{ue}} = \frac{6,25mV}{101 I_{ue}} \approx 62,5\Omega \end{aligned}$$



21. novembar 2017.

Jednostepeni pojačavači sa BJT

108

Statička prenosna karakteristika sa BJT

Za one koji žele da nauče više

Strujna

$$I_{C1} = f_1(V_{B1} - V_{B2})$$

$$I_{C2} = f_2(V_{B1} - V_{B2})$$

$$I_{E1} + I_{E2} = -I_o$$

$$I_{C1} + I_{C2} \approx I_o$$

V_{BE1} menjamo:
 V_{BE1} malo, T1 zakočen $\rightarrow V_{CE1} = V_{CC}$, $I_{C2} = I_o$

V_{BE1} raste, T1 vodi $\rightarrow I_{C1} \uparrow$, $V_{CE1} \downarrow$; $I_{C2} \downarrow$, $V_{CE2} \uparrow$

za veliko V_{BE1} , $I_{C1max} = I_o$, $V_{CE1min} = V_{CC} - I_o R_C$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 109

Za one koji žele da nauče više

Statička prenosna karakteristika BJT

Raspon (dinamika) ulaznog signala?

$$I_{E1} + I_{E2} = -I_o$$

$$V_{B1} - V_{B2} = V_{BE1} - V_{BE2}$$

$$-I_E = I_S e^{V_{BE}/V_T}$$

$$I_{C1} = -I_{E1} = \frac{I_o}{1 + e^{-(V_{B1}-V_{B2})/V_T}}$$

$$\Delta V_u = 4V_T \approx 100\text{mV}$$

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavač $\Delta V_u = 4V_T \approx 100\text{mV}$ 111

Statička prenosna karakteristika BJT

Za one koji žele da nauče više

Raspon (dinamika) izlaznog signala

$$(V_{iz})_{\max} = (V_{C1} - V_{C2})_{\max} = V_{CC} - (V_{CC} - R_C I_o) = R_C I_o$$

$$(V_{iz})_{\min} = (V_{C1} - V_{C2})_{\min} = (V_{CC} - R_C I_o) - V_{CC} = -R_C I_o$$

$$\Delta V_{iz} = (V_{izmax}) - (V_{izmin}) = 2R_C I_o$$

Raspon (dinamika) izlaznog signala proporcionalna sa R_C i I_o .

30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 110

Za one koji žele da nauče više

Statička prenosna karakteristika BJT

Strujna

$$I_{C2}/I_o$$

$$I_{C1}/I_o$$

$$g_m = I_o/4V_T$$

linearna oblast

nagib

$\Delta V_u = 4V_T \approx 100\text{mV}$

Pojačanje direktno zavisi od struje I_o
 Veće I_o , veće pojačanje

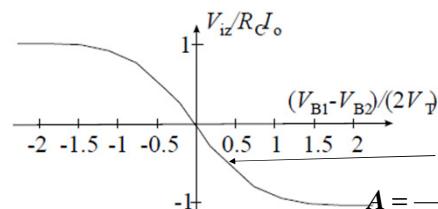
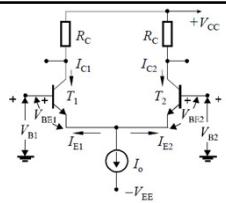
30. novembar 2017. Višestepeni pojačavači 112

Diferencijalni i višestepeni pojačavači

Za one koji žele da nauče više

Napomka

$$\begin{aligned} V_{iz} &= V_{C1} - V_{C2} \\ &= (V_{CC} - R_C I_{C1}) - (V_{CC} - R_C I_{C2}) \\ &= R_C (I_{C2} - I_{C1}) \end{aligned}$$



$$A = \frac{\partial V_{iz}}{\partial (V_{B1} - V_{B2})} \Big|_{V_{B1} = V_{B2}} = 2R_C \left(\frac{I_o}{4V_T} \right) = -2R_C \cdot g_{md}$$

30. novembar 2017.

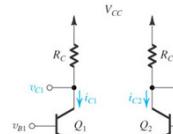
Višestepeni pojačavači

113

Statička prenosna karakteristika BJT

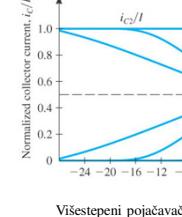
Za one koji žele da nauče više

Povećanje dinamičkog opsega ulaznog napona postiže se ugradnjom emitorskih otpornika u oba tranzistora (negativna povratna sprega)



(a)

30. novembar 2017.



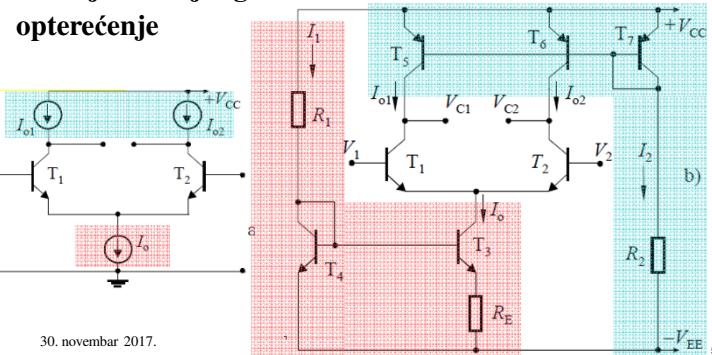
114

Diferencijalni pojačavači

Poboljšanje performansi

Veće pojačanje zahteva veće R_C (R_D)

Rešenje – strujni generatori kao dinamičko opterećenje



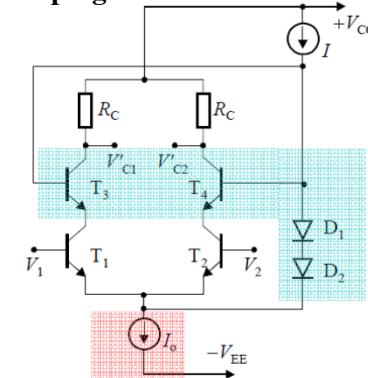
30. novembar 2017.

Za one koji žele da nauče više

Poboljšanje performansi

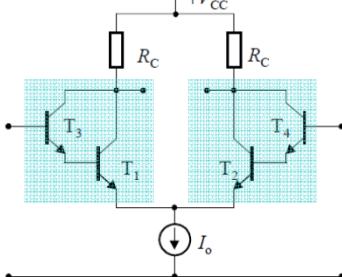
Veće pojačanje – bolji osnovni pojačavači

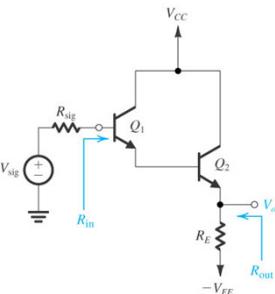
Rešenje – kaskodna sprega

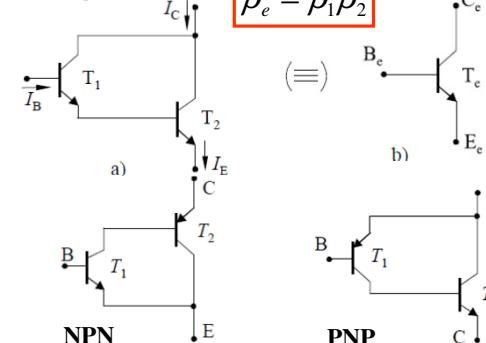
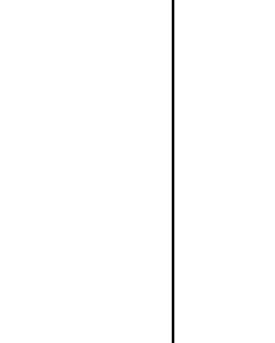


Višestepeni pojačavači

116

Poboljšanje performansi Za one koji žele da nauče više	Veće pojačanje – tranzistori sa većim β Veća ulazna otpornost Rešenje – Darlingtonov par
	
30. novembar 2017.	Višestepeni pojačavači
117	

Za one koji žele da nauče više Direktna sprega	Darlingtonova sprega 	Za one koji žele da nauče više Direktna sprega
ZC-ZC veza Velika ulazna, mala izlazna otpornost		I obezbeđuje da Q₁ radi u oblasti sa velikim β
30. novembar 2017.		Višestepeni pojačavači
119		

Direktna sprega Za one koji žele da nauče više	$\beta_e = \beta_1 \beta_2$
Direktnom spregom može da se postigne veće β i veća ulazna otpornost tranzistora	
Darlingtonova sprega	
	$\beta_e = \beta_1 \beta_2$
	(\equiv)
NPN	PNP
30. novembar 2017.	Višestepeni pojačavači
118	

Strujna razdešenost - offset Za one koji žele da nauče više	Strujni offset Usled nesavršenosti proizvodnje, diferencijalni par imaće različito β. Zato će se razlikovati I_C čak i kada su I_B iste.	Za one koji žele da nauče više
$I_{OS} = I_{B1} - I_{B2} =$ $= \left(\frac{I_{C1}}{\beta_1} - I_1 \right) - \left(\frac{I_{C2}}{\beta_2} - I_2 \right)$		
Tipična vrednost strujnog ofseta iznosi 10% nominalne vrednosti struje baze.		
I zbog toga je potrebno da I_B budu male (znači: R_u veliko, tranzistori sa velikim β)		
I_{OS} zavisi od temperature		

Strujna razdešenost - offset

Za one koji žele
da nauče više

Kompenzacija strujnog ofseta

$$I_{B1} = \frac{I_{C1}}{\beta_1} - I_1$$
$$I_{B2} = \frac{I_{C2}}{\beta_2} - I_2$$
$$I_{OS} = I_{B1} - I_{B2} =$$
$$= \left(\frac{I_{C1}}{\beta_1} - I_1 \right) - \left(\frac{I_{C2}}{\beta_2} - I_2 \right)$$

30. novembar 2017.

Višestepeni pojačavači

121