#### Seminarul 4

## Amplificatoare de semnal mic cu TB și TU

# S4.1. Amplificatoare de semnal mic cu TB

### **Aplicații**

**Ap. 1 (Examen 2015).** Pentru circuitul din fig. S4.1 **se cunoaște**:  $Q_1(V_{BE} = 0.6V, \ \beta_F = 100), \ C1$  și  $C_2$  sunt scurtcircuit la frecvența de lucru  $(C_{\infty})$ .

### Se cere:

- a) PSF-ul și regimul de funcționare pentru Q<sub>1</sub>;
- b) parametrii dinamici pentru  $Q_1(g_m \sin r_\pi)$ ;
- c) schema de curent alternativ;
- d) schema echivalentă la semnal mic, frecvente medii.
- e) amplificarea în tensiune,  $a_v = v_o/v_i \;\;$  și rezistența de intrare,  $R_i.$

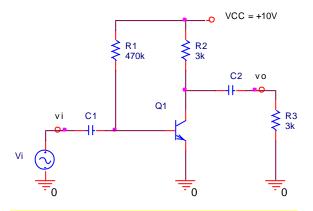


Fig. S4.1. Schema circuitului pentru ap. 1 TB

### Rezolvare

S4/Ap. 1-TB (Examen 2015)

Se cere:

a) PSF-ul n regimmel de fructionere pt 21,

Resolvere

In c.c. 
$$\frac{1}{2\pi f \cdot C_1} \rightarrow \infty$$
  
in c.c.  $\frac{1}{2\pi f \cdot C_1} \rightarrow \infty$ 

TKT (01): - Vcc + R1. IB+

+ VBE = 0 (1)

TK+(02): -Vcc + R2Ic+

+ VCE = 0 (2)

(1) 
$$I_B = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{R_B} = \frac{10 - 0.6}{470} = \frac{9.4 V}{470 k R} = 0.02 mA$$

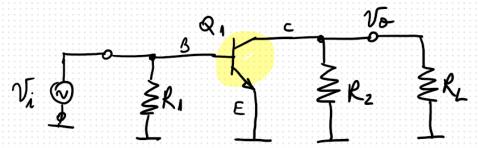
VCE> VCE, not = 0,6V => Q in RAN VBE = 0,6V

6) Parametris dinamici pt. Q1 (gm, 127)

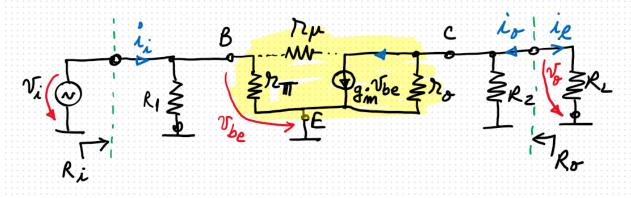
$$\chi_{\pi} = \frac{\beta F}{gm} = \frac{100}{80} = 1.25 \frac{V}{mA} = 1.25 k \Omega$$

> 1 / Ap. 15

e) Scheme de c.a.



d) Schema exhivolentà la semuel mic, frewente medii



e) 
$$Q_{V} = \frac{V_{\sigma}}{V_{\lambda}}$$
,  $R_{\lambda}$ ,  $(R_{\sigma})$ 

$$V_{\lambda} = V_{\delta}e$$
,  $V_{\sigma} = -g_{m}$ .  $V_{\delta}e$ .  $(R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_{\sigma}||R_$ 

$$A_{V} = -g_{m} \cdot (R_{L} | R_{2}) = -80 \frac{3 \cdot 3}{3 + 3} = -120 \frac{V}{V}$$

$$R_{\lambda} = \frac{V_{\lambda}}{i_{\lambda}} = (R_{1} | R_{T}) = \frac{420 \cdot 1/25}{470 + 1/25} \approx 1.25 \text{ K.J.}$$

$$R_{\theta} = \frac{V_{\theta}}{i_{T}} |_{V_{\theta}} = 0 = R_{\sigma} | R_{2} \approx R_{2} = 3 \text{ K.J.}$$

## S4.2. Amplificatoare de semnal mic cu TU

**Ap. 1. (Examen 2014**) Pentru circuitul din fig. S4.2 se cunoaște că:  $J_1 \equiv J_2(I_{DSS} = 1 \text{ mA}, V_T = -2V)$ , condensatoarele sunt de tip  $C\infty$ . **Se cere:** 

- a) Tipul de dispozitive utilizate;
- b) PSF-urile și regimurile de funcționare pentru J<sub>1</sub> și J<sub>2</sub>;
- c) Panta, g<sub>m</sub> pentru J<sub>1</sub>;
- d) Schema echivalentă de curent alternativ;
- e) Schema echivalentă la semnal mic, frecvențe medii;
- f) Amplificare în tensiune,  $a_v$  și rezistența de intrare,  $R_i$ .

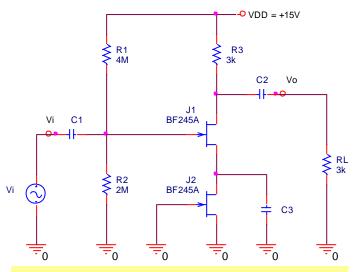


Fig. S4.2. Schema circuitului pentru ap. 1 TU

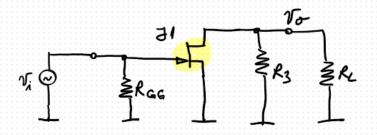
Sch. C.C.

$$34/A_{P}1-TU$$
 $41=32(1_{bss}=1mh)$ 
 $V_{T}=-2V$ )

 $C_{1},C_{2}C_{3}\rightarrow C\infty$ 
 $C_{1},C_{2}C_$ 

Sq/Ap 16-TV

c) Panta, 
$$g_{m}$$
  $pA \rightarrow J1$ 
 $i_{D} = T_{DSS} \left(1 - \frac{V_{GS}}{VT}\right)^{2}$ 
 $g_{m} = \frac{\partial i_{D}}{\partial V_{GS}}|_{BF} = \frac{2 T_{DSS}}{-VT} \left(1 - \frac{V_{GS}}{VT}\right)$ 
 $g_{m} = \frac{2 \cdot L}{-(-2)} \left(1 - \frac{Q}{-Z}\right) = 1 \text{ an } A/V$ 
 $d) \leq ch \cdot c \cdot a \cdot d$ 



RGG = (R11/R2) = 
$$\frac{2.4}{2+4} = \frac{8}{6} = 1,33 M D$$
  
e) Scheme selviralenta la  
semual mic, frecv. medii

$$V_{i}$$
 $Q_{i}$ 
 $Q_{i$ 

$$V_i = V_g S$$
  
 $V_o = -g_m \cdot V_g s \cdot (r_{as} || R_3 || R_4)$ 

**Ap. 2.** (Examen 2015) Pentru circuitul din fig. S4.3 se cunoaște că:  $J_1$  ( $I_{DSS} = 18$  mA,  $V_T = -1.8V$ ),  $D_1 \equiv D2(V_D = 0.6V)$  și condensatoarele sunt de tip  $C\infty$ .

#### Se cere:

- a) Tipul de dispozitive utilizate;
- b) PSF-urile și regimurile de funcționare pentru J<sub>1</sub>;
- c) Panta,  $g_m$  pentru  $J_1$ ;
- d) Schema echivalentă de curent alternativ;
- e) Schema echivalentă la semnal mic, frecvențe medii;
- f) Amplificare în tensiune, a<sub>v</sub> rezistența de intrare, R<sub>i</sub> rezistența de ieșire, R<sub>o</sub> și amplificarea în curent, a<sub>i</sub>.

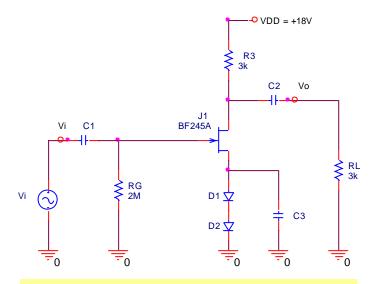


Fig. S4.3. Schema circuitului pentru ap. 2 TU

$$V_{GS} \leq 0$$

$$V_{T} \leq V_{GS} \leq 0$$

$$V_{GS} \leq 0$$

$$V_{GS} = V_{G} - V_{S} = 0$$

$$V_{GS} = V_{G} - V_{S} = 0$$

$$V_{GS} = V_{G} - V_{S} = 0$$

$$V_{GS} = -1/2V$$

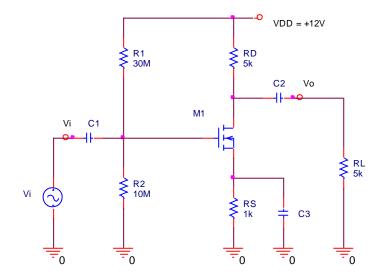
$$V_{GS} = -2V_{D1} = -1/2V$$

### Seminarul 4

**Ap. 3.**  $M_1(V_T = 1V, \beta = 1mA/V^2)$ , condensatoarele sunt  $C_{\infty}$ .

### Se cere:

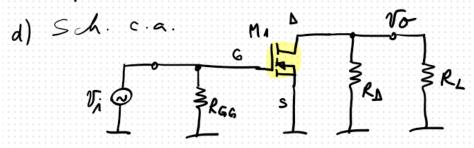
- a) Tipul de dispozitiv utilizat;
- b) PSF-urile și regimurile de funcționare pentru M<sub>1</sub>;
- c) Panta,  $g_m$  pentru  $M_1$ ;
- d) Schema echivalentă de curent alternativ;
- e) Schema echivalentă la semnal mic, frecvențe medii;
- f) Amplificare în tensiune,  $a_v$  rezistența de intrare,  $R_i$  rezistența de ieșire,  $R_o$  și amplificarea în curent,  $a_i$ .



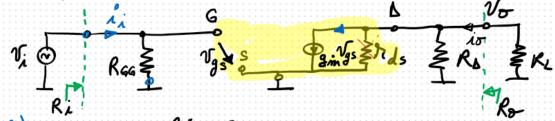
### Dispozitive electronice și electronică analogică

S4 / Ap3 - TU  $M_{1}(V_{7}=1V; \beta=\frac{1mA/V^{2}}{})$ Se cere: a) Tipul de digues 70 utilizat; Raspuns TEC-MOS cu conol indus M) b) PSF-ul  $V_G = \frac{k_2}{\rho_{1+1/2}} V_{bb} = \frac{10}{40 + 30} 12 = 3 V$ TKT(81): - VG + VGS + R5 IN=0 (1) TKT(02): - VDD + RD ID + VDS+ Rs Is = 0 (2) Ec de dispositiv: ID=B(VGS-VT)2(3) VDS>VDS, rot V65 > VT = 1V (1)+(3) -> Vas (+1) ID (2) -> VAS anta  $| J_m |_{rA}$ . MI  $| I_b = \beta (V_{GS} - V_T)^2$   $| J_m = \frac{\partial I_J}{\partial V_{GS}} |_{PSF} = 2\beta (V_{GS} - V_T)$ e) Panta 1 gm pt. MI 1) Sch. c.a.

S4/A, 36-TV



e) Scheme chivalentà la semul mic, prevente medi



f) ar, ai, Ri, Ro

$$R_{A}^{*} = \frac{V_{A}^{*}}{v_{A}} = R_{GG} = (R_{1} || R_{2}) = \frac{30.10}{30+10} = 7.5 M L$$

$$R_{o} = \frac{V_{o}}{i_{o}}|_{V_{A}=o} = R_{b} || rds \cong R_{b} = SKR$$

$$\Omega_{i} = \frac{I_{D}}{i_{i}} = g_{m} \cdot v_{gs} \frac{R_{b}}{R_{b}+R_{L}} \cdot \frac{R_{66}}{v_{gs}} = g_{m} \cdot \frac{R_{b}}{R_{b}+R_{L}} \cdot R_{66}$$

$$i_{i} = \frac{v_{gs}}{R_{66}} / P_{p} \cdot 10 \text{ m A/V}$$