## Circuitos Eletrônicos Analógicos

#### 2a Avaliação - 20/11/17 Sem Consulta - Duração: 2h 40min

Nome:	

#### Justifique sucintamente as passagens A interpretação é parte integrante da questão

Questão 1 (Valor 3.5) - Considerando transistores QN, QP e Q1 com os parâmetros listados e assumindo as hipóteses necessárias:

a) (valor 1.25) Projetar o circuito linear da Figura 1, tendo como condição quiescente  $I_{QN\_quies} = I_{QP\_quies} = 5mA$ ,  $I_{Q1\_quies} = 3mA$  e  $Vo\_max = 5V$ . Admitir que  $I_{O1}$  permaneça aproximadamente constante.

IC\_QN = 
$$5\text{mA} \rightarrow \text{VBE}_Q\text{N} = 0.025 * \ln (5\text{m}/0.5\text{p}) = 0.575\text{V}$$
  
IC\_QP =  $5\text{mA} \rightarrow \text{VBE}_Q\text{P} = 0.025 * \ln (5\text{m}/0.24\text{p}) = 0.593\text{V}$   
VBB =  $0.575 + 0.593 = 1.168\text{V}$ 

VBE\_Q1 = 
$$0.025 * \ln (3m/0.024p) = 0.638V$$
  
VBB =  $0.638V * (1+R2/R1) = 1.168V -> R2/R1 = 0.83$ 

$$\rightarrow$$
 Seja R1 = 1 KOhm -> R2 = 0.83 KOhm

Semiciclo positivo:

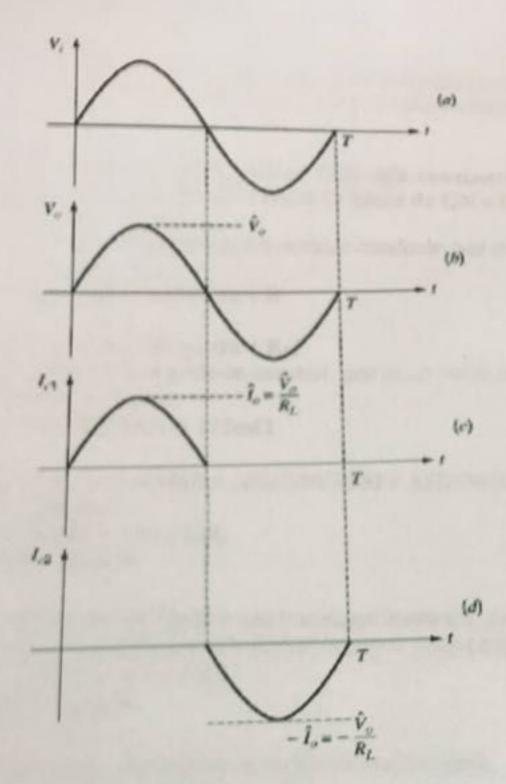
IR3 = IR2 + IC\_Q1 + VLmax/beta\*RL  
IR3 = 
$$0.64/1K + 3m + 5/(450 * 8) = 0.64m + 3m + 1.4m = 5.04mA$$
  
IC\_QN =  $625mA -> VBE_QN = 0.025 * ln (625m/0.5p) = 0.696V$ 

$$7.5V = 5.04m * R3 + 0.696V + 5V$$
  
 $\rightarrow R3 = 357 Ohms$ 

Semiciclo negativo:

IR4 = IR1 + IC\_Q1 + VLmax/beta\*RL  
IR3 = 
$$0.64/1K + 3m + 5/(300 * 8) = 0.64m + 3m + 2m = 5.64mA$$
  
-7.5V = -5.64m \* R4 - 0.714V - 5V  
 $\rightarrow$  R4 = 316 Ohms

b) (valor 0.5) Tendo como referência vin senoidal, esboçar, em detalhes, as formas de onda das correntes IC\_QN, IC\_QP e I\_RL, na condição de Vo\_max = 5V.



c) (valor 0.75) Deduza a expressão de eficiência do estágio. Qual a eficiência na condição de amplitude de 2.5V à saída?

$$I_{\text{supply}} = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} I_{c1}(t)dt = \frac{1}{T} \int_{0}^{T/2} \frac{\hat{V}_{o}}{R_{L}} \sin\left(\frac{2\pi t}{T}\right) dt = \frac{1}{\pi} \frac{\hat{V}_{o}}{R_{L}} = \frac{1}{\pi} \hat{I}_{o}$$

$$P_{\text{supply}} = 2V_{CC}I_{\text{supply}} = \frac{2}{\pi} \frac{V_{CC}}{R_L} \hat{V}_o \quad P_L = \frac{1}{2} \frac{\hat{V}_o^2}{R_L}$$

$$\eta_C = \frac{P_L}{P_{\text{supply}}} = \frac{\pi}{4} \frac{\hat{V}_o}{V_{CC}}$$

$$P_L = 0.5 \times 2.5^2/8 = 0.39W$$
  
 $P_{DC} = 2 \times 7.5 \times 0.312/3.14 = 1.49W$   
 $\eta = (3.14/4) 2.5/7.5 \times 100 = 26.2\%$ 

- d) (valor 1.0) Considerando o dimensionamento proposto no item a), determinar CB para se processar um sinal na banda 100Hz – 16KHz. Admita V<sub>in</sub> com R<sub>source</sub> = 0.
- → Considera-se que a tensão VBB seja constante, ou seja, no modelamento pode ser considerado um curto entre as bases de QN e QP;
- Seja o caso de apenas um transistor conduzir; por ex QN (semiciclo positivo).

Rin visto pelo terminal de CB:

 $Rin = R4 // R3 // \beta_{QN} (re + R_L)$ 

Para cálculo de re pode-se assumir, por ex, o valor médio de IC\_QN no ciclo positivo =  $625 \text{mA/m} \cong 200 \text{mA}$ .

 $re = 25 \text{mV}/200 \text{mA} = 125 \text{m}\Omega$ .

 $Rin = 300//330//450x8 = 300//330/3600 = 157//3600 \cong 150\Omega$ 

fc = 50Hz (ex)

 $50 = 1/(6.28 \times 150 \times CB)$ 

 $\rightarrow$  CB = 21.2uF

- ou seja o caso de apenas um transistor conduzir; por ex QP (semiciclo negativo).

 $Rin = 300//330//300x8 = 300//330/1800 = 157//1800 \cong 145\Omega$ 

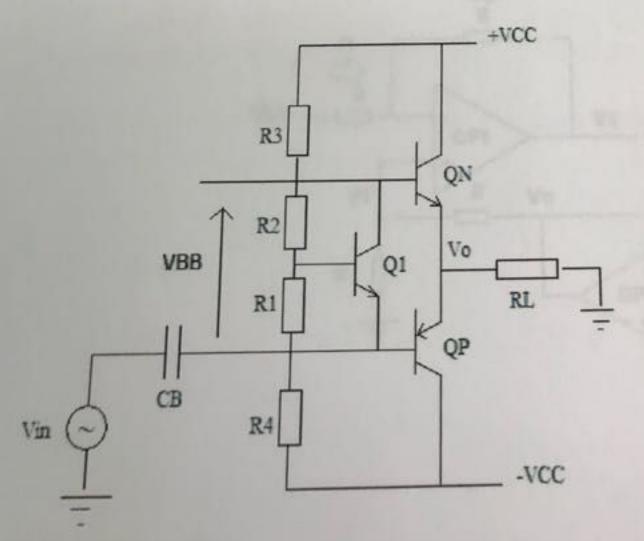
 $50 = 1/(6.28 \times 145 \times CB)$ 

 $\rightarrow$  CB = 22.4uF

- ou seja o caso de ambos transistores conduzirem;

 $re \cong 25mV/5mA = 5\Omega$ .

Rin =  $300//330//[450x(8+5]//[300x(8+5)] = 300//330/5200//3900 = 157//2230 \cong 146\Omega$  $\rightarrow$  CB = 22.4uF



$$I_{S_{QN}} = 0.5pA$$
  
 $I_{S_{QP}} = 0.24pA$   
 $I_{S_{Q1}} = 0.024pA$ 

$$\beta_{QN} = 450$$
 $\beta_{QP} = 300$ 

$$\beta_{Q1} = 300$$

$$VCC/-VCC = +7.5/-7.5 V$$
  
 $V_T = 25mV$ 

$$IC_Q1 = 3mA \cong constante$$

$$RL = 8\Omega$$

Figura 1

Questão 2 (Valor 1.5) - Um amplificador realimentado negativamente em configuração série-paralelo foi projetado. Utilizou-se um opamp com  $r_i = 100 \text{K}\Omega$  e  $r_o = 100 \Omega$ . Durante teste com entrada senoidal, aplicou-se realimentação com  $\beta = 0.4$ , medindo-se  $r_{\text{eff}} = 0.25 \Omega$ . Admitindo-se que o opamp seja a polo dominante, com banda passante BW = 15Hz e frequencia de ganho unitário 3MHz, em que frequência de sinal o teste ocorreu?

Opamp: GBW = G 15Hz = 3MHzG (malha aberta, baixas frequencias)  $A_{DC} = 200k \text{ V/V}$ 

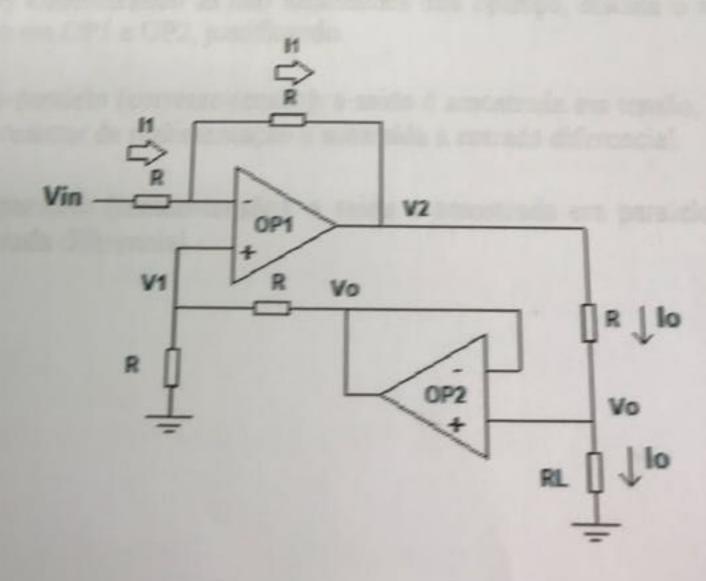
rof = ro/(1+ $\beta$ A<sub>t</sub>) = 100/(1 + 0.4 x A<sub>t</sub>) = 0.25 1+0.4A(f) = 100/0.25 = 400 A(f)  $\equiv$  400/0.4 = 1k = 60dB

Tendo-se a queda 20dB/dec, a frequência de medição está 3 decadas abaixo de ft = 3MHz, ou seja, 3KHz.

A(f) = Ao/(1+jf/fc)  $|A(f)| = Ao/[(1+(f/fc))^2]^{0.5}$ Para f/fc >> 1 |A(f)| = Ao/(f/fc) ou  $f/fc = 200k/1k \times fc = 200 \times 15 = 3Khz$  |A(f)| = Ao/(f/fc) ou Ao fc /f = ft/f = 1Kf = ft /1K = 3M/1k = 3Khz

Questão 3: (Valor 2.0) - Na Figura 2, considerando amplificadores operacionais ideais e R<sub>L</sub> uma resistência de carga,

a) (valor 1.0) determinar a transferência I<sub>0</sub>/V<sub>in</sub>,



$$V2 = V1 - I1R$$

$$V1 = \frac{Vo}{2}$$

$$Io = \frac{V2}{R} - \frac{Vo}{R}$$

$$Io = \frac{Vo}{RL}$$

$$R\left(\frac{Vo}{RL} + \frac{Vo}{R}\right) = V2$$

$$R\left(\frac{Vo}{RL} + \frac{Vo}{R}\right) = \frac{Vo}{2} - I1R$$

$$\frac{RVo}{RL} + \frac{Vo}{2} = -I1R = V1 - Vin = \frac{Vo}{2} - Vin$$

$$\frac{RIORL}{RL} = -Vin$$

b) (valor 0.5) qual a variação em Io ao dobrar-se o valor de RL?

Como Io não depende de RL, não há variação em Io.

c) (valor 0.5) Considerando as não idealidades dos opamps, discuta o mecanismo de realimentação em OP1 e OP2, justificando.

OP1: paralelo-paralelo (corrente-tensão): a saída é amostrada em tensão, convertida em corrente pelo resistor de realimentação e subtraída à entrada diferencial.

OP2: série – paralelo (tensão-tensão): a saída é amostrada em paralelo com  $\beta = 1$  e subtraída à entrada diferencial.

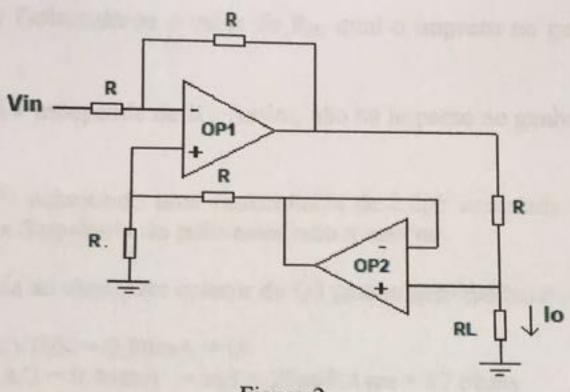
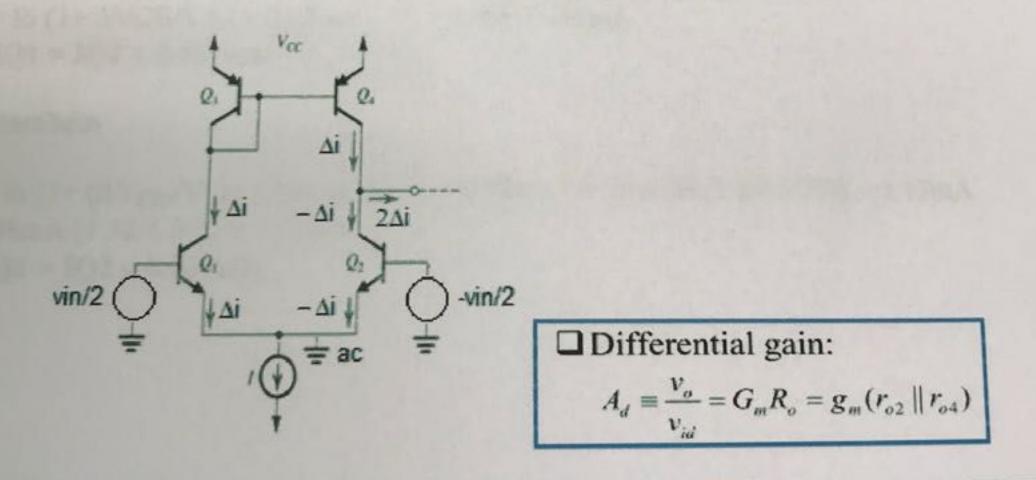


Figura 2

Questão 4 (Valor 3.0) – Considere o circuito da Figura 3 e parâmetros listados. Transistores possuem a mesma área de junção emissor-base. Considere, inicialmente, para Q1 – Q4, |VA| = 20V e para Q5 - Q7,  $|VA| \rightarrow \infty$ . Assumindo as hipóteses necessárias,

a) (valor 1.0) Justificando, determine, literal e numericamente, o ganho de pequenos sinais Av = V<sub>o</sub>/V<sub>in</sub>, em médias frequencias.



# Mesmo a saída sendo referenciada ao terra, o ganho é integral

$$35dB = 56.2$$
  
 $ro1 = ro2 = VA/IC$   
 $rout = ro1//ro2 = 0.5VA/IC = 0.5 \times 20/0.44m = 22.7k$  ohm

$$gm = IC/VT$$
  
 $gm rout = 0.5 x VA/VT = 0.5 x 20/25m = 400 V/V$ 

b) (valor 0.5) Dobrando-se o valor de R<sub>B</sub>, qual o impacto no ganho calculado no item a?

No caso, AV independe de IC. Assim, não há impacto no ganho ao se dobrar RB.

 c) (valor 0.75) Admitindo uma capacitância de 0.2pF associada ao coletor de Q1, determine a frequência do polo associado a esse nó.

A resistência ac vista pelo coletor de Q3 (montagem diodo) é re3 = VT/IC\_Q3

$$I6 = (10-1.2)/10K = 0.88mA = I5$$
  
 $I3 = 0.88mA/2 = 0.44mA \rightarrow re3 = 25m/0.44m = 57 \text{ ohms}$   
 $req = re3//ro1 = re3 = 57 \text{ ohm}$ 

$$fc = 1/(2x3.14x57x0.2p) \cong 14Ghz$$

d) (valor 0.75) Considere agora | VA | = 20V para Q5 - Q7. Qual o valor da corrente em Q1, Q2?

VCE\_Q6 = 
$$0.6V$$
  
VCE\_Q5 =  $5 + [2 - 0.6] = 6.4V6$   
 $\Delta VCE = 5.8V$ 

Admitindo modelamento simplificado da tensão de Early ( $\Delta$ IC linear com  $\Delta$ VCE) I5 = I6 (1+  $\Delta$ VCE/VA) = 0.88mA (1+ 5.8/20) = 1.13mA  $\rightarrow$  IQ1 = IQ2  $\cong$  0.567mA

### Ou também

I5 = I6 [1+ 
$$(\Delta V_{CE6}/V_A)/(1+\Delta V_{CE5}/V_A)$$
] = 0.88mA [1+  $(6.4/20)/1+(0.6/20)$ ] = 1.13mA  
= 0.88mA [1.32/1.03)]  $\cong$  1.13mA  
 $\rightarrow$  IQ1 = IQ2  $\cong$  0.567mA