

Questão 1:

- a) No lado n, temos $n_n = N_D = 2 \times 10^7$ elétrons/cm³ e $p_n = 1.08^2 \times 10^{20} / (2 \times 10^7) = 583$ lacunas/cm³. No lado p, temos $p_p = N_A = 2 \times 10^6$ lacunas/cm³ e $n_p = 1.08^2 \times 10^{20} / (2 \times 10^6) = 5832$ elétrons/cm³.
- b) $n_{i,250} = 5.2 \times 10^{15} \times 250^{1.5} \exp((-1.12 \times 1.6 \times 10^{-19}) / (2 \times 1.38 \times 10^{-23} \times 250)) = 1.081 \times 10^8 \text{ cm}^{-3}$.
 $V_{0,250} = 1.38 \times 10^{-23} \times 250 / (1.6 \times 10^{-19}) \ln((4 \times 10^{33}) / (1.081^2 \times 10^{16})) = 0.871 \text{ V}$.
 $n_{i,350} = 5.2 \times 10^{15} \times 350^{1.5} \exp((-1.12 \times 1.6 \times 10^{-19}) / (2 \times 1.38 \times 10^{-23} \times 350)) = 2.990 \times 10^{11} \text{ cm}^{-3}$.
 $V_{0,350} = 1.38 \times 10^{-23} \times 350 / (1.6 \times 10^{-19}) \ln((4 \times 10^{33}) / (2.990^2 \times 10^{22})) = 0.740 \text{ V}$.

Questão 2:

$$V_T = (1.38 \times 10^{-23} \times 300) / (1.6 \times 10^{-19}) = 25.88 \text{ mV}$$

- a) Para $V_{in} = 5 \text{ V}$, temos: $I_D = (5 - 0.7) / 1000 = 4.3 \text{ mA} \rightarrow V_D = 1.5 \times 25.9 \text{ mV} \times \ln((4.3 \times 10^{-3}) / (5 \times 10^{-9})) = 38.85 \times 13.66 = 531 \text{ mV} \rightarrow I_D = (5 - 0.531) / 1000 = 4.47 \text{ mA} \rightarrow V_D = 38.85 \times \ln(4.47 / 5 \times 10^6) = 38.85 \times 13.70 = 532 \text{ mV} \rightarrow I_D = (5 - 0.532) / 1000 = 4.47 \text{ mA}$.
 Para $V_{in} = 10 \text{ V}$, temos: $I_D = (10 - 0.7) / 1000 = 9.3 \text{ mA} \rightarrow V_D = 38.85 \text{ mV} \times \ln(9.3 / 5 \times 10^6) = 38.85 \times 14.44 = 561 \text{ mV} \rightarrow I_D = (10 - 0.561) / 1000 = 9.44 \text{ mA} \rightarrow V_D = 38.85 \times \ln(9.44 / 5 \times 10^6) = 38.85 \times 14.45 = 561 \text{ mV}$.
- b) Exemplos de pontos para ajuste do modelo linear por partes: $I_D = 5 \text{ mA} \rightarrow V_D = 38.85 \times \ln(5 / 5 \times 10^6) = 38.85 \times 13.82 = 537 \text{ mV}$, e $I_D = 10 \text{ mA} \rightarrow V_D = 38.85 \times \ln(10 / 5 \times 10^6) = 38.85 \times 14.51 = 564 \text{ mV}$.
 Neste caso: $r_d = (564 - 534) / (10 - 5) = 5.4 \text{ } \Omega$ e $V_{D0} = 0.564 - 5.4 \times 0.01 = 0.51 \text{ V}$.
 Para $V_{in} = 5 \text{ V}$, temos: $I_D = (5 - 0.51) / 1005.4 = 4.47 \text{ mA}$ e $V_D = 0.51 + 5.4 \times 0.00447 = 534 \text{ mV}$.
 Para $V_{in} = 10 \text{ V}$, temos: $I_D = (10 - 0.51) / 1005.4 = 9.44 \text{ mA}$ e $V_D = 0.51 + 5.4 \times 0.00944 = 561 \text{ mV}$.

Questão 3:

- a) $(1 + \sqrt{3} \times 0.025)V_{DC} = 18.9 \rightarrow V_{DC} = 18.1 \text{ V} \rightarrow V_2 = 17.3 \text{ V}$
 Sem carga resistiva, temos: $R_{S,min} = (18.9 - 8.2) / 0.045 = 238 \text{ } \Omega$. Com carga $R_{L,min} = 270 \text{ } \Omega$ (que solicita 30.4 mA da fonte de 8.2 V), temos: $R_{S,max} = (17.3 - 8.2) / 0.0354 = 257 \text{ } \Omega$. Portanto, escolhemos $R_S = 250 \text{ } \Omega$.
 Observação: atualizando o fator de ripple, encontramos: $I_{DC} = (18.1 - 8.2) / 250 = 39.6 \text{ mA}$
 $r = 39.6 \times 10^{-3} / (4 \times 1.732 \times 60 \times 0.22 \times 10^{-3} \times 18.9) = 39.6 / 1728 = 2.3\%$
 $(1 + \sqrt{3} \times 0.023)V_{DC} = 18.9 \rightarrow V_{DC} = 18.2 \text{ V} \rightarrow I_{DC} = (18.2 - 8.2) / 250 = 40 \text{ mA} \rightarrow r = 40 / 1728 = 2.3\%$
- b) $V_2 = 18.2 - 0.7 = 17.5 \text{ V} \rightarrow I_{zmin} = (17.5 - 8.2) / 250 - 8.2 / 270 = 6.8 \text{ mA}$
 $I_{zmax} = (18.9 - 8.2) / 250 = 42.8 \text{ mA}$
 Obs.: alternativamente, quem fizer cálculos usando V_{DC} , como na P2 de 2018/2, obterá $(18.2 - 8.2) / 250 - 8.2 / 270 = 9.6 \text{ mA}$ (estimativa inferior para I_z) e $(18.2 - 8.2) / 250 = 40 \text{ mA}$ (estimativa superior).
 Modelo linear por partes: $V_z = 8.138 \text{ V} \rightarrow I_z = 5 \text{ mA}$ e $V_z = 8.138 \text{ V} + 83 \text{ mV} = 8.221 \text{ V} \rightarrow I_z = 50 \text{ mA}$
 $r_z = 83 / 45 = 1.84 \text{ } \Omega \rightarrow V_{z0} = 8.138 - 1.84 \times 0.005 = 8.129 \text{ V}$.
 Sem carga resistiva: $I_{DC} = (18.2 - 8.129) / (251.84) = 40 \text{ mA} \rightarrow V_{DC,NL} = 8.129 + 1.84 \times 0.04 = 8.203 \text{ V}$
 Com R_{Lmin} : $(18.2 - V_X) / 250 = (V_X - 8.129) / 1.84 + V_X / 270$ (obs.: nesta equação, V_X é $V_{DC,FL}$)
 $V_X = (18.2 \times 1.84 \times 270 + 8.129 \times 250 \times 270) / (250 \times 270 + 250 \times 1.84 + 270 \times 1.84) = 557749 / 68457 = 8.147 \text{ V}$
 O fator de regulação é $(8.203 - 8.147) / (8.203) \times 100\% = 0.7\%$.
- c) $r_{RL} = 0.023 \times 1.84 / (1.84 + 250) \times 18.2 / 8.2 = 0.04\%$

Questão 4:

- a) Quando a entrada está em 20 V, temos $v(t) = -4$ V. O capacitor armazena carga de tal forma que a diferença de potencial entre as suas placas é de 24 V (a placa mais positiva está à esquerda). Quando a entrada está em -20 V, temos $v(t) = -20 - 24 = -44$ V. Então, a saída é uma onda quadrada com níveis -44 V e -4 V, e frequência igual à da entrada.
- b) Quando a entrada está em -5 V, temos $v(t) = -3$ V. O capacitor armazena carga de tal forma que a diferença de potencial entre as suas placas é de 2 V (a placa mais positiva está à direita). Quando a entrada está em +5 V, temos $v(t) = 5 + 2 = 7$ V. Então, a saída é uma onda quadrada com níveis -3 V e +7 V, e frequência igual à da entrada.

Questão 5:

$$a) V_{\text{out}} = \begin{cases} -4V_{\text{in}}, & \text{se } |V_{\text{in}}| < 15/4 \text{ V} = 3.75 \text{ V} \\ +15 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} < -3.75 \text{ V} \\ -15 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} > 3.75 \text{ V} \end{cases}$$

0.5 ponto extra: $V_y = V_{\text{out}} - (100/1000)V_{\text{in}} = -4.1V_{\text{in}}$. E $|V_{\text{in}}| < 15$ V, então:

$$V_{\text{out}} = \begin{cases} -4V_{\text{in}}, & \text{se } |V_{\text{in}}| < 15/4.1 \text{ V} = 3.66 \text{ V} \\ +14.63 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} < -3.66 \text{ V} \\ -14.63 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} > 3.66 \text{ V} \end{cases}$$

- b) Temos um gráfico $V_{\text{out}} \times V_{\text{in}}$, com histerese, definindo um comparador não-inversor do tipo Schmitt-trigger. A parte de “subida” do gráfico é:

$$V_{\text{out}} = \begin{cases} +15 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} > 3.75 \text{ V} \\ -15 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} < 3.75 \text{ V} \end{cases}$$

E a parte de “descida” do gráfico é:

$$V_{\text{out}} = \begin{cases} +15 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} > -3.75 \text{ V} \\ -15 \text{ V}, & \text{se } V_{\text{in}} < -3.75 \text{ V} \end{cases}$$