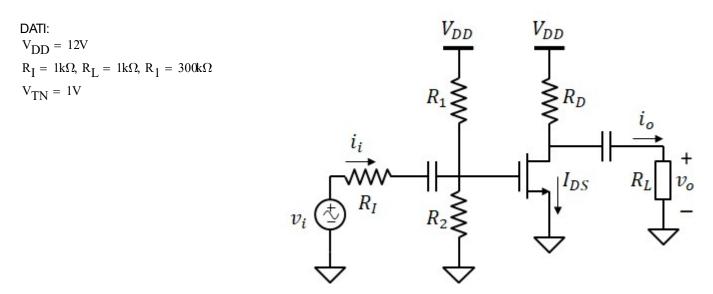
Amplificatori di tensione: stadi elementari

Esercizio 1



1) R₂ e R_D sapendo che il punto di polarizzazione del MOSFET è $\rm V_{GS} = 4V$, $\rm V_{DS} = 6Ve~I_{DS} = 2mA$

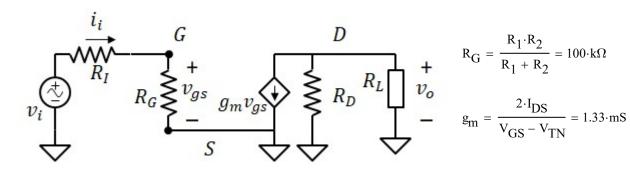
$$V_{G} = 0 + V_{GS} = 4 V$$

$$V_G = V_{DD} \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2} \quad \text{Quindi:} \quad R_2 = \frac{V_G}{V_{DD} - V_G} \cdot R_1 = 150 \, \text{k}\Omega$$

$$R_{D} = \frac{V_{DD} - V_{DS}}{I_{DS}} = 3 \cdot k\Omega$$

2) modello ai piccoli segnali:

(configurazione a source comune)



3. Calcolare le resistenze di ingresso e di uscita dello stadio amplificatore

$$R_{IN} = R_G = 100 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = R_D = 3 \cdot k\Omega$$

4. Guadagno di tensione dall'ingresso v_i all'uscita v_o sapendo che all'uscita è connesso il carico R_L

$$\mathbf{v}_{gs} = \frac{\mathbf{R}_{G}}{\mathbf{R}_{I} + \mathbf{R}_{G}} \cdot \mathbf{v}_{i} = 0.99 \cdot \mathbf{v}_{i}$$

$$v_o = -g_m \cdot v_{gs} \cdot \left(\frac{R_D \cdot R_L}{R_D + R_L}\right) = -0.99 \cdot v_i$$

$$A_{V} = \frac{v_{O}}{v_{i}} = -0.99$$

Oppure riconoscendo che si tratta di uno stadio a source comune senza resistenza al source:

$$A_{vo} = -g_m \cdot R_D = -4$$

$$A_{V} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_{I}} \cdot A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = -0.99$$

DATI:
$$V_{DD} = -5V$$
, $V_{SS} = 5V$, $R_G = 100k\Omega$, $k_p = 1.6mA \cdot V^{-2}$, $V_{TP} = -1V$

1. Trovare i valori delle resistenze $R_{\rm S}$ e $R_{\rm D}$ tali che

$$\mathbf{V_{DS}}$$
 = 2($\mathbf{V_{GS}}$ - $\mathbf{V_{TP}}$) e $\mathrm{I}_{DS} = 0.8 \mathrm{mA}$.

Analisi DC: annulliamo il generatore di segnale.

 $V_G = 0$ (Non passa corrente attraverso la resistenza R_G)

$$V_{GS} = V_{TP} - \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS}}{k_p}} = -2 V$$

$$V_S = V_G - V_{GS} = 2 V$$

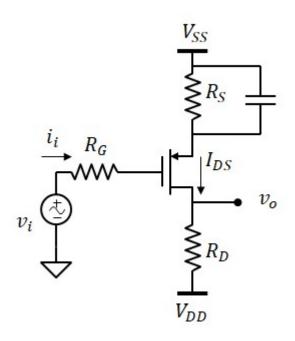
$$R_S = \frac{V_{SS} - V_S}{I} = 3.75 \cdot k\Omega$$

$$R_{S} = \frac{V_{SS} - V_{S}}{I_{DS}} = 3.75 \cdot k\Omega$$

$$V_{DS} = 2 \cdot V_{GS} = -4 V$$

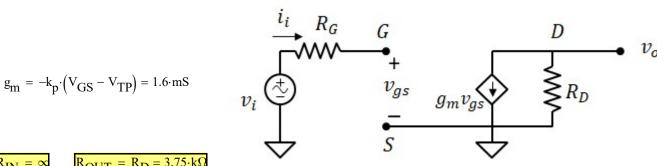
$$V_{DS} = 2 \cdot V_{GS} = -4 V$$
 $V_{D} = V_{S} + V_{DS} = -2 V$

$$R_{D} = \frac{V_{D} - V_{DD}}{I_{DS}} = 3.75 \cdot k\Omega$$



2. Calcolare la resistenza di ingresso e di uscita dello stadio amplificatore al piccolo segnale

Modello al piccolo segnale (configurazione a source comune):



$$R_{OUT} = R_D = 3.75 \cdot k\Omega$$

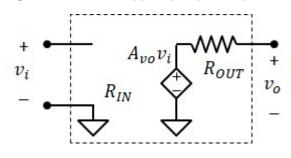
3. Calcolare il guadagno di tensione dall'ingresso v_i all'uscita v_o.

Stadio a source comune:

$$A_{vo} = -g_{m} \cdot R_{D} = -6$$

Nessun carico in uscita, resistenza di ingresso infinita, quindi $A_v = A_{v0}$

4. Disegnare il modello a doppio bipolo per l'amplificatore.



$$R_{\text{OUT}} = 3.75 \cdot k\Omega$$

$$A_{vo} = -\epsilon$$

DATI:
$$V_{DD} = 36V$$
, $R_{I} = 100k\Omega$, $R_{B} = 1M\Omega$, $R_{D} = 6k\Omega$, $R_{S1} = 200\Omega$, $R_{L} = 4k\Omega$, $k_{n} = 0.4\text{mA}\cdot\text{V}^{-2}$, $V_{TN} = 5V$

1. Trovare le resistenze R₁, R₂ e R_{S2} affinché il MOSFET abbia:

$$I_{DS} = 3mA$$
$$V_{DS} = 12V$$

Scegliere R_1 e R_2 in modo che $R_1 || R_2 = R_B$.

$$V_{GS} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS}}{k_n}} = 8.87 \text{ V}$$

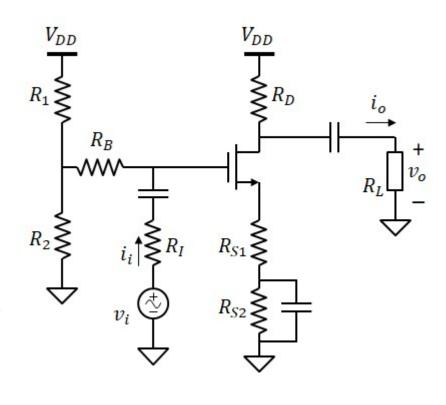
 $\label{eq:VDS} \mbox{Verifichiamo che VDS} \mbox{>} \mbox{V_{GS}} - \mbox{V_{TN}} = 3.873 \mbox{V}$

$$V_D = V_{DD} - R_D \cdot I_{DS} = 18 V$$

$$V_S = V_D - V_{DS} = 6 V$$

$$V_G = V_S + V_{GS} = 14.873 V$$

$$R_{S2} = \frac{V_S}{I_{DS}} - R_{S1} = 1.8 \cdot k\Omega$$



In condizioni di polarizzazione DC, $R_{\rm B}$ non è percorsa da corrente, quindi:

$$V_G = V_{DD} \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$
 (1)

Sappiamo inoltre che R₁ e R₂ devono essere scelte in modo che:

$$R_{B} = \frac{R_{1} \cdot R_{2}}{R_{1} + R_{2}} = \frac{V_{G}}{V_{DD}} \cdot R_{1}$$
 (2)

$$R_1 = \frac{V_{DD} \cdot R_B}{V_G} = 2.42 \cdot M\Omega$$

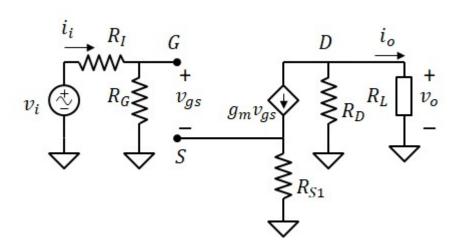
$$R_2 = R_1 \cdot \frac{V_G}{V_{DD} - V_G} = 1.7 \cdot M\Omega$$

2) Calcolare il guadagno di tensione e le resistenze di ingresso e uscita dell'amplificatore

Modello ai piccoli segnali (configurazione a source comune con resistenza al source):

$$R_G = R_B + \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 2 \cdot M\Omega$$

$$g_{\text{m}} = k_{\text{n}} \cdot (V_{\text{GS}} - V_{\text{TN}}) = 1.55 \cdot \text{mS}$$



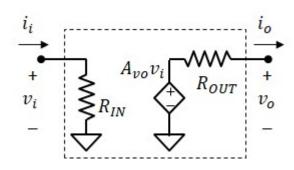
$$R_{IN} = R_G = 2 \cdot M\Omega$$

$$R_{OUT} = R_D = 6 \cdot k\Omega$$

$$A_{\text{vo}} = \frac{-g_{\text{m}} \cdot R_{\text{D}}}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S1}}} = -7.1$$

$$A_{v} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_{I}} \cdot A_{vo} \cdot \frac{R_{L}}{R_{L} + R_{OUT}} = -2.7$$

3. Disegnare il modello a doppio bipolo dell'amplificatore



$$R_{\hbox{\footnotesize IN}}=2\!\cdot\! M\Omega$$

$$R_{OUT} = 6 \cdot k\Omega$$
$$A_{vo} = -7.1$$

$$A_{VO} = -7.1$$

DATI:
$$V_{DD} = 10V$$
, $V_{SS} = -10V$, $R_2 = 100k\Omega$, $R_D = 10k\Omega$, $R_I = 25k\Omega$, $R_L = 90k\Omega$; $R_D = 0.5 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $R_D = -3V$

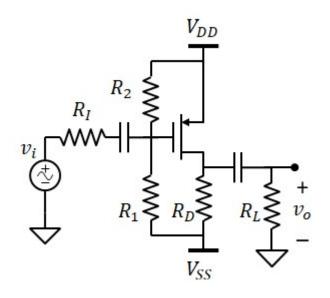
1) Valore della resistenza ${\rm R}_{\rm 1}$ affinché la corrente del transistor sia ${\rm I}_{DS}={\rm 1mA}.$

Supponendo il MOSFET in saturazione:

$$V_{GS} = V_{TP} - \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS}}{k_p}} = -5 \text{ V}$$

Regola del partitore di tensione:

$$V_{R2} = -V_{GS} = 5 V$$
 $V_{R1} = V_{DD} - V_{SS} - V_{R2} = 15 V$
$$R_1 = R_2 \cdot \frac{V_{R1}}{V_{R2}} = 300 \cdot k\Omega$$

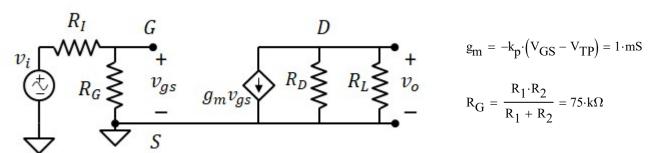


2) Punto di lavoro del transistor

$$V_{GS} = -5 \text{ V}$$
 $V_{DS} = -\left[\left(V_{DD} - V_{SS} \right) - R_D \cdot I_{DS} \right] = -10 \text{ V}$ $V_{GS} - V_{TP} = -2 \text{ V}$ OK! il MOSFETè in saturazione

4) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a source comune):



Stadio Source Comune

$$R_{IN} = R_G = 75 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = R_D = 10 \cdot k\Omega$$

3) Guadagno di tensione

$$A_{V} = -g_{m} \cdot \left(\frac{R_{D} \cdot R_{L}}{R_{D} + R_{L}}\right) \cdot \frac{R_{G}}{R_{G} + R_{I}} = -6.75$$



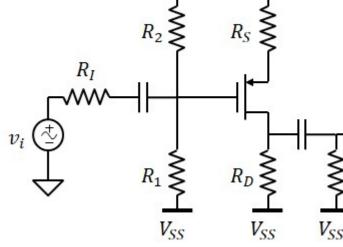
$$\begin{split} &V_{DD} = 20\text{V}, \ V_{SS} = -10\text{V}; \\ &R_1 = 500\text{k}\Omega, \ R_2 = 100\text{k}\Omega, \ R_D = 12\text{k}\Omega, \\ &R_S = 1\text{k}\Omega, R_I = 10\text{k}\Omega, \ R_L = 100\text{k}\Omega; \\ &k_p = 1\text{m}\text{A}\cdot\text{V}^{-2}, \ V_{TP} = -1\text{V} \end{split}$$

1) Punto di lavoro del transistor

$$\frac{k_p}{2} \cdot \left(V_{GS} - V_{TP}\right)^2 = \frac{V_{DD} - \left(V_G - V_{GS}\right)}{R_S}$$

$$V_G = V_{SS} + \frac{R_1}{R_1 + R_2} \cdot (V_{DD} - V_{SS}) = 15 V$$

Poniamo $x = V_{GS} - V_{TP} = x$



$$\frac{{}^{R}S^{\cdot}{}^{k}p}{2} \cdot x^{2} = V_{DD} - V_{G} + V_{TP} + x$$

$$a = \frac{{}^{R}S^{\cdot}{}^{k}p}{2} = 0.5 \cdot V^{-1}$$

$$c = -(V_{DD} - V_{G} + V_{TP}) = -4 V_{DD} + V_{DD}$$

$$a = \frac{R_S \cdot k_p}{2} = 0.5 \cdot V^{-1}$$

$$c = -(V_{DD} - V_{G} + V_{TP}) = -4V_{TP}$$

$$a \cdot x^2 - x + c = 0$$
 Soluzioni:

$$a \cdot x^2 - x + c = 0$$
 Soluzioni: $x_1 = \frac{1 + \sqrt{1 - 4 \cdot a \cdot c}}{2a} = 4 \text{ V}$ non accettabile

$$x_2 = \frac{1 - \sqrt{1 - 4 \cdot a \cdot c}}{2a} = -2 \text{ V}$$
 accettabile

$$V_{GS} = V_{TP} + x_2 = -3 V$$

$$I_{DS} = \frac{k_p}{2} \cdot (V_{GS} - V_{TP})^2 = 2 \text{ mA}$$

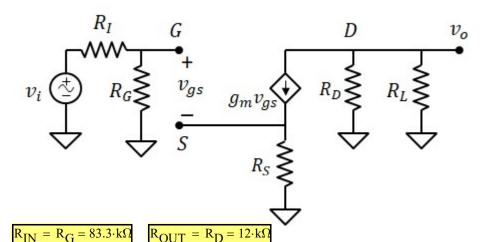
$$V_{DS} = -[V_{DD} - V_{SS} - (R_D + R_S) \cdot I_{DS}] = -4 \text{ V}$$
 $V_{GS} - V_{TP} = -2 \text{ V}$

$$V_{GS} - V_{TP} = -2 V$$

OK! Saturazione

2) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a source comune con resistenza al source):



$$R_G = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 83.3 \cdot k\Omega$$

$$g_{m} = -k_{p} \cdot (V_{GS} - V_{TP}) = 2 \cdot mS$$

2) Guadagno di tensione

$$A_{\text{vo}} = \frac{-g_{\text{m}} \cdot R_{\text{D}}}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}} = -8$$

$$A_{V} = \frac{R_{IN}}{R_{I} + R_{IN}} \cdot A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = -6.38$$

DATI:

$$V_{DD}=12V$$
; $R_{I}=1k\Omega$, $R_{1}=300k\Omega$, $R_{2}=100k\Omega$ $R_{L}=1k\Omega$, $R_{S}=1k\Omega$; $k_{p}=3mA\cdot V^{-2}$, $V_{TP}=-1V$

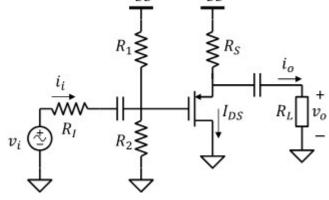
1) Calcolare la polarizzazione del MOSFET

Legge di kirchhoff:

$$I_{DS} = \frac{k_p}{2} \cdot (V_{GS} - V_{TP})^2 = \frac{V_{DD} - V_S}{R_S}$$

$$\begin{aligned} & \text{Poniamo x = V}_{GS} \text{- V}_{TP} \text{< 0} \\ & \text{Quindi: V}_{S} \text{= V}_{G} \text{- V}_{GS} \text{= V}_{G} \text{- V}_{TP} \text{- x} \end{aligned} \qquad V_{G} = \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}} \cdot V_{DD}$$

$$x^{2} - 2 \cdot \frac{x}{k_{p} \cdot R_{S}} + 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = 0 \qquad \qquad b = -\frac{2}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -5.333 \, V^{2} + 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{DD}}{k_{p} \cdot R_{S}} = -0.667 \, V \qquad c = 2 \cdot \frac{V_{G} - V_{TP} - V_{D$$



$$V_G = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot V_{DD}$$

$$b = -\frac{2}{k_p \cdot R_S} = -0.667 \text{ V}$$

$$c = 2 \cdot \frac{V_G - V_{TP} - V_{DD}}{k_p \cdot R_S} = -5.333 \, V^2$$

$$x_1 = \frac{-b + \sqrt{b^2 - 4c}}{2} = 2.667 \,\mathrm{V}$$

non accettabile

$$x_1 = \frac{-b - \sqrt{b^2 - 4c}}{2} = -2 V$$

$$V_{GS} = x_2 + V_{TP} = -3 V$$
 $V_S = V_G - V_{GS} = 6 V$ $V_{DS} = 0 - V_S = -6 V$

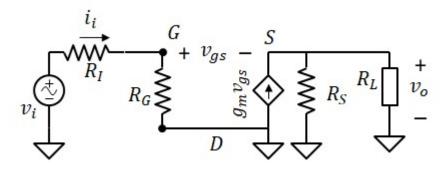
$$V_S = V_G - V_{GS} = 6 V$$

$$V_{DS} = 0 - V_{S} = -6 \text{ V}$$

$$I_{DS} = \frac{k_p}{2} \cdot \left(V_{GS} - V_{TP} \right)^2 = 6 \cdot mA$$

2) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a drain comune):



$$g_{m} = -k_{p} \cdot (V_{GS} - V_{TP}) = 6 \cdot mS$$

+
$$g_{\text{m}} = -k_{\text{p}} \cdot (v_{\text{GS}} - v_{\text{TP}}) = v_{\text{o}}$$

- $R_{\text{G}} = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 75 \cdot k\Omega$

$$R_{IN} = R_G = 75 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 143 \cdot \Omega$$

3) Guadagno di tensione e di corrente

$$A_{\text{VO}} = \frac{g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}} = 0.857$$

$$A_{V} = A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 0.75$$

DATI:

$$V_{DD}=12V;~R_{I}=1k\Omega,~R_{1}=200k\Omega,~R_{L}=1k\Omega,~V_{TN}=1V$$
 $V_{GS}=2V,~V_{DS}=6V,~I_{DS}=2mA$

1) Resistenza R₂ e R_S

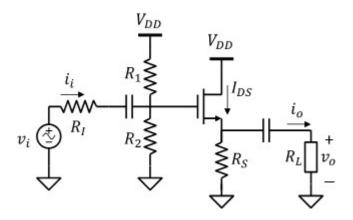
Potenziale del source: $V_S = V_{DD} - V_{DS} = 6 V$

Potenaiale del gate: $V_G \,=\, V_S + \,V_{GS} = 8\,V$

 $\mbox{Corrente attraverso R}_{\mbox{\scriptsize 1}} : \qquad \mbox{I_{R1}} = \frac{\mbox{V_{DD}} - \mbox{V_{G}}}{\mbox{R_{1}}} = 20 \cdot \mu \mbox{A}$

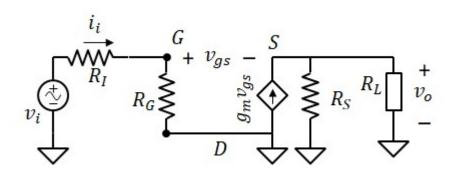
Resistenza R₂: $R_2 = \frac{V_G}{I_{R1}} = 400 \cdot k\Omega$

Resistenza R_S: $R_{S} = \frac{V_{S}}{I_{DS}} = 3 \cdot k\Omega$



2) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a drain comune):



$$g_{m} = 2 \cdot \frac{I_{DS}}{V_{GS} - V_{TN}} = 4 \cdot mS$$

$$\mathbf{r}_{G} = \frac{\mathbf{R}_{1} \cdot \mathbf{R}_{2}}{\mathbf{R}_{1} + \mathbf{R}_{2}} = 133.3 \cdot \mathbf{k}\Omega$$

$$R_{IN} = R_G = 133.3 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 0.231 \cdot k\Omega$$

3) Guadagno di tensione e di corrente

$$A_{\text{VO}} = \frac{g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}} = 0.923$$

$$A_{V} = A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 0.75$$

DATI:

$$V_{DD} = 4V$$
, $R_{I} = 100\Omega$, $R_{L} = 20k\Omega$, $k_{p} = 2mA \cdot V^{-2}$, $V_{TP} = -0.5V$

1) Resistenza R $_{\text{D}}$ e R $_{\text{S}}$ sapendo che $\rm V_{DS} = -4 Ve~I_{DS} = 0.25 mA$

Tensione gate-source:
$$V_{GS} = V_{TP} - \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS}}{k_p}} = -1 \text{ V}$$

Potenziale del gate: $V_G = 0$

Potenziale del source: $V_S = V_G - V_{GS} = 1 V$

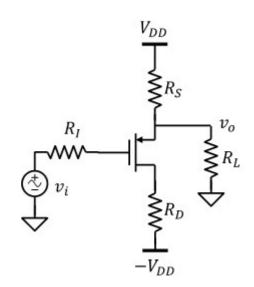
 $V_D = V_S + V_{DS} = -3 V$ Potenaiale del drain:

Corrente attraverso R_L:
$$I_L = \frac{V_S}{R_L} = 50 \cdot \mu A$$

 $I_S = I_{DS} + I_L = 0.3 \cdot mA$ Corrente attraverso R_s:

Resistenza R_s:

$$R_{D} = \frac{V_{D} - \left(-V_{DD}\right)}{I} = 4 \cdot k\Omega$$

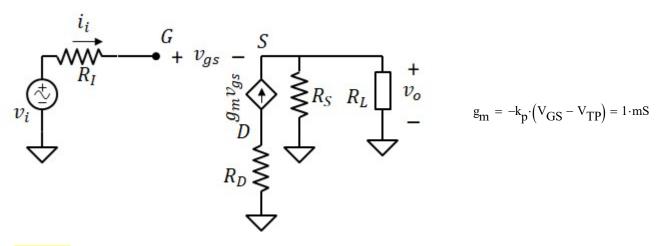


$$R_{S} = \frac{V_{DD} - V_{S}}{I_{S}} = 10 \cdot k\Omega$$

2) Resistenza di ingresso e di uscita

Resistenza R_n:

Modello ai piccoli segnali (configurazione a drain comune):





Posto
$$v_i = 0$$
 e fissata v_S , calcoliamo i_S :

$$i_{S} = \frac{v_{S}}{R_{S}} - g_{m} \cdot (0 - v_{S}) = v_{S} \cdot \left(g_{m} + \frac{1}{R_{S}}\right)$$

$$R_{OUT} = \frac{R_{S}}{1 + g_{m} \cdot R_{S}} = 0.909 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 0.909 \cdot k\Omega$$

3) Guadagno di tensione e di corrente

Rimosso il carico, fissiamo v_a:

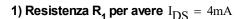
$$v_O = R_S \cdot g_m \cdot (v_O - v_g)$$

$$A_{\text{VO}} = \frac{g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}} = 0.909$$

$$A_{v} = A_{vo} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 0.87$$

DATI:

$$V_{DD} = 20V$$
; $R_2 = 280k\Omega$, $R_L = 15k\Omega$; $R_S = 2k\Omega$ $k_p = 2mA \cdot V^{-2}$, $V_{TP} = 2V$



Tensione gate-source richiesta:
$$V_{GS} = V_{TP} - \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS}}{k_p}} = 0 \ V$$

Potenziale del source:
$$V_S = V_{DD} - R_{S'}I_{DS} = 12 V$$

Potenziale del gate:
$$V_G = V_S + V_{GS} = 12 V$$

Dalla regola del partitore di tensione:

$$R_1 = R_2 \cdot \frac{V_G}{V_{DD} - V_G} = 420 \cdot k\Omega$$

2) Punto di lavoro del transistor

$$V_{GS} = 0 V$$

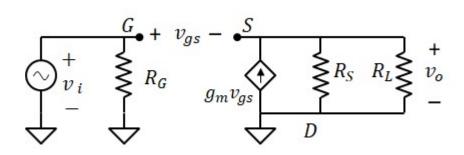
$$V_{DS} = 0 - V_S = -12 V$$
 $V_{GS} - V_{TP} = -2 V$

$$V_{GS} - V_{TP} = -2 V$$

OK! il MOSFET è in saturazione

3) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a drain comune):



$$g_{m} = -k_{p} \cdot (V_{GS} - V_{TP}) = 4 \cdot mS$$

$$R_{G} = \frac{R_{1} \cdot R_{2}}{R_{1} + R_{2}} = 168 \cdot k\Omega$$

$$R_{IN} = R_G = 168 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 222 \cdot \Omega$$

4) Guadagno di tensione e di corrente

$$A_{vo} = \frac{g_m \cdot R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 0.889$$

$$A_{V} = A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 0.876$$

$$R_1 = 20k\Omega$$
, $R_2 = 20k\Omega$, $R_D = 3.7k\Omega$, $R_L = 10k\Omega$; $V_{DD} = 10V$, $V_{SS} = -5V$;

$$k_n = 1 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, \ V_{TN} = 0.5 \text{V}$$

1) Il punto di lavoro del transistor

Annullando il generatore di segnale, il source è al potenziale di massa

$$\mbox{Potenziale di gate:} \qquad \mbox{V_G = V_{SS}} + \Big(\mbox{V_{DD}} - \mbox{V_{SS}} \Big) \cdot \frac{\mbox{R_2}}{\mbox{R_1} + \mbox{R_2}} = 2.5 \, \mbox{V}$$

Tensione gate-source:

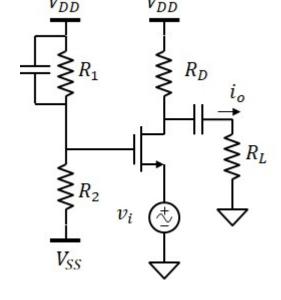
$$V_{GS} = V_G - 0V = 2.5 V$$

Supponiamo il MOSFET in saturazione:

$$I_{DS} = \frac{k_n}{2} \cdot \left(V_{GS} - V_{TN}\right)^2 = 2 \cdot mA$$

$$V_D = V_{DD} - R_D \cdot I_{DS} = 2.6 \text{ V}$$
 $V_{DS} = V_D - 0V = 2.6 \text{ V}$ $V_{GS} - V_{TN} = 2 \text{ V}$

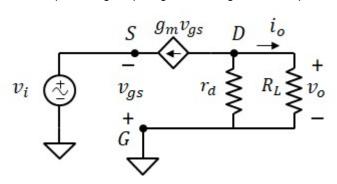
$$V_{DS} = V_D - 0V = 2.6 V$$



$$V_{GS} - V_{TN} = 2 V$$
 OK! Saturazione

2) Resistenze di ingresso e uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a gate comune):



$$g_{m} = k_{n} \cdot (V_{GS} - V_{TN}) = 2 \cdot mS$$

Resistenza di ingresso

Imponiamo la tensione v_i all'ingresso e calcoliamo la corrente ii erogata dal generatore

$$i_i = -g_m \cdot v_{gs} = g_m \cdot v_i$$

$$R_{IN} = \frac{1}{g_{m}} = 500 \,\Omega$$

Resistenza di uscita

anulliamo v_i (e quindi v_{as})

$$R_{OUT} = R_D = 3.7 \cdot k\Omega$$

3) Il guadagno di tensione v_o/v_i

$$\mathbf{v_o} = \frac{\mathbf{R_D \cdot R_L}}{\mathbf{R_D + R_L}} \cdot \left(-\mathbf{g_m \cdot v_{gs}} \right) = \frac{\mathbf{R_D}}{\mathbf{R_D + R_L}} \cdot \left(\mathbf{g_m \cdot v_i} \right)$$

$$A_{V} = g_{M} \cdot \frac{R_{D} \cdot R_{L}}{R_{D} + R_{L}} = 5.4$$

DATI:

$$R_1 = 55k\Omega$$
, $R_L = 24k\Omega$; $V_{DD} = 5V$, $k_n = 4mA \cdot V^{-2}$, $V_{TN} = 1V$

1. Il valore di R₂, R_S e R_D affinché risulti:

$$\rm v_{O} = 1V$$
, $\rm I_{DS} = 0.5 mA\,e\,V_{DS}$ =2 $\rm V_{GS}$

Tensione gate-source:
$$V_{GS} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS}}{k_n}} = 1.5 \text{ V}$$

Tensione drain-source:
$$V_{DS} = 2 \cdot V_{GS} = 3 \text{ V}$$

Potenziale di drain:
$$V_D = v_O = 1 V$$

Potenziale di source:
$$V_S = V_D - V_{DS} = -2 V$$

Potenziale del gate:
$$V_G = V_S + V_{GS} = -0.5 V$$

Corrente attraverso
$$R_1$$
 e R_2 $I_R = \frac{V_{DD} - V_G}{R_1} = 100 \cdot \mu A$ Resistenza R_2 :

$$R_2 = \frac{V_G - \left(-V_{DD}\right)}{I_R} = 45 \cdot k\Omega$$

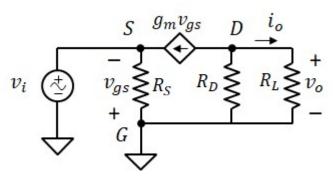
Resistenza R_D:
$$R_{\overline{D}} = \frac{V_{\overline{DD}} - V_{\overline{D}}}{I_{\overline{DS}}} = 8 \cdot k\Omega$$

Resistenza R_D:

$$R_2 = \frac{v_G - (-v_{DD})}{I_R} = 45 \cdot k\Omega$$

2) Resistenze di ingresso e uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a gate comune):



$$g_{m} = k_{n} \cdot (V_{GS} - V_{TN}) = 2 \cdot mS$$

Resistenza di ingresso

Imponiamo la tensione v_i all'ingresso e calcoliamo la corrente ii erogata dal generatore

$$i_i = -g_m \cdot v_{gs} = g_m \cdot v_i$$
 $R_{IN} = \frac{R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 0.462 \cdot I_{gs}$

Resistenza di uscita

anulliamo
$$v_i$$
 (e quindi v_{gs})
$$R_{OUT} = R_D = 8 \cdot k\Omega$$

3) Il guadagno di tensione v_o/v_i

$$\mathbf{v_o} = \frac{\mathbf{R_D \cdot R_L}}{\mathbf{R_D + R_L}} \cdot \left(-\mathbf{g_m \cdot v_{gs}} \right) = \frac{\mathbf{R_D}}{\mathbf{R_D + R_L}} \cdot \left(\mathbf{g_m \cdot v_i} \right)$$

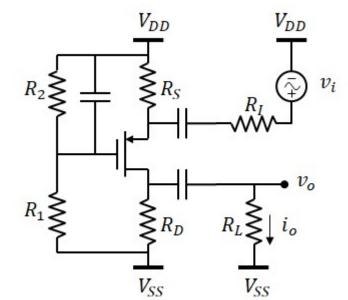
$$A_{v} = g_{m} \cdot \frac{R_{D} \cdot R_{L}}{R_{D} + R_{L}} = 12$$

DATI:

$$V_{DD} = 12V, V_{SS} = -12V,$$

$$R_1 = 150k\Omega$$
, $R_2 = 750k\Omega$, $R_D = 5k\Omega$, $R_I = 500\Omega$, $R_L = 5k\Omega$;

$$k_p = 0.6 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, V_{TP} = -6 \text{V}.$$



1) Resistenza R_S per ottenere $V_S = 0V$

Potenziale del gate del MOSFET:

$$V_G = V_{SS} + \frac{R_1}{R_1 + R_2} \cdot (V_{DD} - V_{SS}) = -8 \text{ V}$$

Tensione gate-source del MOSFET:

$$V_{GS} = V_{G} - V_{S} = -8 V$$

Corrente attraverso il MOSFET (e attraverso R_S) nell'ipotesi che sia in saturazione:

$$I_{DS} = \frac{k_p}{2} \cdot (V_{GS} - V_{TP})^2 = 1.2 \cdot mA$$

Resistenza R_S:

$$R_{S} = \frac{V_{DD} - V_{S}}{I_{DS}} = 10 \cdot k\Omega$$

2) Punto di lavoro del transistor (e verifica della zona di saturazione)

Potenziale del drain del MOSFET:

$$V_D = V_{SS} + R_D \cdot I_{DS} = -6 V$$

Tensione drain-source del MOSFET:

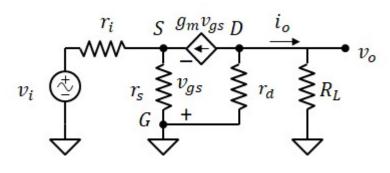
$$V_{DS} = V_{D} - V_{S} = -6 \text{ V}$$

$$V_{GS} = -8 \text{ V}$$

$$V_{DS} = V_D - V_S = -6 V$$
 $V_{GS} = -8 V$ $V_{GS} - V_{TP} = -2 V$ OK! Saturazione

3) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a gate comune):



•
$$v_o$$
 $g_m = -k_p \cdot (V_{GS} - V_{TP}) = 1.2 \cdot mS$

$$R_{IN} = \frac{R_S}{1 + g_m \cdot R_S} = 769 \,\Omega$$

$$R_{OUT} = R_D = 5 \cdot k\Omega$$

4) Guadagno di tensione e di corrente

$$A_{vo} = g_m \cdot R_D = 6$$

$$A_{V} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_{I}} \cdot A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{L} + R_{OUT}} = 1.82$$

DATI:

$$V_{DD} = 20V, V_B = 15V;$$

$$R_1 = 100k\Omega$$
, $R_2 = 100k\Omega$, $R_I = 50k\Omega$, $R_L = 75k\Omega$;

$$M_1$$
: $k_n = 4mA \cdot V^{-2}$, $V_{TN} = 4V$, $\lambda_n = 0$

$$M_2$$
: $k_p = 1 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $V_{TP} = -1 \text{V}$, $\lambda_p = 0.00 \text{ IV}^{-1}$

1) Il valore di $R_{\rm S}$ affinché la tensione drain-source di $\mathbf{M_2} \operatorname{sia} V_{\mathrm{DS2}} = -10 \mathrm{V}$

Corrente attraverso M₂ (usando anche λ):

$$V_{GS2} = V_B - V_{DD} = -5 V$$

$$V_{GS2} - V_{TP} = -4 V$$
 II MOSFET è in saturazione con: $V_{DS2} = -10 V$

$$I_{DS2} = \frac{k_p}{2} (V_{GS2} - V_{TP})^2 = 8 \cdot mA$$

$$I_{DS1} = I_{DS2}$$

Tensione gate-source richiesta a M₁ (per ipotesi in saturazione):

$$V_{GS1} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS1}}{k_n}} = 6 \text{ V}$$

Potenziale del gate di
$$\mathrm{M}_1$$
:

$$V_{G1} = V_{DD} \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} = 10 V$$
 $V_{S1} = V_{G1} - V_{GS1} = 4 V$

$$V_{S1} = V_{G1} - V_{GS1} = 4 V$$

Resistenza R_s:

$$R_S = \frac{V_{S1} - 0}{I_{DS1}} = 500 \,\Omega$$

$$V_{DS1} = V_{DD} - (-V_{DS2}) - V_{S1} = 6 V$$

OK! Saturazione

2) Punto di lavoro dei transistor

$$V_{GS1} = 6 V$$

$$V_{DS1} = 6 V$$

$$I_{DS1} = 8 \cdot mA$$

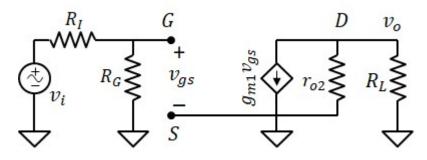
$$V_{GS2} = -5 \text{ V}$$

$$V_{DS2} = -10 \text{ V}$$

$$I_{DS2} = 8 \cdot mA$$

3) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a source comune):



$$R_{G} = \frac{R_{1} \cdot R_{2}}{R_{1} + R_{2}} = 50 \cdot k\Omega$$

$$g_{m1} = k_{n} \cdot (V_{GS1} - V_{TN}) = 8 \cdot mS$$

$$r_{o2} = \frac{2}{k_{p} \cdot (V_{GS2} - V_{TP})^{2} \cdot \lambda_{p}} = 125 \cdot k\Omega$$

$$R_{IN} = R_G = 50 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = r_{o2} = 125 \cdot k\Omega$$

4) Guadagno di tensione

$$A_{vo} = -g_{m1} \cdot r_{o2} = -1000$$

$$A_{vo} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_I} \cdot A_{vo} \cdot \frac{R_L}{R_{OUT} + R_L} = -187.5$$

DATI:

$$V_{DD} = 15V$$
, $V_{SS} = -15V$, $R_G = 100k\Omega$, $R_D = 2k\Omega$, $R_I = 100\Omega$, $R_L = 1k\Omega$; $k_{n1} = 2.5 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $k_{n2} = 2.5 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $V_{TN} = 5V$, $\lambda_{n2} = 0.01 \text{V}^{-1}$

1) Calcolare la tensione V_{REF} affinchè M₁ sia in saturazione e abbia corrente $I_{DS1} = 5mA$.

$$I_{DS2} = I_{DS1} = 5 \cdot mA$$

$$V_{GS2} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS2}}{k_{n2}}} = 7 \text{ V}$$

$$V_{GS2} = V_{REF} - V_{SS}$$

$$V_{REF} = V_{SS} + V_{GS2} = -8 \text{ V}$$

Verifica:

$$V_{GS1} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS1}}{k_{n1}}} = 7 \text{ V}$$
 $V_{S1} = 0 \text{ V} - V_{GS1} = -7 \text{ V}$ $V_{DS2} = V_{S1} - V_{SS} = 8 \text{ V}$

$$V_{S1} = 0V - V_{GS1} = -7V$$

$$V_{DS2} = V_{S1} - V_{SS} = 8 V$$

$$V_{GS2} - V_{TN} = 2 \ V \qquad \quad \text{M}_2 \, \text{\`e} \, \, \text{in saturazione}$$

2) Polarizzazione di tutti i MOSFET:

$$V_{GS1} = 7 V$$

$$V_{GS1} = 7 V$$
 $V_{D1} = V_{DD} - R_D \cdot I_{DS1} = 5 V$

$$I_{DS1} = 5 \cdot mA$$

$$v_{GS1}$$

$$V_{GS1} - V_{TN} = 2 V$$

 M_2 :

$$V_{GS2} = 7 V$$

$$V_{DS2} = 8 V$$

$$I_{DS2} = 5 \cdot mA$$

Potenza erogata da V_{DD} e V_{SS}:

Corrente erogata da V_{DD}: $I_{DD} = I_{DS1} = 5 \cdot mA$ positiva se entrante (convenzione dei generatori)

$$P_{DD} = V_{DD} \cdot I_{DD} = 75 \cdot mW$$

Potenza positiva, quindi erogata al carico

Corrente erogata da
$$V_{SS}$$
: $I_{SS} = -I_{DS2} = -5 \cdot mA$ negativa perchè è entrante (convenzione dei generatori)

$$P_{SS} = V_{SS} \cdot I_{SS} = 75 \cdot mW$$

Potenza positiva, quindi erogata al carico

4) Potenza dissipata nei MOSFET e nelle resistenze R_D e R_G:

$$I_{RG} = 0$$
 $I_{RD} = I_{DS1} = 5 \cdot mA$

$$P_G = R_G \cdot I_{RG}^2 = 0$$

$$P_{M1} = I_{DS1} \cdot V_{DS1} = 60 \cdot mW$$

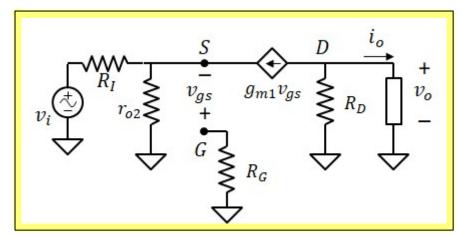
$$P_D = R_D \cdot I_{RD}^2 = 50 \cdot mW$$

$$P_{M2} = I_{DS2} \cdot V_{DS2} = 40 \cdot mW$$



5) resistenza di ingresso e di uscita e guadagno di tensione

Modello ai piccoli segnali (configurazione a gate comune):



$$\begin{aligned} \mathbf{g}_{m1} &= \mathbf{k}_{n1} \cdot \left(\mathbf{V}_{GS1} - \mathbf{V}_{TN} \right) = 5 \cdot \mathbf{mS} \\ \\ \mathbf{r}_{o2} &= \frac{2}{\mathbf{k}_{n2} \cdot \left(\mathbf{V}_{GS2} - \mathbf{V}_{TN} \right)^2 \cdot \lambda_{n2}} = 20 \cdot \mathbf{k} \Omega \end{aligned}$$

Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = \frac{r_{o2}}{1 + g_{m1} \cdot r_{o2}} = 198 \,\Omega$$

$$R_{OUT} = R_D = 2 \cdot k\Omega$$

Guadagno di corrente

$$A_{vo} = g_{m1} \cdot R_D = 10$$

$$A_{v} = \frac{R_{IN}}{R_{I} + R_{IN}} \cdot A_{vo} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 2.215$$

DATI:

$$V_{DD} = 10V, V_{SS} = -10V,$$

$$R_{I} = 15k\Omega, R_{L} = 1k\Omega;$$

$$k_{n1} = 5mA \cdot V^{-2}, k_{n2} = 5mA \cdot V^{-2}, k_{n3} = 0.5mA \cdot V^{-2}$$

$$V_{TN} = 2V$$
, $\lambda_{n2} = 0.01 V^{-1}$

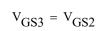
1) Calcolare la tensione $V_{\rm REF}$ affinchè M_1 abbia corrente $I_{DS1} = 2.5 \text{mA}$.

$$I_{DS2} = I_{DS1} = 2.5 \cdot mA$$

$$V_{GS2} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS2}}{k_{n2}}} = 3 \text{ V}$$

Specchio di corrente:

$$I_{DS3} = \frac{k_{n3}}{k_{n2}} \cdot I_{DS2} = 0.25 \cdot mA$$
 $V_{GS3} = V_{GS2}$ $V_{DS3} = V_{GS3}$



$$V_{DS3} = V_{GS3}$$

Resistenza R₁:

$$R_1 = \frac{V_{DD} - V_{SS} - V_{DS3}}{I_{DS3}} = 68 \cdot k\Omega$$

2) Polarizzazione di tutti i MOSFET:

Tensione gate-source M₁:

$$V_{GS1} = V_{TN} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS1}}{k_{n1}}} = 3 \text{ V}$$

Potenziale del source:

$$V_{S1} = 0 - V_{GS1} = -3 \text{ V}$$

Tensione drain-source

$$V_{DS1} = V_{DD} - V_{S1} = 13 V$$

Saturazione

 M_2 : Tensione gate-source

$$V_{GS2} = 3 V$$

Tensione drain-source

$$V_{DS2} = V_{S1} - V_{SS} = 7 V$$

Saturazione

 M_3 : Tensione gate-source

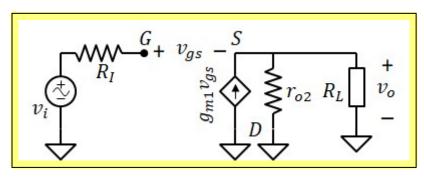
$$V_{GS3} = 3 V$$

Tensione drain-source

$$V_{DS3} = 3 V$$

3) Modello ai piccoli segnali

Modello ai piccoli segnali (configurazione a drain comune):



$$g_{m1} = k_{n1} \cdot (V_{GS1} - V_{TN}) = 5 \cdot mS$$

$$\mathbf{r}_{o2} = \frac{2}{\mathbf{k}_{n2} \cdot \left(\mathbf{V}_{GS2} - \mathbf{V}_{TN}\right)^2 \cdot \lambda_{n2}} = 40 \cdot \mathbf{k}\Omega$$

4) Resistenza di ingresso e di uscita

Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = \infty$$

$$R_{OUT} = \frac{r_{o2}}{1 + g_{m1} \cdot r_{o2}} = 199 \cdot \Omega$$

Guadagno di corrente

$$A_{vo} = \frac{g_{m1} \cdot r_{o2}}{1 + g_{m1} \cdot r_{o2}} = 0.995$$

$$A_{V} = A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 0.83$$

DATI:

$$V_{DD} = 5V$$

$$R_1 = 35k\Omega$$
, $R_I = 15k\Omega$, $R_{I_1} = 2k\Omega$;

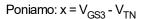
$$k_{n1} = 1.6 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, k_{n2} = 8 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, k_{n3} = 0.2 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$$

$$V_{TN} = 0.5V, \lambda_{n2} = 0.01V^{-1}$$



Legge di kirchhoff:

$$I_{DS3} = \frac{k_{n3}}{2} \cdot (V_{GS} - V_{TN})^2 = \frac{V_{DD} - V_{GS3}}{R_1}$$



$$x^{2} + \frac{2 \cdot x}{k_{n3} \cdot R_{1}} + \frac{2 \cdot (V_{TN} - V_{DD})}{k_{n3} \cdot R_{1}} = 0$$

$$b = \frac{2}{k_{n3} \cdot R_1} = 0.286$$

$$x^{2} + \frac{2 \cdot x}{k_{n3} \cdot R_{1}} + \frac{2 \cdot \left(V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n3} \cdot R_{1}} = 0 \qquad \qquad b = \frac{2}{k_{n3} \cdot R_{1}} = 0.286 \, V \qquad c = \frac{2 \cdot \left(V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n3} \cdot R_{1}} = -1.286 \, V^{2}$$

$$x_1 = \frac{-b - \sqrt{b^2 - 4c}}{2} = -1.286 \,\mathrm{V}$$

$$x_2 = \frac{-b + \sqrt{b^2 - 4c}}{2} = 1 \text{ V}$$
 $V_{GS3} = x_2 + V_{TN}$ $V_{DS3} = V_{GS3}$ Saturazione

$$\mathbf{V}_{\text{GS3}} = \mathbf{x}_2 + \mathbf{V}_{\text{TN}}$$

$$V_{DS3} = V_{GS3}$$

$$I_{DS3} = \frac{V_{DD} - V_{GS3}}{R_1} = 0.1 \cdot mA$$

2) Determinare il valore di Vo

$$V_{GS2} = V_{GS3} = 1.5 V$$

$$I_{DS2} = \frac{k_{n2}}{k_{n3}} \cdot I_{DS3} = 4 \cdot mA$$

$$\text{Legge di kirchhoff al nodo di uscita:} \qquad \qquad \frac{v_O}{R_L} + I_{DS2} = I_{DS1} = \frac{k_{n1}}{2} \left(V_{DD} - v_O - V_{TN} \right)^2$$

 $x = V_{DD} - v_{O} - V_{TN}$ $v_{O} = V_{DD} - V_{TN} - x$ Poniamo:

$$x^{2} + \frac{2 \cdot (x + V_{TN} - V_{DD})}{k_{n1} \cdot R_{L}} - \frac{2 \cdot I_{DS2}}{k_{n1}} = 0$$

$$b = \frac{2}{k_{n1} \cdot R_L} = 0.625 \,\text{V}$$

$$x^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1} \cdot R_{L}} - \frac{2 \cdot I_{DS2}}{k_{n1}} = 0 \qquad \qquad b = \frac{2}{k_{n1} \cdot R_{L}} = 0.625 \, V \qquad c = \frac{2 \cdot \left(V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1} \cdot R_{L}} - \frac{2 \cdot I_{DS2}}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right)}{k_{n1}} = -7.813 \, V^{2} + \frac{2 \cdot \left(x + V_{TN} - V_{DD}\right$$

$$x_1 = \frac{-b - \sqrt{b^2 - 4c}}{2} = -3.125 \text{ V}$$

$$x_2 = \frac{-b + \sqrt{b^2 - 4c}}{2} = 2.5 \text{ V}$$
 $v_0 = V_{DD} - V_{TN} - x_2 = 2 \text{ V}$

$$v_{O} = V_{DD} - V_{TN} - x_{2} = 2 V$$

3) Polarizzazione di tutti i MOSFET:

$$M_1$$
: $V_{GS1} = V_{DD} - v_O = 3 V$

$$V_{DS1} = V_{DD} - v_{O} = 3 V$$

$$I_{DS1} = \frac{k_{n1}}{2} (V_{DD} - v_O - V_{TN})^2 = 5 \cdot mA$$

$$M_2$$
: $V_{GS2} = 1.5 V$

$$V_{DS2} = v_O - 0 = 2 V$$

$$I_{DS2} = 4 \cdot mA$$

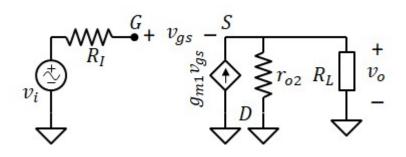
$$M_3$$
: $V_{GS3} = 1.5 V$

$$V_{DS3} = 1.5 V$$

$$I_{DS3} = 0.1 \cdot mA$$

4) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione a drain comune):



$$\mathbf{g}_{m1} \ = \ \mathbf{k}_{n1} \cdot \left(\mathbf{V}_{GS1} - \mathbf{V}_{TN} \right) = 4 \cdot \mathbf{mS}$$

$$v_o$$
 $r_{o2} = \frac{2}{k_{n2} \cdot (v_{GS2} - v_{TN})^2 \cdot \lambda_{n2}} = 25 \cdot k\Omega$

Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = \infty$$

$$R_{OUT} = \frac{r_{o2}}{1 + g_{m1} \cdot r_{o2}} = 247.5 \cdot \Omega$$

5) Guadagno di tensione

$$A_{\text{VO}} = \frac{g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}}{1 + g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}} = 0.99$$

$$A_{V} = A_{VO} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = 0.881$$

 R_I

Esercizio 17

DATI:
$$V_{DD} = 25V$$
, $V_{B2} = 3V$, $V_{B3} = 20V$, $R_1 = 120k\Omega$, $R_2 = 280k\Omega$, $R_I = 5k\Omega$, $R_L = 250k\Omega$ M1: $k_{n1} = 4.4 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $V_{TN1} = 2V$, $\lambda_{n1} = 0\text{V}^{-1}$, M2: $k_{n2} = 1.1 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $V_{TN2} = 1V$, $\lambda_{n2} = 0.02\text{V}^{-1}$, M3: $k_{p3} = 0.5 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$, $V_{TP3} = -2V$, $\lambda_{p3} = 0.001\text{V}^{-1}$

1) Punto di lavoro dei transistor

Corrente attraverso M2 e M3:

$$V_{GS2} = V_{B2} - 0V = 3V$$

$$V_{GS3} = V_{B3} - V_{DD} = -5 V$$

$$I_{DS2} = \frac{k_{n2}}{2} \cdot (V_{GS2} - V_{TN2})^2 = 2.2 \cdot mA$$

$$I_{DS3} = \frac{k_{p3}}{2} \cdot (V_{GS3} - V_{TP3})^2 = 2.25 \cdot mA$$

$$I_{DS1} = I_{DS2} = 2.2 \cdot mA$$

$$I_{DS1} = I_{DS2} = 2.2 \cdot \text{mA}$$
 $V_{GS1} = V_{TN1} + \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS1}}{k_{n1}}} = 3 \text{ V}$

Potenziale del gate di M1:

$$V_G = V_{DD} \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} = 7.5 V$$

Potenziale del source di M1 (= drain di M2)

$$V_{S1} = V_G - V_{GS1}$$

$$V_{S1} = V_G - V_{GS1} = 4.5 V$$
 $V_{D2} = V_{S1} = 4.5 V$

Tensione drain source di M2:

$$V_{DS2} = V_{D2} - 0 = 4.5 V$$
 $V_{GS2} - V_{TN2} = 2 V$

$$V_{GS2} - V_{TN2} = 2 V$$

OK! Saturazione

Corrente e tensione sulla resistenza R_I (N.B. il carico è acoppiato in DC)

$$I_{RL} = I_{DS3} - I_{DS2} = 50 \cdot \mu A$$

$$v_O = R_L {\cdot} I_{RL}$$
 = 12.5 $v_{}$ = drain di M3 e M1

$$V_{DS1} = V_O - V_{S1} = 8 V$$

$$V_{DS1} = V_O - V_{S1} = 8 V$$
 $V_{GS1} - V_{TN1} = 1 V$ OK! Saturazione

$$V_{DS3} = V_O - V_{DD} = -12.5 \text{ V}$$
 $V_{GS3} - V_{TP3} = -3 \text{ V}$ OK! Saturazione

$$V_{GS3} - V_{TP3} = -3 \text{ V}$$
 OK! Sat

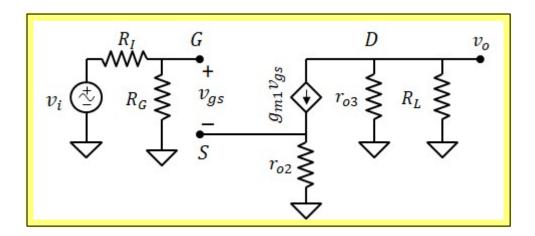
2) Modello ai piccoli segnali

(Source comune con resistenza al source):

$$g_{m2} = k_{n1} \cdot (V_{GS1} - V_{TN1}) = 4.4 \cdot mS$$

$$r_{o2} = \frac{1}{I_{DS2} \cdot \lambda_{n2}} = 22.7 \cdot k\Omega$$

$$r_{o3} = \frac{1}{I_{DS3} \cdot \lambda_{p3}} = 444.4 \cdot k\Omega$$



$$R_G = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 84 \cdot k\Omega$$

3) Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = R_G = 84 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = r_{o3} = 444.4 \cdot k\Omega$$

3) Guadagno di tensione

$$A_{\text{VO}} = \frac{-g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o3}}}{1 + g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}} = -19.3$$

$$A_{v} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_{I}} \cdot A_{vo} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = -6.6$$

QUI

DATI:

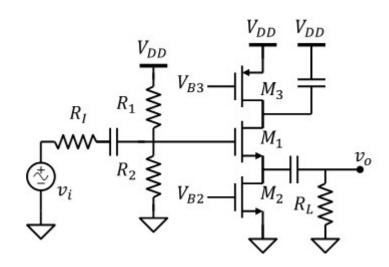
$$\begin{split} &V_{DD} = 20\text{V}, \ V_{B2} = 5\text{V}, \ R_L = 500\Omega, \ R_I = 16\text{k}\Omega \\ &R_1 = 200\text{k}\Omega, \ R_2 = 800\text{k}\Omega \\ &k_{n1} = 20\text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, \ V_{TN1} = 5.9\text{V}, \ \lambda_{n1} = 0; \\ &k_{n2} = 0.2\text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, \ V_{TN2} = 4\text{V}, \ \lambda_{n2} = 0.02 \cdot \text{V}^{-1}; \\ &k_{p3} = 0.2 \cdot \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, \ V_{TP3} = -4\text{V} \end{split}$$

1) Il valore di V_{B3}

$$V_{GS2} = V_{B2} - 0 = 5 V$$

$$I_{DS2} = \frac{k_{n2}}{2} \cdot (V_{GS2} - V_{TN2})^2 = 0.1 \cdot mA$$

$$I_{DS3} = I_{DS2} = 0.1 \cdot mA$$
 $V_{GS3} = V_{TP3} - \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS3}}{k_{p3}}} = -5 \text{ V}$ $V_{B3} = V_{DD} + V_{GS3} = 15 \text{ V}$



2) Punto di lavoro dei transistor, sapendo che $m \,V_{DS3} = -5V$

$$M_2$$
: $V_{GS2} = 5 V$

$$V_{DS2} = V_{S1} - 0 = 10 V$$
 $V_{GS2} - V_{TN2} = 1 V$

$$V_{GS2} - V_{TN2} = 1 V$$

OK Saturazione

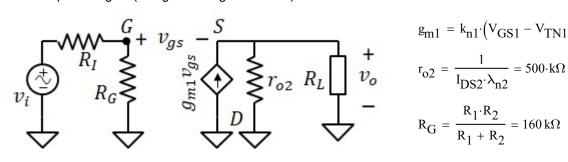
$$M_3$$
: $V_{GS3} = -5 V$

$$V_{DS3} = -5 \text{ V}$$

$$V_{DS3} = -5 \text{ V}$$
 $V_{GS3} - V_{TP3} = -1 \text{ V}$ OK Saturazione

3) Resistenza di ingresso e di uscita

Modello ai piccoli segnali (configurazione gate comune):



$$g_{m1} = k_{n1} \cdot \left(V_{GS1} - V_{TN1}\right) = 2 \cdot mS$$

$$r_{o2} = \frac{1}{I_{DS2} \cdot \lambda_{n2}} = 500 \cdot k\Omega$$

$$R_G = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 160 \, k\Omega$$

$$R_{IN} = R_G = 160 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{r_{o2}}{1 + g_{m1} \cdot r_{o2}} = 0.5 \cdot k\Omega$$

4) Guadagno di corrente

$$A_{\text{VO}} = \frac{g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}}{1 + g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}} = 0.999$$

$$A_{v} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_{I}} \cdot A_{vo} \cdot \frac{R_{L}}{R_{L} + R_{OUT}} = 0.454$$

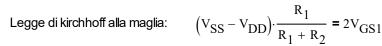
DATI:

$$k_{p} = 2.5 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}, \ V_{TP} = -4 \text{V}, \ \lambda_{p} = 0.01 \text{V}^{-1}$$
 $R_{1} = 120 \text{k}\Omega, \ R_{2} = 80 \text{k}\Omega$
 $V_{SS} = 10 \text{V}, \ V_{DD} = -10 \text{V}$

1. Trovare la polarizzazione dei MOS

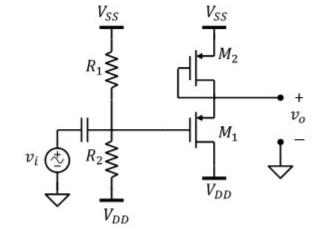
 M_1 e M_2 sono in serie, quindi $I_{DS1} = I_{DS2}$

$$\frac{{}^{k}_{p}}{2} \cdot (V_{GS1} - V_{TP})^{2} = \frac{{}^{k}_{p}}{2} \cdot (V_{GS2} - V_{TP})^{2}$$
$$V_{GS2} = V_{GS1}$$



$$V_{GS1} = -\frac{1}{2} \cdot (V_{SS} - V_{DD}) \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} = -6 \text{ V}$$

$$V_{DS1} = -(V_{SS} - V_{DD} + V_{GS2}) = -14 V$$



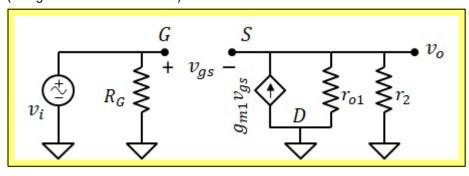
$$V_{GS1} = -\frac{1}{2} \cdot (V_{SS} - V_{DD}) \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} = -6 \text{ V}$$

$$V_{GS2} = V_{GS1} = -6 \text{ V}$$

$$I_{DS} = \frac{k_p}{2} \cdot (V_{GS1} - V_{TP})^2 = 5 \cdot \text{mA}$$

2. Disegnare il modello ai piccoli segnali del circuito

(configurazione a drain comune).



$$r_2 = \frac{r_{o2}}{1 + r_{o2} \cdot g_{m2}} = 0.198 \cdot k\Omega$$

$$R_G = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 48 \cdot k\Omega$$

$$g_{m1} = -k_p \cdot (V_{GS1} - V_{TP}) = 5 \cdot mS$$

$$g_{m2} = -k_p \cdot (V_{GS2} - V_{TP}) = 5 \cdot mS$$

$$r_{o1} = \frac{1}{I_{DS} \cdot \lambda_p} = 20 \cdot k\Omega$$

$$r_{o2} = \frac{1}{I_{DS} \cdot \lambda_p} = 20 \cdot k\Omega$$

3) Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = R_G = 48 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{r_{o1} \cdot r_2}{r_{o1} + r_2} = 0.196 \cdot k\Omega$$

4) Guadagno di corrente

$$A_{V} = \frac{g_{m1} \cdot \frac{r_{o1} \cdot r_{2}}{r_{o1} + r_{2}}}{1 + g_{m1} \cdot \frac{r_{o1} \cdot r_{2}}{r_{o1} + r_{2}}} = 0.495$$

N.B. Se approssimando:
$$\frac{\mathbf{r}_{o1} \cdot \mathbf{r}_{2}}{\mathbf{r}_{o1} + \mathbf{r}_{2}} = \frac{1}{\mathbf{g}_{m2}}$$

otteniamo:
$${\rm A_{V}\,=\,\frac{g_{m1}}{g_{m2}\,+\,g_{m1}}\,=0.5}$$

DATI:

$$\begin{split} &k_{n1} = 2\text{mA}\cdot\text{V}^{-2}, \, k_{n2} = 0.5\text{mA}\cdot\text{V}^{-2}, \, V_{TN} = 1\text{V}, \\ &\lambda_n = 0.02\text{V}^{-1}, \, R_1 = 100\text{k}\Omega, \, R_2 = 100\text{k}\Omega, \, R_D = 3\text{k}\Omega \\ &V_{SS} = -5\text{V}, \, V_{DD} = 5\text{V}, \, R_I = 5\text{k}\Omega, \, R_L = 20\text{k}\Omega \end{split}$$

1. Trovare la polarizzazione dei MOS

 M_1 e M_2 sono in serie, quindi $I_{DS1} = I_{DS2}$

$$\frac{k_{n1}}{2} \cdot \left(V_{GS1} - V_{TN}\right)^2 = \frac{k_{n2}}{2} \cdot \left(V_{GS2} - V_{TN}\right)^2$$

$$\left(V_{GS2}-V_{TN}\right) = \alpha \cdot \left(V_{GS1}-V_{TN}\right) \quad \text{ con: } \alpha = \sqrt{\frac{k_{n1}}{k_{n2}}} = 2$$

$$V_{GS2} = V_{TN} + \alpha \cdot (V_{GS1} - V_{TN})$$

$$V_G = V_{SS} + (V_{DD} - V_{SS}) \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2} = 0 V$$

$$V_G - V_{SS} = V_{GS1} + V_{GS2} = V_{GS1} + V_{TN} + \alpha \cdot \left(V_{GS1} - V_{TN}\right) = V_{GS1} \cdot (1 + \alpha) + V_{TN} \cdot (1 - \alpha)$$

$$V_{GS1} = \frac{V_G - V_{SS} - V_{TN} \cdot (1 - \alpha)}{1 + \alpha} = 2 V$$

$$V_{GS2} = V_{TN} + \alpha \cdot (V_{GS1} - V_{TN}) = 3 V$$

$$V_{GS2} = V_{TN} + \alpha \cdot (V_{GS1} - V_{TN}) = 3 V$$

$$I_{DS} = \frac{k_{n1}}{2} \cdot \left(V_{GS1} - V_{TN}\right)^2 = 1 \cdot mA \qquad \text{(uguale per M}_1 \text{ e M}_2\text{)}$$

$$V_{S1} = V_{SS} + V_{GS2} = -2 V$$

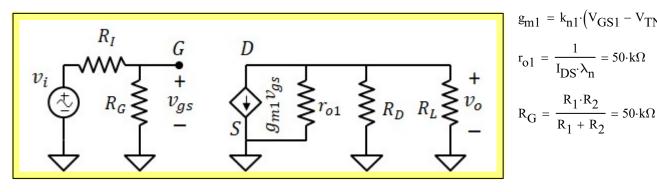
$$V_{D1} = V_{DD} - R_D \cdot I_{DS} = 2 V$$

$$V_{DS1} = V_{D1} - V_{S1} = 4 V$$

$$V_{DS2} = V_{GS2} = 3 V$$

2. Disegnare il modello ai piccoli segnali del circuito

(configurazione a source comune).



$$\begin{split} \mathbf{g}_{m1} &= \mathbf{k}_{n1} \cdot \left(\mathbf{V}_{GS1} - \mathbf{V}_{TN} \right) = 2 \cdot \mathbf{mS} \\ \mathbf{r}_{o1} &= \frac{1}{\mathbf{I}_{DS} \cdot \lambda_n} = 50 \cdot \mathbf{k} \Omega \\ \\ \mathbf{R}_{G} &= \frac{\mathbf{R}_1 \cdot \mathbf{R}_2}{\mathbf{R}_1 + \mathbf{R}_2} = 50 \cdot \mathbf{k} \Omega \end{split}$$

3) Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = R_G = 50 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{r_{o1} \cdot R_{D}}{r_{o1} + R_{D}} = 2.83 \cdot k\Omega$$

4) Guadagno di corrente

$$A_{vo} = -g_{m1} \cdot \frac{r_{o1} \cdot R_D}{r_{o1} + R_D} = -5.7$$

$$A_{vo} = \frac{R_{IN}}{R_{IN} + R_{I}} \cdot A_{vo} \cdot \frac{R_{L}}{R_{OUT} + R_{L}} = -4.5$$

DATI:

$$V_{DD} = 10V;$$

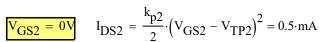
$$R_1 = 90k\Omega; R_2 = 10k\Omega;$$

$$R_{I} = 3k\Omega; R_{L} = 1k\Omega$$

$$M_1$$
: $k_{p1} = 1 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$; $V_{TP1} = -2 \text{V}$; $\lambda_{p1} = 0$

$$M_2$$
: $k_{p2} = 0.25 \text{mA} \cdot \text{V}^{-2}$; $V_{TP2} = 2 \text{V}$; $\lambda_{p2} = 0.01 \text{V}^{-1}$

1. Trovare la polarizzazione dei MOS

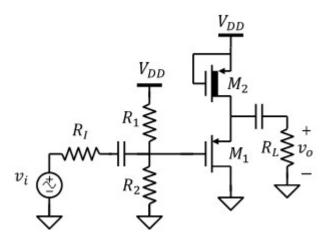


$$V_{G1} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot V_{DD} = 1 \text{ V} \qquad V_{GS1} = V_{TP1} - \sqrt{\frac{2 \cdot I_{DS2}}{k_{p1}}} = -3 \text{ V}$$

$$V_{S1} = V_{G1} - V_{GS1} = 4 \text{ V}$$

$$V_{DS1} = 0 - V_{S1} = -4 \text{ V}$$

$$V_{DS2} = V_{S1} - V_{DD} = -6 V$$

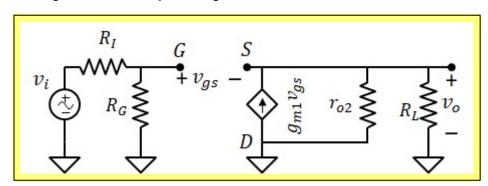


$$V_{S1} = V_{G1} - V_{GS1} = 4 V$$

$$V_{GS1} - V_{TP1} = -1 V$$
 Saturazione

$$V_{GS2} - V_{TP2} = -2 V$$

2. Disegnare il modello ai piccoli segnali del circuito



$$g_{m1} = -k_{p1} \cdot (V_{GS1} - V_{TP1}) = 1 \cdot mS$$

$$r_{o2} = \frac{1}{I_{DS2} \cdot \lambda_{p2}} = 200 \cdot k\Omega$$

$$R_G = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2} = 9 \cdot k\Omega$$

3) Resistenza di ingresso e di uscita

$$R_{IN} = R_G = 9 \cdot k\Omega$$

$$R_{OUT} = \frac{r_{o2}}{1 + g_{m1} \cdot r_{o2}} = 0.995 \cdot k\Omega$$

4) Guadagno di tensione

$$A_{\text{vo}} = \frac{g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}}{1 + g_{\text{m1}} \cdot r_{\text{o2}}} = 0.995$$

$$A_{\text{vo}} = \frac{R_{\text{IN}}}{R_{\text{IN}} + R_{\text{I}}} \cdot A_{\text{vo}} \cdot \frac{R_{\text{L}}}{R_{\text{OUT}} + R_{\text{L}}} = 0.374$$