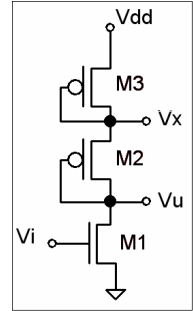


PROVA SCRITTA DI FONDAMENTI DI ELETTRONICA A
7 SETTEMBRE 2006

1) Nel circuito in figura, i transistori MOS sono caratterizzati dalle tensioni di soglia $V_{Tn1} = V_{Tn}$, $|V_{Tp2}| = |V_{Tp3}| = V_{Tp}$ e dai coefficienti β_{n1} e β_{p2} . Si calcoli il valore di β_{p3} in modo tale che il consumo di potenza statica della rete alla soglia logica sia pari a 1.75 mW.

Si determini, quindi, il margine d'immunità ai disturbi N_M della rete.

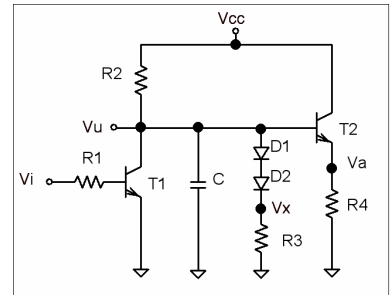
$$V_{dd} = 3.5 \text{ V}, V_{Tn} = 0.5 \text{ V}, V_{Tp} = 0.6 \text{ V}, \beta_{n1} = 5 \text{ mA/V}^2, \beta_{p2} = 2 \text{ mA/V}^2.$$



2) Nel circuito in figura, i transistori bipolari ed i diodi possono essere descritti da un modello "a soglia" con $V_\gamma = 0.75 \text{ V}$ e $V_{CE,sat} = 0.2 \text{ V}$. Il segnale d'ingresso abbia il seguente andamento:

$$\begin{aligned} t < 0: & V_i = V_{cc} \\ t > 0: & V_i = 0 \end{aligned}$$

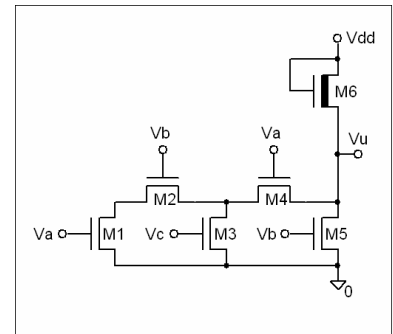
Si calcoli il tempo di propagazione $t_{p,LH}$ relativo al segnale di uscita V_u .



$$V_{cc} = 5 \text{ V}, \beta_F = 100, R_1 = 10 \text{ k}\Omega, R_2 = 500 \Omega, R_3 = 2 \text{ k}\Omega, R_4 = 3 \text{ k}\Omega, C = 10 \text{ pF}.$$

3) Nel circuito in figura, i transistori MOS sono caratterizzati dalle tensioni di soglia $V_{T1} = V_{T2} = V_{T3} = V_{T4} = V_{T5} = V_{T,enh}$ e $V_{T6} = V_{T,dep} < 0$. I segnali di ingresso V_a , V_b e V_c possono assumere i valori 0 e V_{dd} . Si determinino i coefficienti $\beta_1 = \beta_2 = \beta_3 = \beta_4 = \beta_5 = \beta_{enh}$ e $\beta_6 = \beta_{dep}$, in modo che, nelle rispettive condizioni di caso peggiore:

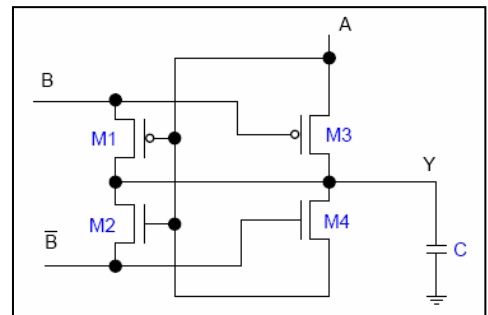
- la minima escursione logica sia pari a 2.9 V;
- la massima potenza istantanea statica dissipata sia pari a 1mW.



$$V_{T,enh} = 0.45 \text{ V}, V_{T,dep} = -0.3 \text{ V}, V_{dd} = 3.3 \text{ V}$$

4) Nel circuito in figura, i transistori MOS sono caratterizzati dalle tensioni di soglia $V_{Tn} = |V_{Tp}| = V_T$ e dai coefficienti β_n e β_p . I segnali di ingresso A, B e \bar{B} possono assumere i valori 0 e V_{DD} .

Si determini la funzione logica svolta dal circuito indicando chiaramente, per ogni configurazione degli ingressi, lo stato (ON, OFF) dei transistori M1, M2, M3 e M4. Supponendo che A commuti istantaneamente dal livello logico basso a quello alto con B fisso al livello logico alto, si calcoli il tempo di discesa/salita relativo al segnale di uscita Y



$$V_{DD} = 3.3 \text{ V}, \beta_p = 50 \mu\text{A/V}^2, \beta_n = 20 \mu\text{A/V}^2, V_T = 0.35 \text{ V}, C = 10 \text{ fF}$$

Esame di ELETTRONICA AB (mod. B): svolgere gli esercizi 1 e 2.

Esame di ELETTRONICA DEI SISTEMI DIGITALI A: svolgere gli esercizi 3 e 4

Esame di FONDAMENTI DI ELETTRONICA A: svolgere almeno uno fra gli esercizi 1 e 2 e almeno uno fra gli esercizi 3 e 4.

• Indicare su ciascun foglio nome, cognome, data e numero di matricola

• Non usare penne o matite rosse

• L'elaborato deve essere contenuto in un unico foglio (4 facciate) protocollo

Esercizio #1

OSS. PRELIMINARI:

1) M2 e M3 quando ON sono entrambi saturi.

Calcolo di β_{p3} . Alla soglia logica M1, M2, M3 sono tutti saturi.

$idn1sat = \beta_{n1}/2 * (v_{lt} - v_{tn})^2$ $idp2sat = \beta_{p2}/2 * (v_x - v_{lt} - v_{tp})^2$ $idp3sat = \beta_{p3}/2 * (v_{dd} - v_x - v_{tp})^2$ $idn1sat = idp2sat$ $idp3sat = idp2sat$ $\beta_{n1}/2 * (v_{lt} - v_{tn})^2 * v_{dd} = P_{diss}$ Risolvendo si trova che:	$\beta_{p3} = 2.4 \text{ mA/V}^2$ $v_x = 2.254 \text{ V}$ e $v_{lt} = 0.947 \text{ V}$ Tali valori soddisfano le Hp su M1, M2 e M3: $(V_{GS1} = 0.947 \text{ V} > 0.5 \text{ V});$ $(V_{SG2} = (2.254 - 0.947) \text{ V} = 1.307 \text{ V} > 0.6 \text{ V});$ $(V_{SG3} = (3.5 - 2.254) \text{ V} = 1.246 \text{ V} > 0.6 \text{ V}).$
--	---

Poiché M2 e M2 quando ON sono sat, è allora possibile ricavare una relazione tra v_x e v_u che vale sempre quando M2 e M3 sono ON.

$idp2sat = \beta_{p2}/2 * (v_x - v_{lt} - v_{tp})^2$ $idp3sat = \beta_{p3}/2 * (v_{dd} - v_x - v_{tp})^2$	$idp3sat = idp2sat$ da cui si ricava che $v_x = 1.802 + 0.477 v_u$
--	---

Regione 1: $v_i < v_{tn} = 0.5 \text{ V}$, M1 off, M2 e M3 sulla soglia, quindi $v_u = v_{dd} - 2v_{tp} = 2.3 \text{ V}$.**Regione 2:** M1 sat (se $v_{tn} < v_i < v_u + v_{tn}$), M2 e M3 sat.

Cerco se in questa regione esistono punti della caratteristica statica di trasferimento a pendenza -1 (cioè cerco i punti tali che $dv_u/dv_i = -1$). Vale la condizione trovata, ovvero $v_x = 1.802 + 0.477 v_u$.	
$idn1sat = \beta_{n1}/2 * (v_i - v_{tn})^2$ $idp3sat = \beta_{p3}/2 * (v_{dd} - (1.802 + 0.477 v_u) - v_{tp})^2$ $idn1sat = idp3sat$ Risolvendo si ricava che $v_u = 3.81486 - 3.026 v_i$ La $dv_u/dv_i = -3.026$ quindi in questa regione non ci sono punti a derivata -1, ma si passa da una	regione a pendenza nulla (per $v_i < v_{tn}$) ad una a pendenza in modulo > di 1. In corrispondenza del punto angoloso prima determinato si ha allora il primo punto notevole ($V_{ILMAX} = 0.5 \text{ V}$, $V_{OHMIN} = 2.3 \text{ V}$).

(eq.1)

Regione 3: M1 lin ($v_i > v_u + v_{tn}$), M2 sat M3 sat.

Cerco se in questa regione esistono punti della caratteristica statica di trasferimento a pendenza -1 (cioè cerco i punti tali che $dv_u/dv_i = -1$).	
$idn1lin = \beta_{n1} ((v_i - v_{tn})v_u - v_u^2/2)$ $idp3sat = \beta_{p3}/2 * (v_{dd} - (1.802 + 0.477 v_u) - v_{tp})^2$ $d(idn1lin)/dv_i = \beta_{n1} ((v_i - v_{tn}) * -1 + v_u + v_u)$ $d(idp3sat)/dv_i = \beta_{p3} (v_{dd} - (1.802 + 0.477 v_u) - v_{tp}) * (0.477)$ $idn1lin = idp3sat$ $d(idn1lin)/dv_i = d(idp3sat)/dv_i$ da cui si ricavano le seguenti coppie di valori (v_i , v_u): $(v_i = -0.661 \text{ V}, v_u = -0.431 \text{ V})$ e $(v_i = 1.158 \text{ V}, v_u = 0.431 \text{ V}).$	Delle due soluzioni quella accettabile è la seconda, alla quale corrisponde un valore di $v_x = 2.0076 \text{ V}$. $V_{IHMIN} = 1.158 \text{ V}$, e $V_{OLMAX} = 0.431 \text{ V}$. Tale coppia di valori soddisfa l'Hp su M1 lin ($v_i = 1.158 \text{ V} > v_u + v_{tn} = 0.931 \text{ V}$), e M2 e M3 sat; $(V_{SG2} = (2.0076 - 0.431) \text{ V} = 1.5766 \text{ V} > 0.6 \text{ V});$ $(V_{SG3} = (3.5 - 2.0076) \text{ V} = 1.492 \text{ V} > 0.6 \text{ V}).$ Si ricava allora che: $NM_H = 2.3 \text{ V} - 1.158 \text{ V} = 1.142 \text{ V}$ e $NM_L = 0.5 \text{ V} - 0.431 \text{ V} = 0.069 \text{ V} = NM$

Esercizio #2

Osservazioni preliminari: T2 quando ON in AD.

- 1) $t < 0$, $v_i = 5V$, allora T1 ON e per hp SAT (da verificare), quindi la serie diodi D1 e D2 e T2 OFF.
Allora $v_u(t < 0) = v_{cesat}$.

$$i_{b1} \cdot \beta_f = (v_{cc} - v_{\gamma}) / r_1 \cdot 100 = 0.0425 \text{ A} \quad i_{b1} \cdot \beta_f = 0.0425 \text{ A} > 0.0096 = i_{c1} \rightarrow \text{ok hp di saturazione di T1}$$

$$i_{c1} = (v_{cc} - v_{cesat}) / r_2 = 0.0096 \text{ A}$$

- 2) Per $t \rightarrow \infty$, $V_i = 0 \text{ V}$, allora T1 sarà off. D1 e D2 on (da verificare) e T2 ON e in AD (da verificare). Calcolo di v_u .

$$\begin{aligned} i_{r2} &= (v_{cc} - v_u) / r_2 & \text{Ma } i_{r2} &= i_{r3} + i_{b2} \text{ da cui si ricava che :} \\ i_{r3} &= (v_u - 2v_{\gamma}) / r_3 & v_u &= 4.295V. \\ i_{r4} &= (v_u - v_{\gamma}) / r_4 & v_u &> 2v_{\gamma}, \text{ quindi ok hp su D1 e D2 e T2.} \\ i_{b2} &= (v_u - v_{\gamma}) / r_4 / (\beta_f + 1) \end{aligned}$$

- 3) Il ritardo di propagazione è il tempo necessario al segnale d'uscita v_u per compiere l'escursione da 0.2V a $(4.295 + 0.2) / 2 = 2.2475V$ con $v_i = 0 \text{ V}$.

Durante questo intervallo di tempo i transistori lavorano nelle seguenti regioni:

- A) $V_{cesat} < v_u < v_{\gamma}$: T1, T2, D1 e D2, OFF.
B) $v_{\gamma} < v_u < 2v_{\gamma}$: T1 OFF, T2 AD, D1 e D2 OFF.
C) $2v_{\gamma} < v_u < 2.2475 \text{ V}$: T1 OFF, T2 AD, D1 e D2 ON.

<p>A)</p> $i_{r2} = (v_{cc} - v_u) / r_2$ $C dv_u / dt = i_{r2}$ $t_{ph1} = \int_{0.2}^{0.75} \frac{C}{i_{r2}} dv_u$ $t_{ph1} = 0.61 \text{ ns}$	<p>C)</p> $i_{r2} = (v_{cc} - v_u) / r_2$ $i_{b2} = (v_u - v_{\gamma}) / r_4 / (\beta_f + 1)$ $i_{r3} = (v_u - 2v_{\gamma}) / r_3$ $C dv_u / dt = i_{r2} - i_{b2} - i_{r3}$ $t_{ph3} = \int_{1.5}^{2.2475} \frac{C}{i_{r2} - i_{b2} - i_{r3}} dv_u$
<p>B)</p> $i_{r2} = (v_{cc} - v_u) / r_2$ $i_{b2} = (v_u - v_{\gamma}) / r_4 / (\beta_f + 1)$ $C dv_u / dt = i_{r2} - i_{b2}$ $t_{ph2} = \int_{0.75}^{1.5} \frac{C}{i_{r2} - i_{b2}} dv_u$ $t_{ph2} = 0.97 \text{ ns}$	<p>da cui si ricava che $t_{ph1} + t_{ph2} + t_{ph3} = 2.82 \text{ ns}$.</p>

Osservazioni preliminari: il transistore Q quando ON è sempre in A.D. Inoltre fintantoché Q è ON, $v_x = v_u + v_{\gamma}$, e $v_u > 0$ ($i_e \neq 0$).

Regione 1: $v_i < v_{tn}$, allora M1 OFF. Q in AD (se $v_x > v_g$, da verificare).

Si rimane in regione 1 fintantoché M1 non va on, ovvero per $v_i > v_{tn}$.

$v_x = v_u + v_{\gamma} \text{ (se Q1 on)}$ $i_{r1} = (v_{cc} - v_x) / r_1$ $i_{r2} = v_x / r_2$	$i_e = v_u / r_3$ $\text{Ma } i_e = (\beta_f + 1) \cdot (i_{r1} - i_{r2})$ $\text{da cui si ricava che } v_u = 3.224 \text{ V (e } v_x = 3.974 \text{ V). OK Hp su Q.}$
--	---

Regione 2: $v_i > v_{tn}$, quindi M1 ON e SAT se $v_u > v_i - v_{tn} - v_{\gamma}$ (da verificare), e Q on in AD (se $v_x > v_{\gamma}$).

Cerco se in questa regione esistono punti della caratteristica statica di trasferimento a pendenza -1 (cioè cerco i punti tali che $dv_u/dv_i = -1$).

$v_x = v_u + v_{\gamma} \text{ (se Q1 on)}$ $i_{r1} = (v_{cc} - v_x) / r_1$ $i_{r2} = v_x / r_2$	Ma $i_{r1} = i_{dm1sat} + i_{r2} + i_b$ $d(i_{r1})/dv_i = d(i_{m1sat})/dv_i + d(i_{r2})/dv_i + d(i_b)/dv_i$
--	--

$i_b = v_u / r_3 / (\beta_f + 1)$	
$i_{d1sat} = \beta_n / 2 * (v_i - v_{tn})^2$	Risolvendo si ricava che $v_u = 2.972 \text{ V}$, $v_i = 1.004 \text{ V}$.
$d(i_{r1})/d v_i = 1/r_1$	Tale coppia di valori soddisfa le HP fatte sulla regione di
$d(i_{r2})/d v_i = -1/r_2$	funzionamento di M1 $v_u (=2.972 \text{ V}) > v_i - v_{tn} - v_\gamma (= -0.246 \text{ V})$, e
$d(i_b)/d v_i = -1/r_3 / (\beta_f + 1)$	di Q.
$d(i_{d1sat})/d v_i = \beta_n / 2 * 2 * (v_i - v_{tn}) * 1$	Quindi: $V_{OHMIN} = 2.972 \text{ V}$, $V_{ILMAX} = 1.004 \text{ V}$.

(eq.1)

Regione 3: $v_i > v_{tn}$, quindi M1 ON e LIN se $v_u < v_i - v_{tn} - v_\gamma$ (da verificare), e Q on in AD (sse $v_x > v_\gamma$).

Cerco se in questa regione esistono punti della caratteristica statica di trasferimento a pendenza -1 (cioè cerco i punti tali che $d v_u / d v_i = -1$).	
$v_x = v_u + v_\gamma$ (se Q1 on)	da cui si ricavano le seguenti coppie di valori (v_i , v_u):
$i_{r1} = (v_{cc} - v_x) / r_1$	($v_i = -2.315 \text{ V}$, $v_u = 1.906 \text{ V}$) e
$i_{r2} = v_x / r_2$	($v_i = 2.307 \text{ V}$, $v_u = 0.406 \text{ V}$).
$i_b = v_u / r_3 / (\beta_f + 1)$	Delle due soluzioni quella accettabile è la seconda, quindi:
$i_{d1lin} = \beta_n * ((v_i - v_{tn}) * (v_u + v_\gamma) - 1/2 * (v_u + v_\gamma)^2)$	$V_{IHMIN} = 2.307 \text{ V}$, e $V_{OLMAX} = 0.406 \text{ V}$.
$d(i_{r1})/d v_i = 1/r_1$	
$d(i_{r2})/d v_i = -1/r_2$	
$d(i_b)/d v_i = -1/r_3 / (\beta_f + 1)$	Tale coppia di valori soddisfa l'Hp su M1 lin,
$d(i_{d1lin})/d v_i = \beta_n * ((v_i - v_{tn}) * -1 + (v_u + v_\gamma) - 1/2 * 2 * (v_u + v_\gamma) * -1)$	$v_u (=0.406) < v_i - v_{tn} - v_\gamma (=1.057 \text{ V})$, e su Q.
Ma	Si ricava allora che:
$i_{r1} = i_{d1lin} + i_{r2} + i_b$	$NM_H = 2.972 \text{ V} - 2.307 \text{ V} = 0.665 \text{ V}$ e
$d(i_{r1})/d v_i = d(i_{d1lin})/d v_i + d(i_{r2})/d v_i + d(i_b)/d v_i$	$NM_L = 1.004 \text{ V} - 0.406 \text{ V} = 0.598 \text{ V} = NM$

Regione 4: Per completezza: poi Q andrà off quando $v_x = v_u + v_\gamma = v_\gamma$, sse $v_u = 0 \text{ V}$. Calcolo il valore di v_i per il quale Q va off. M1 è lin.

$i_{r1} = (v_{cc} - v_\gamma) / r_1$	Ma $i_{r1} = i_{d1lin} + i_{r2}$, da cui si ricava che Q andrà
$i_{r2} = v_\gamma / r_2$	OFF per:
$i_{d1lin} = \beta_n * ((v_i - v_{tn}) * (v_\gamma) - 1/2 * (v_\gamma)^2)$	$v_i = 3.042 \text{ V}$

Esercizio #3

Considero il vincolo sulla escursione logica di caso peggiore: in condizioni di ingressi bassi, il pull-down si spegne e il pull-up (a svuotamento) garantisce $V_u = V_H = V_{dd}$. Quindi, nella condizione di caso peggiore, deve essere:

$$V_L = V_H - \text{escursione} = V_{dd} - 2.9 = 0.45 \text{ V}$$

Tale condizione di caso peggiore si verifica quando la corrente di pull-down è minima: poiché i segnali di gate dei diversi transistori di pull-down non sono fra di loro indipendenti, si verifica facilmente che la condizione di caso peggiore prevede l'accensione di M3 e M4 in serie; il pull-down è quindi equivalente ad un unico transistor con

$$\begin{aligned}\beta_{eq} &= \beta_{enh}/2 \\ V_{DS} &= V_L \\ V_{GS} &= V_{dd}\end{aligned}$$

quindi $V_{gs} > V_{DS} - V_{tn}$ e il transistor equivalente di pull down lavora in regione lineare, così come il transistor di pull-up. Si ha:

$$\begin{aligned}I_{D,pu} &= \beta_{dep} ((V_{dd} - V_L - V_{T,dep})(V_{dd} - V_L) - (V_{dd} - V_L)^2/2) \\ I_{D,pd} &= \beta_{eq} ((V_{dd} - V_{T,enh})V_L - V_L^2/2)\end{aligned}$$

Imponendo l'uguaglianza delle correnti, si trova una relazione fra i coefficienti:

$$\beta_{enh} = 9.57547 \beta_{dep} \quad (*)$$

La condizione di caso peggiore per la potenza dissipata, invece, si riferisce alla situazione in cui la corrente di pull-down è massima, e quindi alla situazione in cui tutti i transistori di pull down sono accesi. In questa situazione, utilizzando le regole di composizione in serie e parallelo, si ottiene il coefficiente del transistor equivalente di pull-down:

$$\beta_{eq} = 8/5 \beta_{enh}$$

In questa situazione il valore dell'uscita è inferiore al V_L di caso peggiore precedentemente calcolato:

$$\begin{aligned}I_{D,pu} &= \beta_{dep} ((V_{dd} - V_u - V_{T,dep})(V_{dd} - V_u) - (V_{dd} - V_u)^2/2) \\ I_{D,pd} &= \beta_{eq} ((V_{dd} - V_{T,enh})V_u - V_u^2/2)\end{aligned}$$

Imponendo l'uguaglianza delle correnti, e scartando una soluzione inaccettabile, si trova:

$$\begin{aligned}V_u &= 0.13951 \\ I_{D,pu} &= 5.9425 \beta_{dep}\end{aligned}$$

e imponendo $I_{D,pu} = P_d/V_{dd}$ si ricava:

$$\beta_{dep} = \underline{\underline{51 \mu A/V^2}}$$

da cui, tenendo conto della relazione (*):

$$\beta_{enh} = \underline{\underline{488 \mu A/V^2}}$$

Esercizio #4

Determino la funzione svolta dal circuito:

$A=0\text{ V}$, $B=0\text{ V}$ ($\bar{B}=V_{DD}$) : M1 OFF, M2 OFF, M3 OFF, M4 ON allora $Y=0\text{ V}$

$A=V_{DD}$, $B=0\text{ V}$ ($\bar{B}=V_{DD}$) : M1 OFF, M2 OFF, M3 ON, M4 OFF allora $Y=V_{DD}$

$A=0\text{ V}$, $B=V_{DD}$ ($\bar{B}=0\text{ V}$) : M1 ON, M2 OFF, M3 OFF, M4 OFF allora $Y=V_{DD}$

$A=V_{DD}$, $B=V_{DD}$ ($\bar{B}=0\text{ V}$) : M1 OFF, M2 ON, M3 OFF, M4 OFF allora $Y=0\text{ V}$

$Y=A\bar{B} + \bar{A}B$ il circuito è pertanto uno XOR

Calcolo il tempo di discesa, il tempo impiegato dal segnale di uscita per passare dal 90% al 10% della sua escursione logica.

L'escursione logica del segnale di uscita è pari a V_{DD} (il segnale non viene mai degradato dal circuito). Devo studiare il passaggio dalla situazione $A=0\text{ V}$, $B=V_{DD}$ ($\bar{B}=0\text{ V}$) $Y=V_{DD}$ alla situazione $A=V_{DD}$, $B=V_{DD}$ ($\bar{B}=0\text{ V}$) $Y=0\text{ V}$. Si tratta pertanto di calcolare il tempo necessario per passare da $Y=V_{DD}*0.9=2,97\text{ V}$ ($A=0\text{ V}$, $B=V_{DD}$ ($\bar{B}=0\text{ V}$)) a $Y=V_{DD}*0.1=0,33\text{ V}$ ($A=V_{DD}$, $B=V_{DD}$ ($\bar{B}=0\text{ V}$))

Il circuito da studiare è semplicemente costituito dalla capacità C e dal MOS M2 avente gate a V_{DD} (A) e source a massa ($\bar{B}=0\text{ V}$).

Per $V_{ds} > V_{gs} - V_T$ M2 è sat
 $V_Y > V_{DD} - V_T = 3.3 - 0.35 = 2,95$

Allora da 2,97 a 2,95 M2 sat, da 2,95 a 0,33 M2 LIN

$I_{ds} =$

$$t_a = \int_{v_{dd}*0.9}^{v_{dd}-v_t} \frac{-C_y}{\ln \frac{(v_{dd}-v_t)^2}{(v_{dd}-v)^2}} dv$$
$$t_b = \int_{v_{dd}-v_t}^{0.1*v_{dd}} \frac{-C_y}{\ln \left((v_{dd}-v_t)(v) - \frac{(v)^2}{2} \right)} dv$$
$$t_f = (t_a + t_b)$$

$$t_a = 2.29819 \times 10^{-12} \text{ sec}$$

$$t_b = 4.78993 \times 10^{-10} \text{ sec}$$

$$t_f = 4.81291 \times 10^{-10} \text{ sec}$$