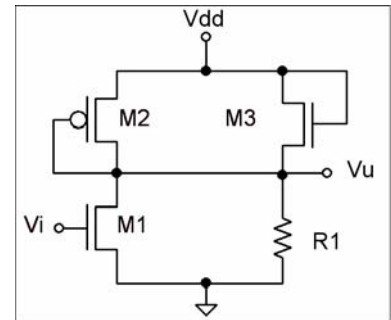


PROVA SCRITTA DI ELETTRONICA
19 LUGLIO 2007

1) Nel circuito in figura, i transistori MOS sono caratterizzati dalle tensioni di soglia $V_{Tn}=V_{Tn1}=V_{Tn3}$ e V_{Tp} e dai coefficienti β_{n1} , β_{n3} e β_{p2} .

β_{p2} è determinato in modo tale che la potenza statica dissipata dal circuito in corrispondenza della tensione d'ingresso $V_i=0$ V sia pari a 1.2 mW.

Si determinino i margini d'immunità ai disturbi (N_{MH} e N_{ML}) della rete.

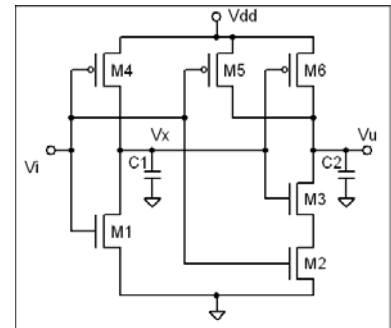


$V_{dd} = 3.5$ V, $V_{Tn} = 0.5$ V, $|V_{Tp}| = 0.6$ V, $\beta_{n1} = 2.5$ mA/V², $\beta_{n3} = 0.3$ mA/V², $R1 = 5$ k Ω .

2) Nel circuito in figura, i transistori MOS sono caratterizzati dalla tensione di soglia $V_{Tn}=|V_{Tp}|=V_T$ e dai coefficienti β_i .

Il segnale di ingresso V_i è periodico, con periodo di 4 ns e duty-cycle del 50%.

Assimilando il transitorio di uscita del primo stadio ad una transizione istantanea di V_x ritardata di un valore pari al tempo di propagazione relativo, si determini l'andamento del segnale di uscita $V_u(t)$, calcolando in particolare il valore minimo raggiunto dalla tensione V_u .



$V_{dd} = 3.3$ V, $C1 = 0.3$ pF, $C2 = 30$ fF, $V_T = 0.4$ V, $\beta_1 = 600 \mu\text{A/V}^2$, $\beta_2 = \beta_3 = 400 \mu\text{A/V}^2$, $\beta_4 = 400 \mu\text{A/V}^2$, $\beta_5 = \beta_6 = 300 \mu\text{A/V}^2$.

Esame di ELETTRONICA AB (mod. B): svolgere l'esercizio 1 (tempo disponibile 1h 15m).

Esame di ELETTRONICA DEI SISTEMI DIGITALI A: l'esercizio 2 (tempo disponibile 1h 15m).

Esame di FONDAMENTI DI ELETTRONICA A: svolgere gli esercizi 1 e 2 (tempo disponibile 2h).

- 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

Compito del 17-07-2007 - Esercizio #1

Osservazioni preliminari: M2 e M3 quando ON sono entrambi saturi, rispettivamente sse $v_u < v_{dd} - v_{tp} = 2.9 \text{ V}$ e $v_u < v_{dd} - v_{tn} = 3.0 \text{ V}$.

Dimensionamento di β_{p2} . Per $v_i = 0 \text{ V}$, M1 è OFF, mentre M2 e M3 sono ON e SAT (da verificare).	
$idp2sat = \beta_{p2}/2(v_{dd} - v_u - v_{tp})^2$	Ma $(idp2sat + idn3sat) \cdot v_{dd} = P_{diss}$ e $ir1 = idp2sat + idn3sat$ da cui si ricava che $v_u = 1.714 \text{ V}$ e $\beta_{p2} = 0.135 \text{ mA/V}^2$. Il valore di v_u trovato verifica le HP su M2 e M3.
$idn3sat = \beta_{n3}/2(v_{dd} - v_u - v_{tn})^2$	
$ir1 = v_u/r1$	

Regione 1: $v_i < v_{tn}$, allora M1 OFF. M2 e M3 on e sat.

Si rimane in regione 1 fintantochè M1 non va on, ovvero per $v_i > v_{tn}$.	
$idp2sat = \beta_{p2}/2(v_{dd} - v_u - v_{tp})^2$	Ma $idp2sat + idn3sat = ir1$ da cui si ricava che $v_u = 1.714 \text{ V}$ o $v_u = 5.143 \text{ V}$. La soluzione accettabile è $v_u = 1.714 \text{ V}$, che verifica le Hp di funzionamento di M2 e M3.
$idn3sat = \beta_{n3}/2(v_{dd} - v_u - v_{tn})^2$	
$ir1 = v_u/r1$	

Regione 2: $v_i > v_{tn}$, quindi M1 ON e SAT se $v_u > v_i - v_{tn}$ (da verificare), e M2 e M3 on e sat.

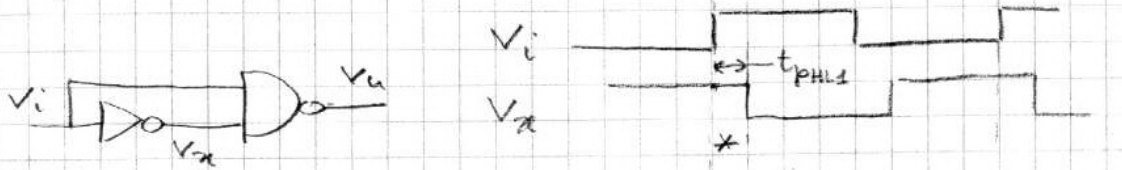
Cerco se in questa regione esistono punti della caratteristica statica di trasferimento a pendenza -1 (cioè cerco i punti tali che $d v_u / d v_i = -1$).	
$idn1sat = \beta_{n1}/2(v_i - v_{tn})^2$	Ma $idp2sat + idn3sat = idn1sat + ir1$ $d(idp2sat)/d v_i + d(idn3sat)/d v_i = d(idn1sat)/d v_i + d(ir1)/d v_i$
$idp2sat = \beta_{p2}/2(v_{dd} - v_u - v_{tp})^2$	
$idn3sat = \beta_{n3}/2(v_{dd} - v_u - v_{tn})^2$	
$ir1 = v_u/r1$	Risolvendo si ricavano le seguenti coppie di valori (v_i , v_u): ($v_i = 0.172 \text{ V}$, $v_u = 5.315 \text{ V}$) e ($v_i = 0.828 \text{ V}$, $v_u = 1.542 \text{ V}$). Delle due soluzioni quella accettabile è la seconda, quindi: $V_{OHMIN} = 1.542 \text{ V}$, e $V_{ILMAX} = 0.828 \text{ V}$. Tale coppia di valori soddisfa l'Hp di saturazione di M1 [$v_u (=1.542) > v_i - v_{tn} (=0.328 \text{ V})$], M2 e M3.
$d(ir1)/d v_i = -1/r1$	
$d(idn1sat)/d v_i = \beta_{n1}/2 \cdot 2 \cdot (v_i - v_{tn})$	
$d(idp2sat)/d v_i = \beta_{p2}/2 \cdot 2 \cdot (v_{dd} - v_u - v_{tp})$	
$d(idn3sat)/d v_i = \beta_{n3}/2 \cdot 2 \cdot (v_{dd} - v_u - v_{tn})$	

Regione 3: $v_i > v_{tn}$, quindi M1 ON e LIN se $v_u < v_i - v_{tn}$ (da verificare), e M2 e M3 on e sat.

Cerco se in questa regione esistono punti della caratteristica statica di trasferimento a pendenza -1 (cioè cerco i punti tali che $d v_u / d v_i = -1$).	
$idn1lin = \beta_{n1}((v_i - v_{tn}) \cdot v_u - 1/2 \cdot v_u^2)$	(vi=-1.608 V, vu=-0.695 V) e (vi=1.415 V, vu=0.695 V). Delle due soluzioni quella accettabile è la seconda, quindi: $V_{IHMIN} = 1.415 \text{ V}$, e $V_{OLMAX} = 0.695 \text{ V}$.
$idp2sat = \beta_{p2}/2(v_{dd} - v_u - v_{tp})^2$	
$idn3sat = \beta_{n3}/2(v_{dd} - v_u - v_{tn})^2$	
$ir1 = v_u/r1$	Tale coppia di valori soddisfa l'Hp di saturazione di M1 [$v_u (=0.695) < v_i - v_{tn} (=0.915 \text{ V})$], M2 e M3. Si ricava allora che: $NM_H = 1.542 \text{ V} - 1.415 \text{ V} = 0.127 \text{ V} (=NM)$ e $NM_L = 0.828 \text{ V} - 0.695 \text{ V} = 0.133 \text{ V}$.
$d(ir1)/d v_i = -1/r1$	
$d(idn1lin)/d v_i = \beta_{n1} \cdot (v_u - 1 \cdot (v_i - v_{tn}) - 1/2 \cdot 2 \cdot v_u \cdot -1)$	
$d(idp2sat)/d v_i = \beta_{p2}/2 \cdot 2 \cdot (v_{dd} - v_u - v_{tp})$	
$d(idn3sat)/d v_i = \beta_{n3}/2 \cdot 2 \cdot (v_{dd} - v_u - v_{tn})$	
Ma $idp2sat + idn3sat = idn1lin + ir1$	
$d(idp2sat)/d v_i + d(idn3sat)/d v_i = d(idn1lin)/d v_i + d(ir1)/d v_i$	
da cui si ricavano le seguenti coppie di valori (v_i, v_u):	

19/7/07 es. 2

Il primo stadio è un invertitore CMOS, il secondo un NAND CMOS.



nell'intervallo *, l'uscita tende a tornare al valore basso (ALEA).
L'intervallo ha ampiezza pari al tempo di propagazione dell'invertitore, che si calcola nella maniera abituale:

$$t_{PHL1} = \dots = 206.6 \text{ ps}$$

Nelle approssimazioni assunte, in tale intervallo la capacità C_2 si scarica attraverso la serie di M2 e M3, con $\beta_{23} = \frac{\beta_2}{2} = 200 \mu\text{A}/\text{V}^2$

Il Transitorio si compone di due fasi; inizialmente M23 è saturo.

$$-C_2 \frac{dV_u}{dt} = \frac{\beta_{23}}{2} (V_{DD} - V_T)^2$$

$$\rightarrow \int_0^{t_{sat}} dt = - \frac{2C_2}{\beta_{23}(V_{DD} - V_T)^2} \int_{V_{DD}}^{V_{DD} - V_T} dV_u \rightarrow t_{sat} = 4.76 \text{ ps}$$

quindi M23 entra in regione lineare e, al tempo t_{PHL1} , V_u raggiunge il suo valore minimo:

$$\int_{t_{sat}}^{t_{PHL1}} dt = \int_{V_{DD} - V_T}^{V_{min}} \frac{-C_2}{\beta_{23} \left[(V_{DD} - V_T)V_u - \frac{V_u^2}{2} \right]} dV_u$$

$$t_{PHL1} - t_{sat} = \frac{2C_2}{\beta_{23}} \frac{1}{2(V_{DD} - V_T)} \ln \frac{V_{min} - 2(V_{DD} - V_T)}{V_{min}} \cdot \frac{V_{DD} - V_T}{V_{DD} - V_T - 2(V_{DD} - V_T)}$$

$$\rightarrow \dots \rightarrow V_{min} = 1.3 \text{ V.}$$