

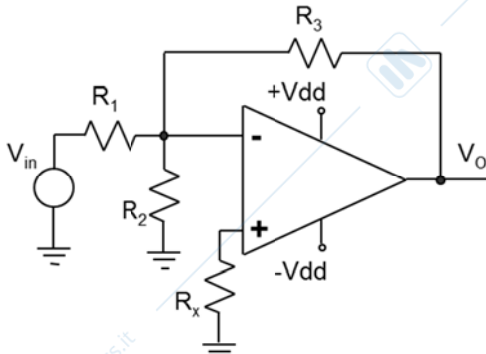
## Fondamenti di Elettronica – Ing. AUTOMATICA - AA 2016/2017

Appello del 22 Febbraio 2018

Indicare chiaramente la domanda a cui si sta rispondendo. Ad esempio 1a) ...

**Esercizio 1.**

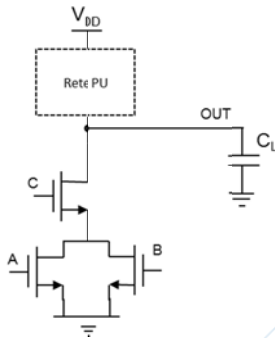
Si consideri il circuito in figura. L'A.O. e' ideale ove non specificato diversamente e satura alle tensioni di alimentazioni.

 $R_1=1\text{ k}\Omega$ ,  $R_2=1\text{ k}\Omega$ ,  $R_3=1\text{ k}\Omega$ 

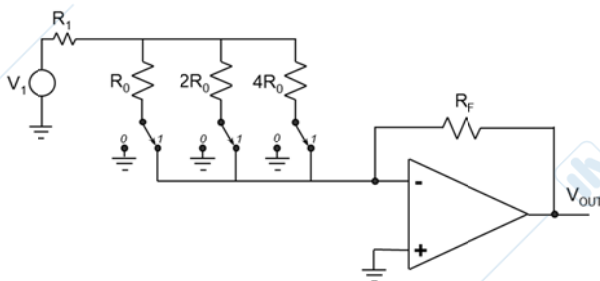
- Calcolare il guadagno ideale  $V_O/V_{in}$ .
- Determinare il valore di  $R_x$  che minimizzi l'effetto sulla tensione di uscita delle correnti di polarizzazione ( $I_{bias}$ ) pari a 100nA entranti nell'A.O..
- Si assuma ora per l'A.O.  $A_0=10^4$  e  $GBWP=900\text{ kHz}$  e non si consideri  $R_x$  ( $R_x=0$ ). Determinare il massimo valore di una capacita'  $C$  posta tra i morsetti +/- dell'A.O. che garantisca un margine di fase  $\geq 45$  gradi.
- Si consideri ora che lo Slew Rate dell'A.O. sia  $10\text{ V}/\mu\text{s}$  e che le alimentazioni +/-Vdd siano +/- 5V (trascurare  $R_x$  e  $C$ ). Supponendo  $A_0=10^4$  e  $GBWP=900\text{ kHz}$ , determinare la massima ampiezza  $A$  di un gradino positivo in ingresso che non comporti una distorsione del segnale in uscita.

**Esercizio 2.**

Si consideri la porta logica CMOS in figura.

 $k_n=1\text{ mA}/\text{V}^2$ ,  $V_{tn}=|V_{tp}|=1\text{ V}$ ,  $V_{DD}=5\text{ V}$ ,  $C_L=10\text{ pF}$ 

- Determinare la funzione logica  $OUT=f(A,B,C)$  e disegnare la rete di PU. Motivare la risposta.
- Dimensionare il parametro  $k_p$  dei transistori pMOS, supposti identici, in modo tale che i tempi di commutazione delle transizioni  $(000)\rightarrow(111)$  e  $(111)\rightarrow(000)$  siano uguali.
- Considerare ora la transizione  $(000)\rightarrow(101)$ . Calcolare la derivata della tensione di uscita all'istante di inizio della commutazione  $(dV_{out}/dt)|_{t=0^+}$ .

**Esercizio 3.**Si consideri il convertitore D/A in figura. L'A.O. e' ideale e  $R_1=0$  ove non specificato diversamente. $R_0=1\text{ k}\Omega$ ,  $R_f=1\text{ k}\Omega$ ,  $V_1=(-5)\text{ V}$ .

- Calcolare il valore massimo e il valore minimo della tensione di uscita  $V_{out}$  e la minima variazione di  $V_{out}$  che puo' essere generata (risoluzione).
- Definire la corrispondenza tra i 3 deviatori e il codice binario di ingresso  $(S_2S_1S_0)$ . Determinare successivamente l'espressione che lega  $V_{out}$  a  $(S_2S_1S_0)$  e, in particolare, la tensione di uscita corrispondente al codice  $(S_2S_1S_0)=(110)$ .
- Calcolare il tempo che impiega la tensione di uscita del convertitore ad assestarsi entro 0.5 LSB dal valore a regime nella transizione dal codice 000 al codice 111. Si assuma per l'A.O. che  $A_0=10^4$  e  $GBWP=1\text{ MHz}$ .
- Assumendo ora che  $R_1=100\ \Omega$ , calcolare la variazione della tensione di uscita (rispetto al caso ideale  $R_1=0$ ) quando il codice binario di ingresso e' (111). Confrontare tale variazione con la risoluzione (LSB) del convertitore.

**Traccia di soluzione del TE 22 feb 2018****Esercizio 1**

1a) guadagno ideale

$$V_o/V_{in} = -R_3/R_1 = -1$$

1b) correnti di bias entranti

$$V_{out} = (R_3 \cdot I_{b-}) - R_x \cdot (1 + R_3/(R_1/R_2)) \cdot I_{b+}$$

Ponendo  $I_{b+} = I_{b-} = 100 \text{ nA}$  e  $V_{out} = 0$  si ottiene  $R_x = R_1/R_2/R_3 = 0.33 \text{ k}\Omega$ 

1c) con l'aggiunta di C tra i morsetti si ha per il Gloop:

$$Gloop(s) = -A(s) \cdot R_{12}/(R_{12} + R_3) \cdot 1/(1 + s \cdot C \cdot R_{123}), \text{ dove } R_{12} = R_1/R_2 \text{ e } R_{123} = R_1/R_2/R_3$$

In assenza del polo di C,  $|Gloop|$  taglierebbe l'asse 0dB alla frequenza  $f_T = GBWP \cdot R_{12}/(R_{12} + R_3) = GBWP/3 = 300 \text{ kHz}$ .La frequenza  $f_C$  del polo introdotta da C deve quindi soddisfare la condizione  $f_C \geq f_T$  per garantire un margine di fase  $\geq 45^\circ$ . Quindi:

$$f_C = 1/(2 \cdot \pi \cdot C \cdot R_{123}) \geq f_T = GBWP/3, \text{ da cui } C \leq 1/(2 \cdot \pi \cdot R_{123} \cdot f_T) = 1.6 \text{ nF (valore massimo tollerato di C)}$$

1d) Slew Rate

In assenza di C si ha che il polo ad anello chiuso del circuito  $f_p = GBWP/3 = 300 \text{ kHz}$ , corrispondente ad una costante di tempo di  $\tau_p = 1/(2\pi \cdot f_p) = 0.57 \mu\text{s}$ . Considerando che il guadagno a bassa frequenza e' pari a quello ideale (-1) calcolato al punto 1a, si ha che la  $V_{out}$  in risposta al gradino positivo di ingresso ha l'espressione  $V_{out} = (-A) \cdot (1 - \exp(-t/\tau_p))$ . La massima pendenza a  $t=0+$  vale in modulo  $A/\tau_p$ .

Per non avere distorsione da SR deve essere:

$$A/\tau_p < SR \rightarrow A < SR \cdot \tau_p = 10 \text{ V}/\mu\text{s} \cdot 0.57 \mu\text{s} = 5.7 \text{ V}$$

Tale valore di A, tuttavia, produrrebbe una  $V_{out}$  a regime pari a (-5.7) V, al di fuori della alimentazione negativa (-5) V che limita quindi il massimo valore di A a 5V.**Esercizio 2**2a) funzione logica  $Y = (A+B) \cdot C$  oppure  $Y = A \cdot B + C$  (n.b. "/" equivale all'operatore not)2b) valore di  $k_p$  per avere transizioni (000)  $\leftrightarrow$  (111) simmetricheLa transizione (000)  $\rightarrow$  (111) e' un pull-down con  $k_{n\_eq} = (2/3) \cdot k_p$ La transizione (111)  $\rightarrow$  (000) e' un pull-up con  $k_{p\_eq} = (3/2) \cdot k_p$ 

Per avere transizioni simmetriche (tempi uguali) deve essere:

$$k_{n\_eq} = k_{p\_eq} \text{ da cui } k_p = 4/9 \cdot k_n = 0.44 \text{ mA}/\text{V}^2$$

2c) transizione (000)  $\rightarrow$  (101)In questo caso si tratta un pull-down attraverso gli nMOS A e C, con  $k_{n\_eq} = (1/2) \cdot k_n = 0.5 \text{ mA}/\text{V}^2$ .L'nMOS equivalente e' saturo a  $t=0+$ , per cui si puo' calcolare la corrente  $I_d = k_{n\_eq} \cdot (V_{dd} - V_t)^2 = 8 \text{ mA}$ Quindi, dalla legge della capacitata',  $(dV_{out}/dt)|_{t=0+} = I_d/CL = 0.8 \text{ V}/\text{ns}$ **Esercizio 3**3a) La minima tensione  $V_{out}$  si ha quando i deviatori sono tutti sulla posizione "0", ovvero corrente nulla in terra virtuale e quindi  $V_{out}|_{MIN} = 0$ .La massima tensione  $V_{out}$  si ha quando i deviatori sono tutti sulla posizione "1", che fa fluire la massima corrente in terra virtuale (somma di tutti e 3 i rami):  $I_{max} = V_1 \cdot (1/R_0 + 1/(2 \cdot R_0) + 1/(4 \cdot R_0))$ , da cui  $V_{out}|_{MAX} = (-RF) \cdot I_{max} = 8.75 \text{ V}$ .La minima variazione corrisponde all'attivazione del ramo  $4 \cdot R_0$ , che da  $V_{out}(001) = LSB = (-RF) \cdot V_1/(4 \cdot R_0) = 1.25 \text{ V}$ .3b)  $V_{out}$  in funzione di  $(S_2 S_1 S_0)$ Il deviatore  $S_2$  (MSB) corrisponde al ramo  $R_0$  (contribuisce maggiore corrente), il deviatore  $S_0$  e' quello del ramo  $4R_0$  (minore corrente). L'espressione generale e':

$$V_{out}(S_2 S_1 S_0) = V_1 \cdot (-RF) \cdot ( (S_2) \cdot 1/R_0 + (S_1) \cdot 1/(2 \cdot R_0) + (S_0) \cdot 1/(4 \cdot R_0) ). \text{ Per } (S_2 S_1 S_0) = (110) \text{ si ha } V_{out}(110) = 7.5 \text{ V}$$

3c) settling time

Il problema e' equivalente allo studio della risposta ad un gradino di (-5V) in ingresso applicato a tutti i 3 rami al tempo  $t=0$ . Il circuito e' un classico ampl. invertente con resistenza di ingresso  $Req = R_0/2R_0/4R_0 = 0.5714 \cdot R_0$  e resistenza di feedback RF, con guadagno ideale  $V_{out}/V_1 = -RF/Req = (-1.75)$ .

Dallo studio di Gloop, si trova la frequenza del polo ad anello chiuso  $f_p = GBWP \cdot Req/(Req + RF) = 364 \text{ kHz}$  e quindi la costante di tempo, pari a  $\tau_p = 0.438 \mu\text{s}$ . Dallo studio della risposta  $V_{out}(t)$  si impone  $8.75 \text{ V} \cdot \exp(-t/\tau_p) = 0.5 \cdot LSB$  da cui  $t = 2.54 \tau_p = 1.11 \mu\text{s}$ .

3d)  $R_1 = 100 \Omega$ Nel caso  $R_1 = 0$ :  $I(111) = V_1 \cdot (1/R_0 + 1/(2 \cdot R_0) + 1/(4 \cdot R_0)) = V_1/Req = V_1/(0.5714 \cdot R_0)$ , da cui  $V_{out}(111) = 8.75 \text{ V}$ .Nel caso  $R_1 = 100 \Omega$ :  $I_{new}(111) = V_1/(Req + R_1)$ , da cui  $V_{out\_new}(111) = (-RF) \cdot I_{new}(111) \approx 7.45 \text{ V}$ .Quindi  $\Delta V_{out} = 1.3 \text{ V}$ , pari a  $1.3/1.25 = 1.04 \text{ LSB}$  ( $LSB = 1.25 \text{ V}$ , vedi punto 3a).