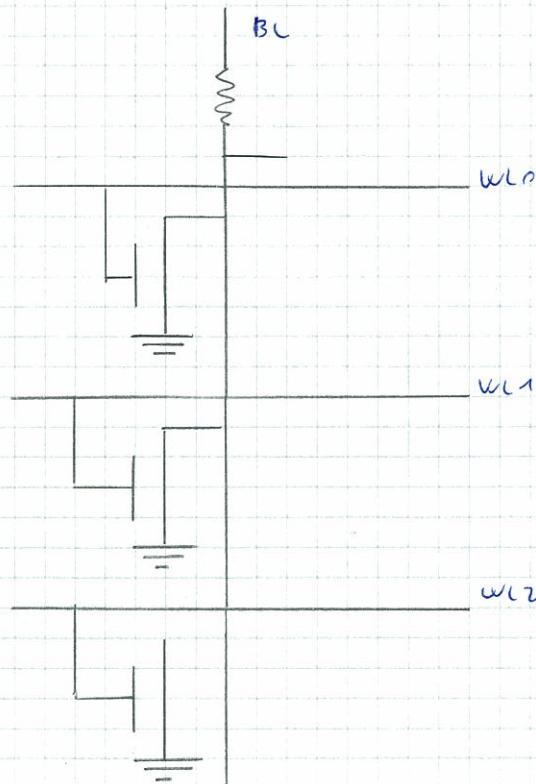


ROM Mask Programmable



mettiamo il not \rightarrow memorizzo 0
non " " " " " " \rightarrow 1

Mettere o non mettere un not significa cambiare tutte le maschere del processo produttivo. E' molto costoso. Si preferisce intervenire solo sul livello di metallizzazione: i not vengono fatti tutti, ma si permettono S e D solo da regolare memorizzare B a zero.

Quindi cambia solo l'ultima maschera delle metallizzazioni.

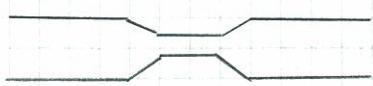
Quindi l'utilizzatore deve dire alla foundry dove vuole gli 0 e gli 1 e la foundry farà una maschera apposita. Quindi c'è una base comune per tutti gli utilizzatori + una maschera apposita.

Questo mettendo è conveniente solo se si devono produrre molti pezzi (per ammortizzare i costi).

Field Programmable non

Programmable non

In altri vari si preferisca l'iente a poter programmare G non. Si usano dei fusibili.



La pista ha un punto in cui è più stretta. A partita di corrente qui la densità di corrente è più elevata. Per effetto Joule si riscalda di più. Con opportune correnti però brucia il fusibile.

Dove voglio un 1 metto un fusibile.

Temperatura raggiunta & potenza dissipata & resistenza (più alta nella struttura)

↓

Se supera la temperatura di fusione interrompe il contatto.

Problemi: dev'agire sulle per le PB \Rightarrow operazione lunga.

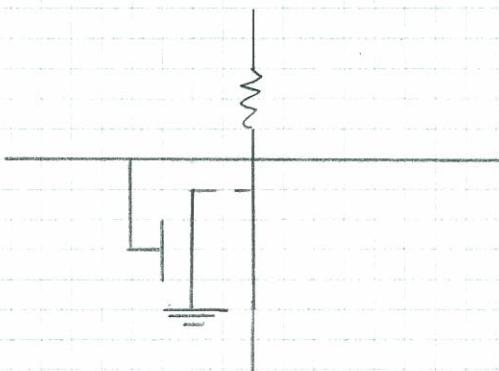
Bus fusibile \rightarrow 0

Bus ... \rightarrow 1

molte dev'guardare se programmato la non non può più ri-programmarsi.
(a meno che non voglia inserire altri 1).

In più le celle dove ha bruciato il fusibile presentano delle resistenze parassite piuttosto elevate, perché la struttura è di fatto una resistenza.

molte devono poter inserire correnti elevate.

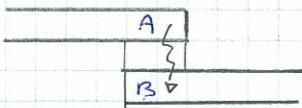


Qui ha un impatto sui consumi.

Un'altra soluzione è usare ANTIFUSIBILI.

Nellos due strati di metallo parzialmente sovrapposti e separati da dielettrico. Con opportune tensioni posso rompere il dielettrico e creare un circuito.

Svantaggio di questa soluzione: quando l'antifusibile viene bruciato intatto lo delle capacità parassite (impatto sui ritardi).



Finora abbiamo visto RON Non BASED

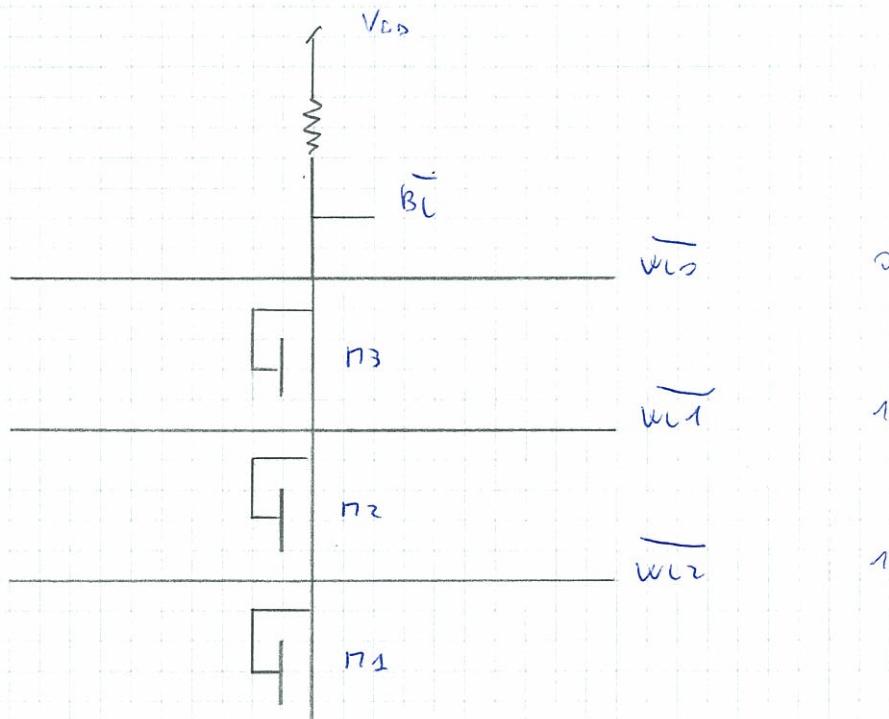
$$BL = \overline{WL_0 + WL_1}$$

$$\overline{BL} = \overline{WL_0 + WL_1} = \overline{WL_0} \cdot \overline{WL_1} \quad \text{NAND BASED}$$

Quindi posso pensare a RON NAND BASED.

RON NAND BASED.

In questo caso metto in serie i mos (non più in parallelo).



$$\begin{array}{ll}
 W_{L0} = 1 & \overline{W_{L0}} = 0 \Rightarrow \overline{BL} = 1 \quad BL = 0 \\
 W_{L1} = 0 & \overline{W_{L1}} = 1 \\
 W_{L2} = 0 & \overline{W_{L2}} = 1
 \end{array}$$

Vantaggi di questa soluzione: non ho più tanti elementi di massa.

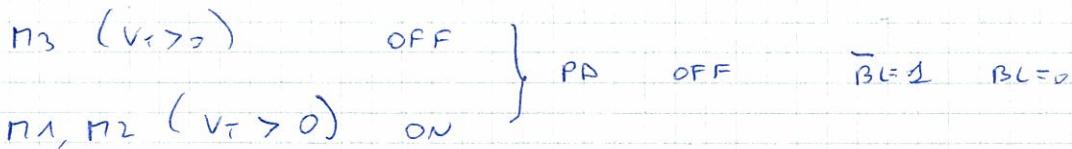
Quindi occupo meno spazio: ho una memoria più piccola.

Vantaggi: se puoi formare da tanti mos in serie, quindi quando ho tutti i mos accesi il B del mos equivalente è più piccolo del più piccolo \Rightarrow più correnti più piccole \Rightarrow la memoria è più piccola.

Come funziona questa memoria?

La WL è selezionata quando è a 1, ma se faccio con una soluzione a NMOS devo pescare con le WL negative. Quindi se voglio selezionare la cella indirizzata da WL_0 devo mettere $W_{L0}=1$ e le altre a 0, quindi $\overline{W_{L0}}=0$ e le altre sono a 1.

Se sto ragionando con dispositivi enhancement



Qui non posso più ragionare con dispositivi e antidispositivi, perché se tolgo un contatto rimetto tutta la cellula. Quindi se voglio

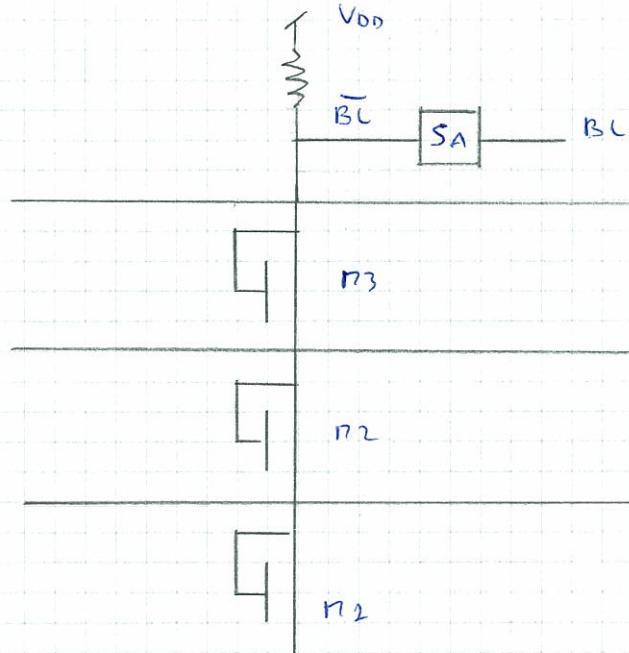
$$BL = 1 \Rightarrow \overline{BL} = 0$$

M_1, M_2, M_3 ON anche se $\overline{W_{L0}}=0$ e $\overline{W_{L1}}, \overline{W_{L2}}=1$

Devo usare un dispositivo che porti M_3 a una tensione di soglia negativa \Rightarrow il dispositivo è invertente (depletion).

Altro non posso più fare su dispositivi e antidispositivi, ma sul cambiamenti della tensione di soglia.

Devo agire sul droggaggio. Devo fare in modo che ci sia un dispositivo formato anche se non ci sono tensioni di soglia applicate.



Qui non posso più lavorare sulla maschera delle metallizzazioni:
devo cambiare tutto il processo produttivo \Rightarrow costi elevati.

Ma posso lavorare con le tensioni di soglia anche con le memorie NAND Based. Se poi riesco a creare un processo reversibile posso creare una memoria riservabile.

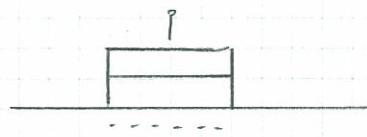
Noi finora abbiamo usato dispositivi noi supponendo che la carica nell'ossido fosse nulla. E invece ci fossi una carica nell'ossido, come influenzerebbe la tensione di soglia?

$$Q_n + Q_{ox} + Q_s = 0$$

Q_n = carica nel metallo

Q_{ox} = .. " ossido

Q_s = .. di superficie che induce sul gate (nel canale).



la tensione di soglia c'è quella che devo applicare per andare in forte inversione. Questa è la condizione di accensione del MOS.

$$Q_u = -(Q_{ox} + Q_s)$$

Supponiamo R_E nell'ossido sia una grida negativa. Per avere R_E ntesta Q_S deve avere una Q_D maggiore \Rightarrow deve aumentare la tensione di gate.

$$Q_{ox} < 0$$

Fino ora avevamo

$$Q_D = -Q_S$$

Ora

$$Q_D = -(Q_{ox} + Q_S)$$

$Q_{ox} < 0 \Rightarrow Q_D$ deve essere più grande \Rightarrow sta alzando la tensione di soglia.

Quindi se riusciamo a controllare la quantità di grida che metto nell'ossido posso controllare la tensione di soglia. Quindi posso fare dei dispositivi spenti quando il gate si trova una tensione VDD. Questi, se tagliano con una memoria ROM Basel puo' essere molto comodo.

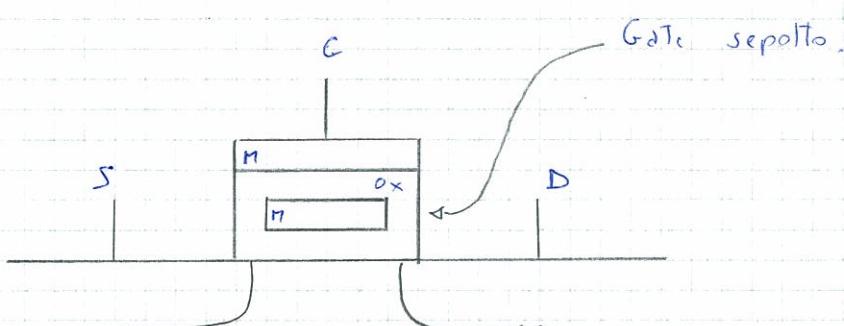
Si faccia in modo che MOT OFF quando $V_{BL} = 1$ allora $B_L = 1$.

Quindi vogli interrare grida nell'ossido in modo controllato. Come fare?

Potrei sfruttare fenomeni della meccanica quantistica.

Regioniamo con un dispositivo MOS in cui R_E , immerso nell'ossido, ha uno stato di metallo. Si dicono DISPOSITIVI A DOPPIO GATE. Se

riesco a mettere grida negativa in modo controllato in questo "GATE SEPOLTO" riesco a controllare la tensione di soglia.



Di solito abbiano della Pd l'ossido non ha barriera per cui gli elettroni non possono passare. Ma se gli elettroni si spostano in verticale e hanno sufficiente energia (e le trai di ossido è basso) possono passare.

Se una carica si muove nel moto c'è soggetto a una forza

$$\vec{F} = q \cdot \vec{E}$$

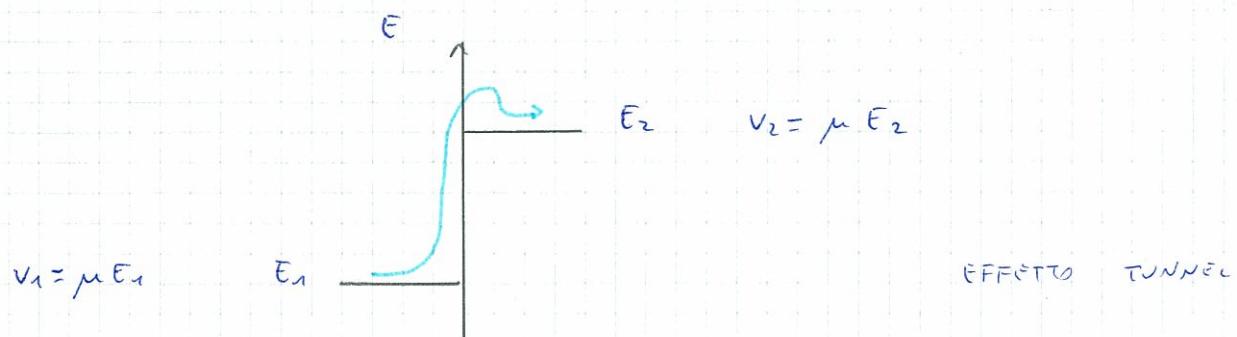
$$\vec{F} = m \cdot \vec{a}$$

Se la carica si muove nel vuoto sarà soggetto a un moto uniformemente accelerato (la velocità tende a crescere). Se però l'elettrone si muove nel semiconduttore non c'è soggetto ad accelerazione costante, perché c'è sottoposto ad urti che lo deviano e gli fanno perdere energia. La velocità dell'e- è costante ed è uguale a

$$v = \mu \cdot \vec{E} \quad (\mu = \text{mobilità})$$

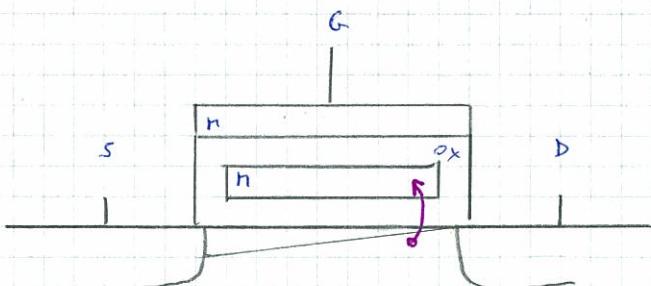
In condizioni di equilibrio la v è costante e proporzionale ad \vec{E} .

Supponiamo che l'elettrone sia sottoposto ad una brusca variazione del campo elettrico.



In condizioni di equilibrio c'è sottoposto a E_1 una velocità $v_1 = \mu E_1$. All'equilibrio nella regione $E = E_1$ una velocità $v_2 = \mu E_2$. Ma nel mezzo avremo una forte accelerazione. La velocità \rightarrow inizialmente tenderà ad essere alta, poi si arresterà su v_2 . Questo si chiama OVERSHOOT IN VELOCITÀ. Siccome v d'energia l'elettrone avrà una grande energia quindi sarà potenzialmente in grado di superare la barriera di potenziale dell'ossido. Questi elettroni sono detti "elettroni caldi" (perché energia di temperatura). Un elettrone caldo con direzione di moto verticale può superare la barriera di potenziale e saltare nel metallo, dove rimane intrappolato.

Ma voglio una certa quantità di elettroni caldi (anche perché non tutti avranno direzione verticale, è una condizione probabilitistica).



NOTA: perché il cambiamento di campo elettrico deve essere brusco? Perché altrimenti avrebbe tempo di arrestarsi \Rightarrow non avrei l'overhead in velocità.

Voglio un gradiente del campo elettrico elevato. Come lo ottengo?

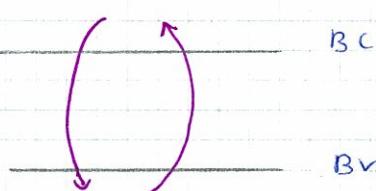
Quando io non ho SAT il canale è strettato. La corrente è comunque costante grazie alla presenza di un campo elettrico infinito. Gli elettroni che arrivano alla strettonatura fanno un forte campo elettrico e saltano.

Quindi posso usare questo per creare elettroni caldi.

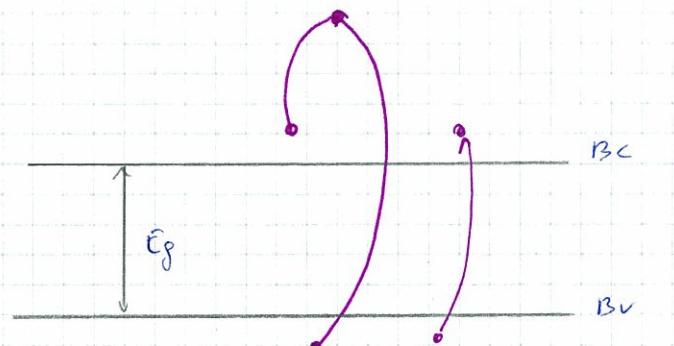
Siamo sfruttando qualcosa che nel MOS tradizionale è negativo: anche nel MOS tradizionale quando ho SAT non ho elettroni caldi: che passano saltare nell'orisib rimanendo bloccati \Rightarrow il dispositivo inceppa.

L'elevato campo elettrico lo uso in questo modo. Quindi gli elettroni caldi non vengono prodotti in tutto il canale, ma solo vicino ad S o D.

Ma mi servono tanti elettroni caldi. Come faccio a crearli?



Un elettrone può saltare dalla banda di valenze a quella di conduzione, unirsi con altri, perdere energia e tornare giù. Ma se l'è già acquisito tanta energia anche perdendone tanta rimane in BC.



Eg = energy gap.

Si parla di generazione a valanga di elettroni di conduzione (l'elettrone che effettua il salto puo' cedere energia a un altro elettrone della BV che salta in BC).

Se a un e⁻ in BV fornisce una energia almeno 3 volte maggiore all'energy gap, questo e⁻ manda un altro e⁻ con energia e far saltare un altro e⁻ da BV a BC, ma ha comunque abbastanza energia per rimanere BC. Quindi ho 2 e⁻, entrambi soggetti a una forte accelerazione prodotta dal campo elettrico \Rightarrow generano altri elettroni. Quindi per mettere e⁻ nel gate sepolto deve innanzitutto un meccanismo di generazione di elettroni. Gli a valanga \Rightarrow mi serve una tensione di gate molto alta.

Se porto la tensione di soglia sopra a VDD il dispositivo è spento anche quando $V_G = VDD$.

Attenzione: La tensione di programmazione della cella e' molto maggiore della tensione di lettura: sono diverse! Anzi, in fase di lettura non voglio elettroni liberi.

Da cosa dipende la quantita' di carica che sto mettendo nel gate sepolto? Se ragiono a partita di carica (e⁻ che saltano) allora dipende dal tempo. Teniamo però presente che mano a mano che metto e⁻ nel gate sepolto la tensione di soglia si alza, quindi il mio dispositivo tende a spegnersi; quindi tengo a diminuire il numero di elettroni liberi che genera. Quindi il meccanismo si autoregola: anche se tiengo $V_{GS} = V_{prog}$ non continuo a mettere all'infinito e⁻ nel gate sepolto: a un certo punto il dispositivo si spegne.

Si parla di EFFETTO TUNNEL

EPRON

Questo dispositivo a doppio gate è quello che si usa nelle memorie EPRON (Electrically Programmable ROM).

Potrei cancellarla? È difficile. Quando ho elettroni nel gate superiore non riesco più a creare un campo elettrico per riportare giù gli elettroni. Non posso più cancellare la memoria elettricamente.

Potrei però fornire energia in altro modo: fornendo energia luminosa posso fornire energia agli elettroni nel gate superiore e farli tornare giù. Ormai non si usano quasi più.

Tutta la memoria viene cancellata (non posso cancellare solo una cella). La cancellazione è fatta off-line: tolgo il chip dalla board, lo inserisco nel dispositivo che lo cancella e poi lo rimonto.

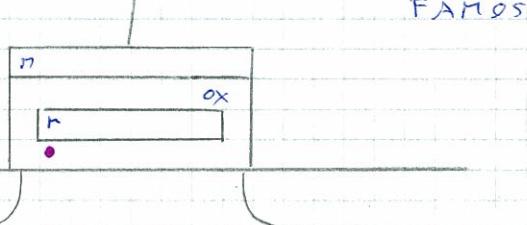
Bisogna poi tenere conto che mentre cancelli qualche elettrone si ferma nell'ossido e da lì non riesce più a togliersi: il dispositivo si degrada.

Dopo un po' comincia

a variare $V_T \Rightarrow$ diventa

$V_T > V_{DD} \Rightarrow$ non

controlla più il dispositivo.



FAMOS

Potevo cancellare queste memorie solo una decina di volte (mentre le potevo leggere quanto volevo). Si parla di dispositivi

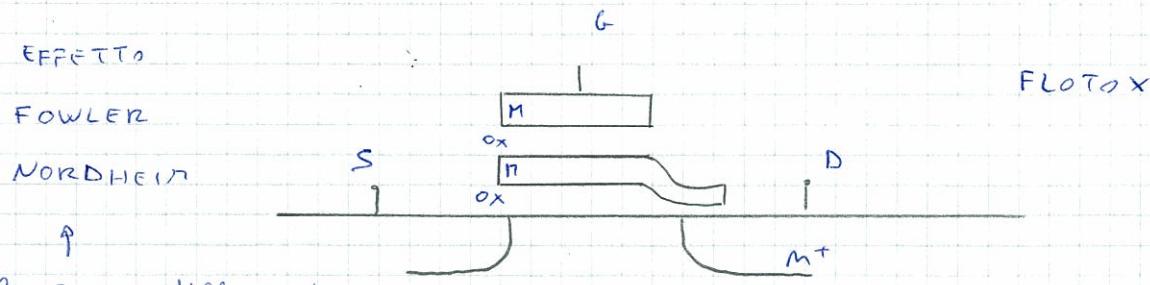
FAMOS = Floating gate Avalanche injected MOS

Molti i tempi di lettura e scrittura erano decisamente diversi.

Lettura \rightarrow ragionevolmente veloci.

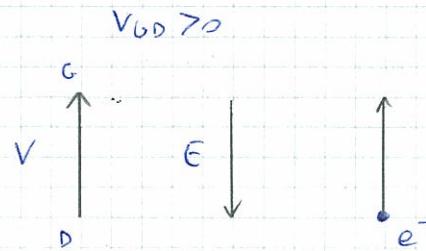
Scrittura \rightarrow lenti.

L'obiettivo è arrivare a dispositivi anche cancellabili elettricamente.
Invece di lavorare sull'energia cinetica si lavora sull'energia potenziale.



Basato su diff. di pot.

Il gate repullo è fatto in modo da avvicinare molto al drain in modo che la strato di ossido sottostante sia molto piccolo.



Perché il gate è fatto così? Il drain è drogato m^+ : è un serbatoio di elettroni.

Ma il processo è reversibile



10-12 V programma / cancella
5-6 V lettura / scrittura

FLOTOX

Floating gate Thin Oxide

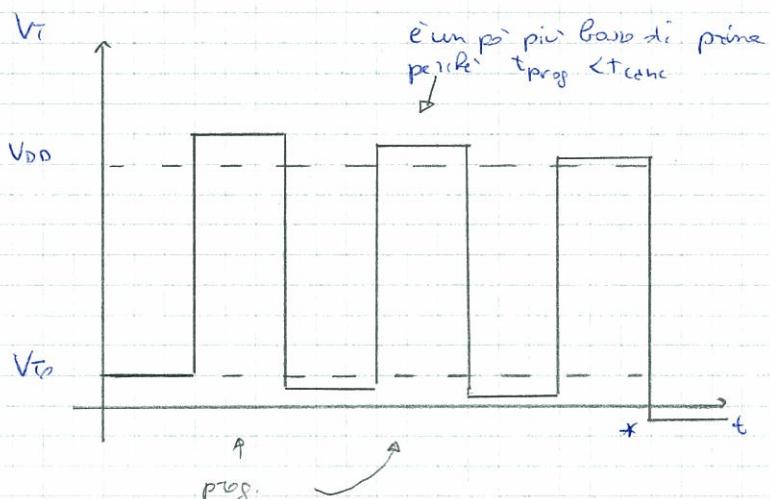
Potrò anche cancellare elettricamente. Anche qui tensioni di lettura/scrittura e programmazione / cancellazione devono essere diverse. Non vogliono infatti che anche in fase di lettura e scrittura ci sia lo stesso effetto.

Questi dispositivi sono tecnologicamente più complessi.

Ma c'è anche un altro svantaggio. In questo caso non esiste un meccanismo di autoregolazione. Nel caso precedente per attivare l'effetto tunnel era necessario che il Transistor fosse invertito mentre qui funziona solo con la tensione fra gate e drain. Quindi la curva che mette dipende linearmente dal tempo. Quindi lo necessita di definire un tempo di programmazione e un tempo di cancellazione. Supponiamo che sia:

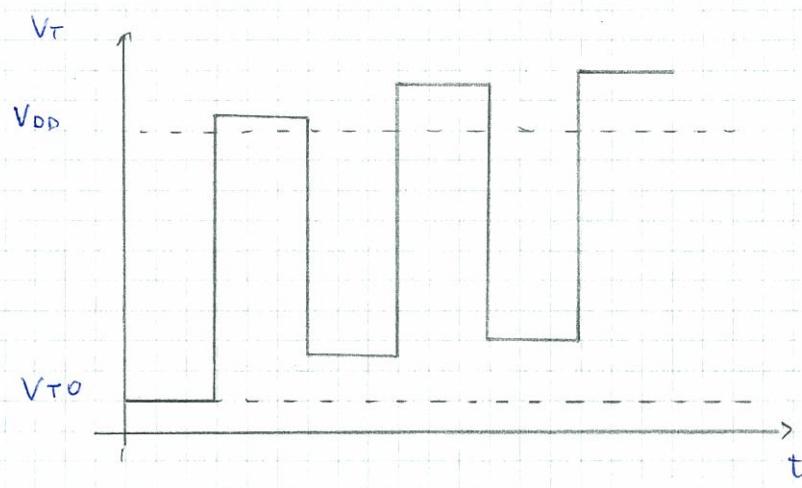
$$t_{\text{prog}} < t_{\text{canc}}$$

Potrebbe succedere questo:



Piano piano può esserci una deriva, perché t_{canc} più corta di quello che metti. Quindi quando la linea è sollevata troppo lo puoi accrescere anche se la linea è spenta (l'oggetto non basato). Per evitare deve essere $t_{\text{prog}} = t_{\text{canc}}$, ma è difficile. E invece facile che i due tempi siano diversi.

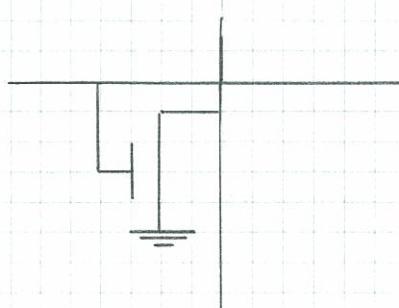
Può anche essere $t_{\text{canc}} < t_{\text{prog}}$, ma è meno critico.



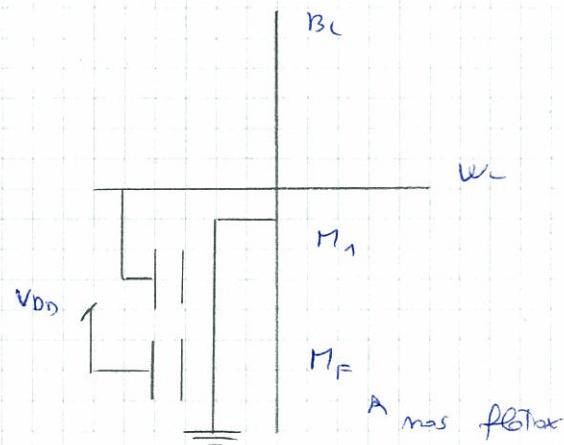
è meno critico, perché ho un margine più grande (tutta VDD) prima di avere un errore.

Per arrivare a questo problema

non così



ma così



la WL è selezionata quando $WL = 1$

$$WL = 1$$

M_1 ($V_T \approx 0.6$) on

$$WL = 0$$

M_1 OFF

e M_F è sempre connesso a VDD , quindi:

per spegnere M_F ($BL = 1$) $V_{Tn_F} > VDD$

per accendere M_F $V_{Tn_F} < VDD$

mi basta quindi che sia $V_T > 0 <$ di VDD . Può anche andare solo zero (vedi *), che non mi interessa più.

Il problema è che ho aggiunto un transistore.

FLASH

Se faccio un dispositivo che in programmazione si comporta come FAMOS e in cancellazione come FLTOX riesce a risolvere il problema, perché ~~è~~ posso fare in modo di portare sempre la tensione di soglia alta a un valore fisso.

PR.G.

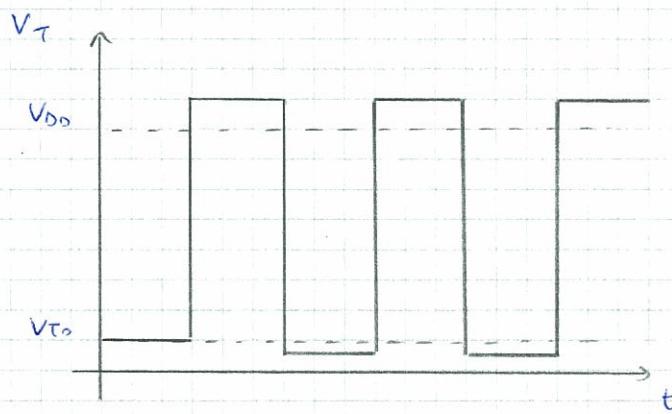
FAMOS

(EFFETTO TUNNEL)

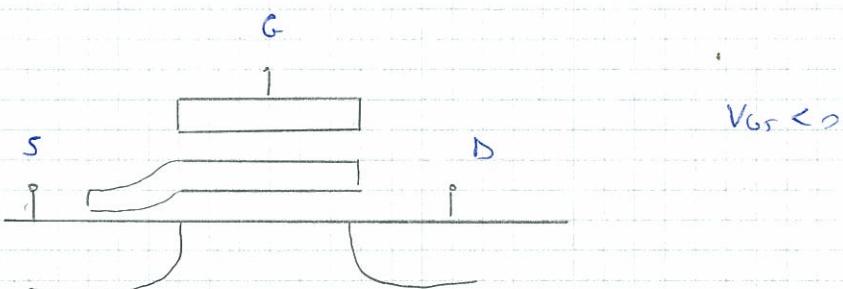
CANC.

FLOTAX

(EFFETTO NORDHEIM)



Rendiamo le dispositivo con:

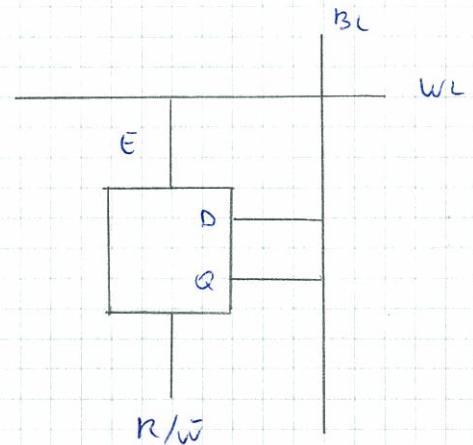


In questo caso non ho più bisogno dell'altro ros, quindi il tutto risulta più compatto. Questo è il dispositivo usato nelle memorie P.B.R. Possiamo fare tutte le letture che vogliamo, ma all'inizio solo 10^6 - 10^7 cicli di scrittura. Dopo di che il dispositivo da malfunzionamenti. Molte di queste memorie devono avere internamente una seconda alimentazione (maggiore di V_{DD}).

Si dice che in questo caso ci è bisogno di "elettroni freddi" (per distinguerli da quelli di prima).

I tempi di scrittura sono molto più lunghi di quelli di lettura, quindi queste memorie non vanno bene interfacciate a una CPU, che è molto veloce e ha bisogno di tempi di lettura e scrittura confrontabili.

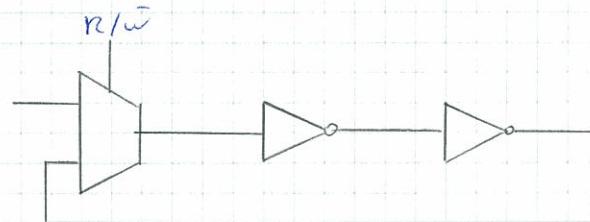
Memoria RAM



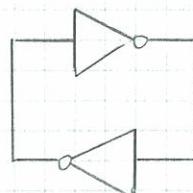
Abbiamo detto che in generale la struttura di una cella dovrebbe essere questa.

Se poniamo sulla ciruitaria esterna la sincronizzazione possiamo passare dal FF a un latch.

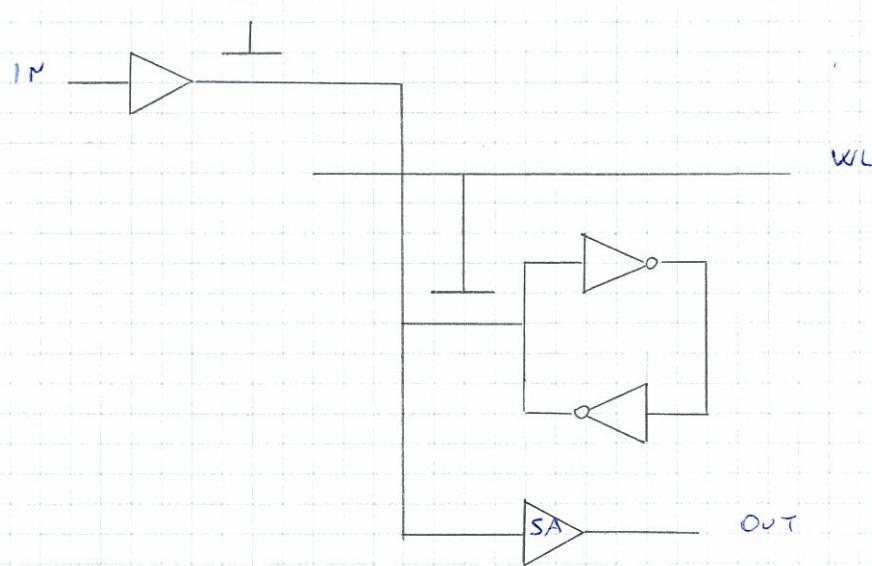
FF \rightarrow LATCH



Ma e' una cella ancora ingombra. Possiamo portare a livello di BL il segnale R/W e semplificare le celle così:



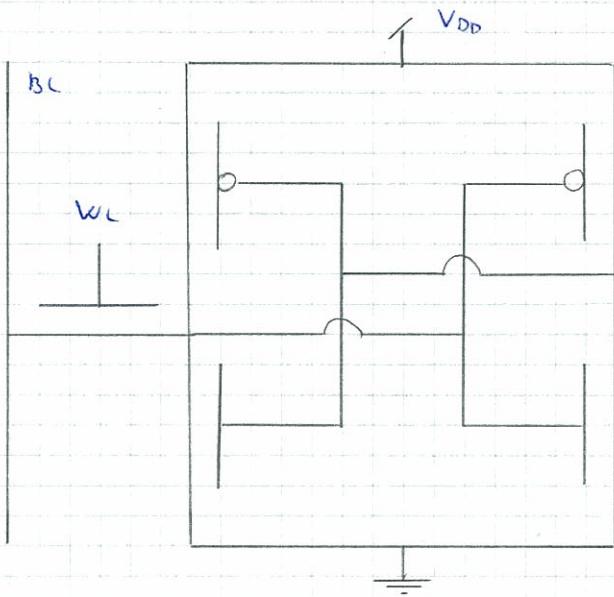
\Rightarrow singola cella



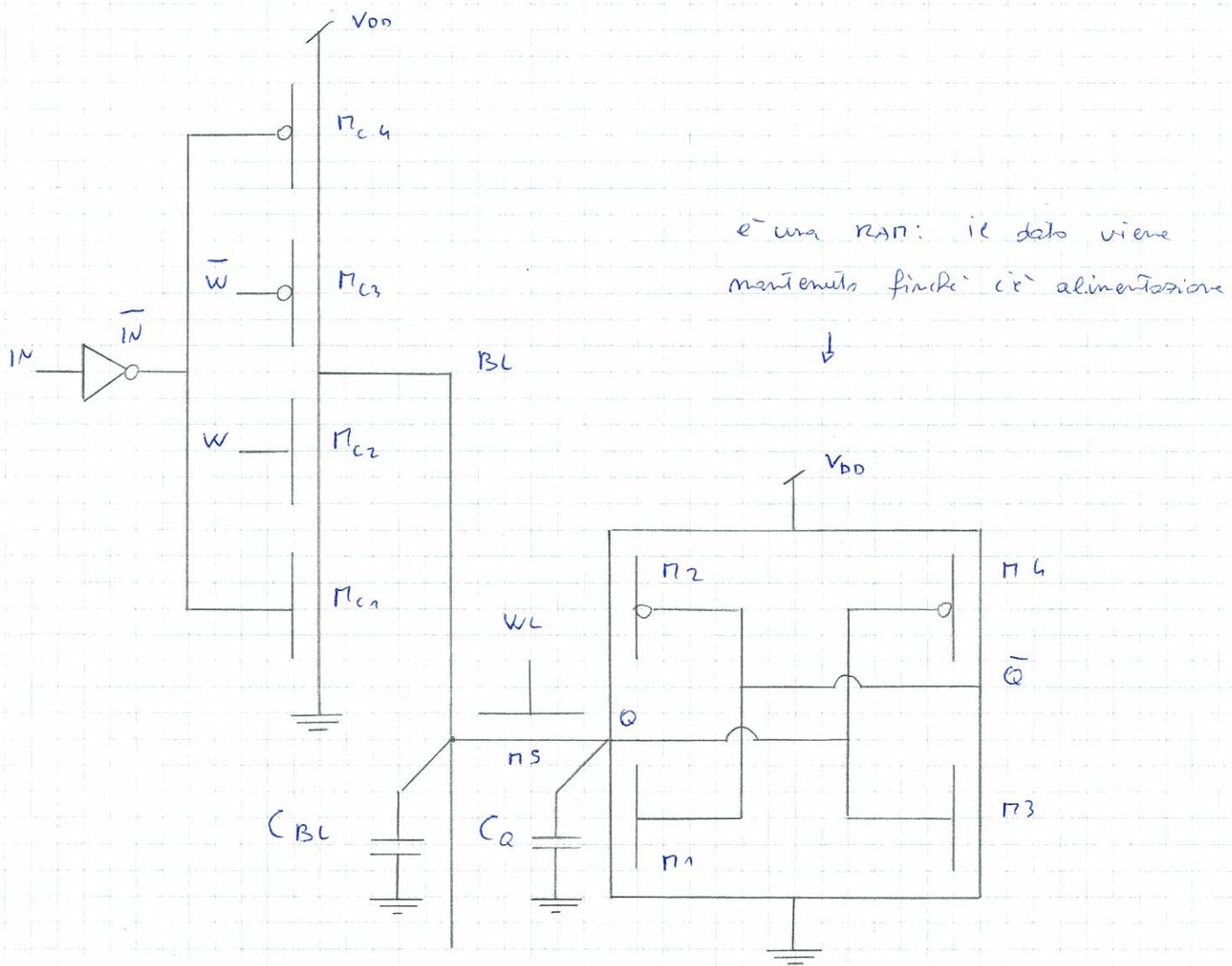
Scrittura $W=1$

Lettura $W=0$

I due invertitori li posso fare come due invertitori cross



Per dover inserire anche un amplificatore



È una RAM statica, perché la memorizzazione è affidata al multivibratore (non alle capacità).

Vediamo come avviene il ciclo di scrittura.

Ciclo di scrittura

In BL viene fornita al valore che vogliano inserire nella cella.

$t < 0$

$$\begin{array}{ll} W = 1 & M_3 \text{ ON} \\ \bar{W} = 0 & M_2 \text{ ON} \end{array} \quad (\text{il valore di BL dipende da } W)$$

Supponiamo

$$IN = 1 \quad BL = 1 \quad M_4 \text{ ON} \quad M_1 \text{ OFF}$$

Al momento Tieniamo

$$WL = 0 \quad M_5 \text{ OFF}$$

Supponiamo anche che il contenuto della cella sia

$$Q = 0 \quad \bar{Q} = 1 \quad (M_3 \text{ OFF} \quad M_4 \text{ ON} \quad M_1 \text{ ON} \quad M_2 \text{ OFF})$$

$t = 0^+$

$$V_Q(0^+) = V_{\bar{Q}}(0^-) = 0$$

$$V_{\bar{Q}}(0^+) = V_Q(0^-) = V_{DD}$$

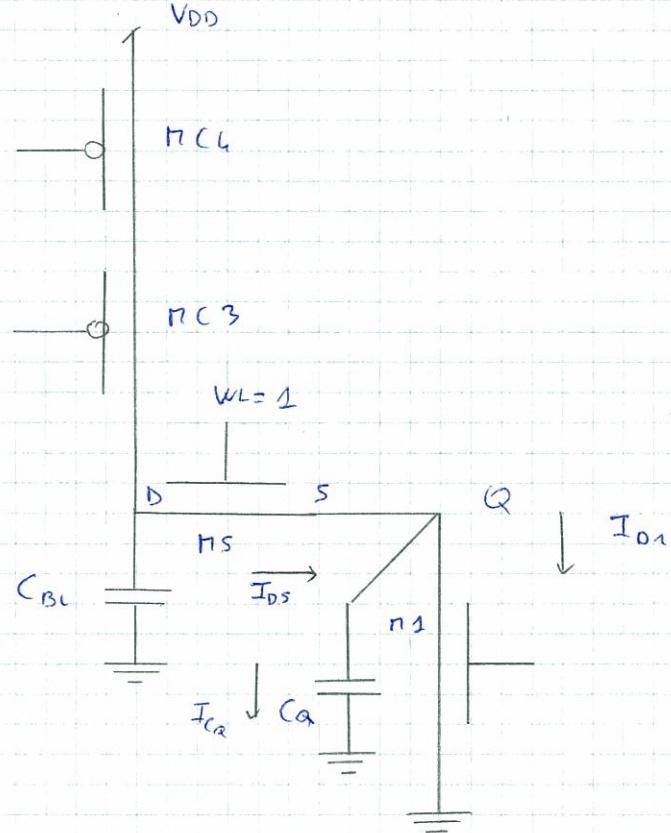
$$(M_3 \text{ OFF} \quad M_4 \text{ ON} \quad M_1 \text{ ON} \quad M_2 \text{ OFF})$$

molte seleziono quella cella

$$WL = 1 \quad M_5 \text{ ON}$$

problemi potrebbero sorgere se vogliamo inserire un valore diverso da quello che c'era già

$t > 0$



Il min. solletivo è e^-

$Q \text{ } 0 \rightarrow 1$

Ψ una legge razionale

$$I_{DS} = I_{C2} + I_{D1}$$

$$I_{C2} = I_{DS} - I_{D1} > 0$$

$$I_{DS} > I_{D1}$$

$$\beta_S > \beta_1$$

M_S grande

M_1 piccolo

Ma i_e pu dipendere anche da M_{C3} e M_{C4} . In M_{C4} e M_{C3} le
porte sono anche grandi, tanto per lo sopra un per BL .

Ciclo di lettura

$W=0$ $M2$ OFF

$\bar{W}=1$ $M3$ OFF

BL H.I.

A che valore è la BL ? Dipende da cosa ha fatto nel ciclo precedente
(dipendo da cosa hanno fatto tutte le celle che fanno capo a quella BL).

Supponiamo

$t < 0$ $BL = 1$ $t < 0$ $BL(0^-) = 1$

$BL \quad 1 \rightarrow 0$

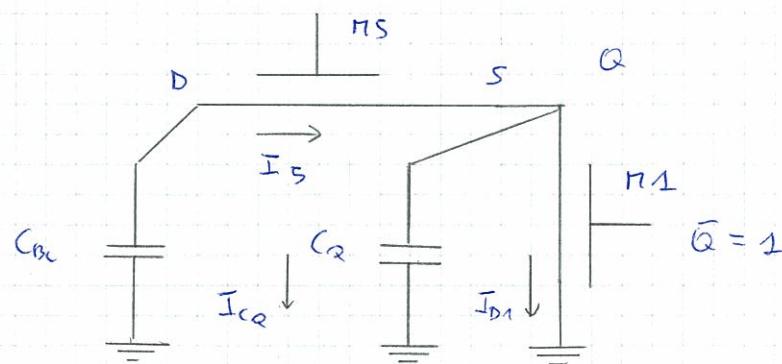
$Q = 0$ $0 \rightarrow 0$ \leftarrow non voglio che il stato cambi: voglio leggere Q

$t < 0$ $WL = 0$ $M5$ OFF

$Q = 0$ $M3$ OFF $M6$ ON

$\bar{Q} = 1$ $M1$ ON $M2$ OFF

$t = 0^+$ $WL = 1$ $M5$ ON



$$V_{BL}(0^+) = V_{BL}(0^-) = V_{DD}$$

$$V_Q(0^+) = V_Q(0^-) = 0$$

$M5$ ON

$$\text{SAT} \quad S \in \quad V_{DS} > V_{GS} - V_T$$

$$t = 0^+ \quad V_{DD} > V_{DD} - V_T \quad 0 > -V_T \quad \text{sicuramente SAT}$$

M1 ON (perciò $V_{GS} > V_T$)

è LIN se $V_{DS} < V_{GS} - V_T$

$$0 < V_{DD} - V_T \quad \text{LIN}$$

$$V_{DS} = 0 \quad I_{DS}(0^+) = 0$$

$$I_{DS} = I_{D1} + I_{CQ}$$

$$I_{CQ} = C_Q \frac{dV_Q}{dt}$$

$$t=0^+ \quad I_{D1} = 0$$

$$I_{DS} = C_Q \frac{dV_Q}{dt}$$

$$Q_{CBQ} \downarrow$$

$$I_{DS} > 0 \Rightarrow \frac{dV_Q}{dt} > 0 \Rightarrow V_Q \uparrow$$

Ha allora da un G1. Ho quindi che voglio, cioè $Q_{CBQ} \downarrow$ (alla fine voglio avere $Q_{CBQ} = 0$) ma sta aumentando il potenziale del nodo Q.

Ma se $V_Q \uparrow$ sta crescendo anche la tensione di drain di M1

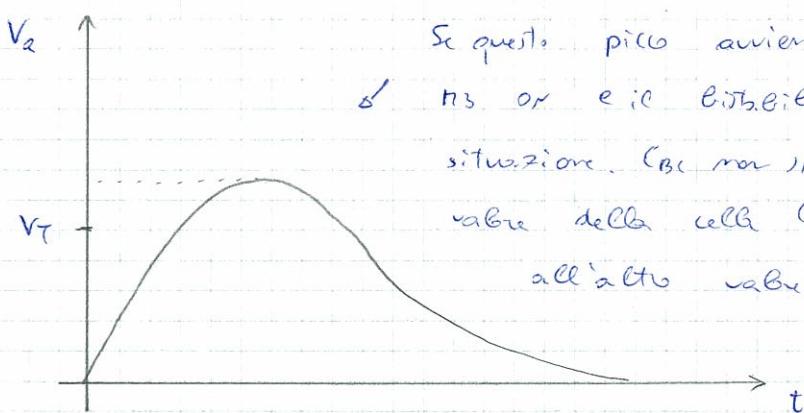
$$V_{DS1} \uparrow \quad I_{D1} \uparrow$$

$$I_{DS} = I_{D1} + I_{CQ}$$

$$I_{CQ} = I_{DS} - I_{D1}$$

I_{CQ} sta diminuendo, ma finché $I_{CQ} > 0 \quad V_Q \uparrow$.

Facciamo un grafico di come varia V_Q in funzione del tempo.



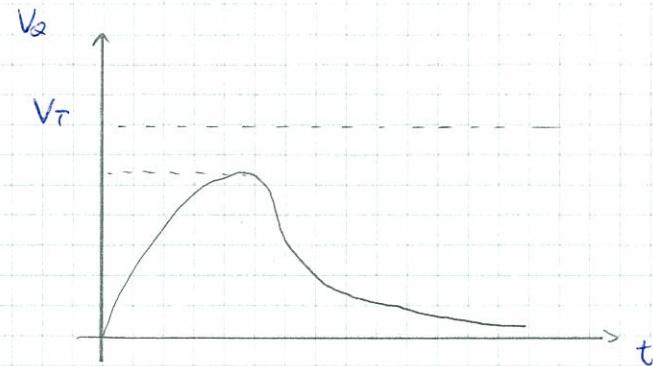
Se questo picco avviene sopra a V_T allora
il M1 ora è in ESELEZIONE poiché nell'altra
situazione (M1 non si scarica) ha percorso
valore della cella (l'ha fatto commutare
all'altro valore stabile).

A un certo punto la derivata si inverte

Dopo tocca il picco della v_t . Dopo deve essere

M_1 grande

M_5 piccolo



In definitiva ho una corrente I_{DS} che varia (C_B ma anche C_S) e non voglio che V_2 vada sopra a V_T . Chi è che può maneggiare G_1 ? M_1 ! M_1 deve varicare in realtà C_B e C_S . Quindi deve pilotare tanta corrente. Inizialmente non ci riesce, ma poi V_2 cresce. M_1 deve pilotare tanta corrente affinché $V_2 < V_T$. Se poi fai M_5 piccolo tanta meglio perché è minore la corrente che deve prendere M_1 .

Per siano arrivati a una contraddizione:

scrittura

M_1 piccolo

M_5 grande

lettura

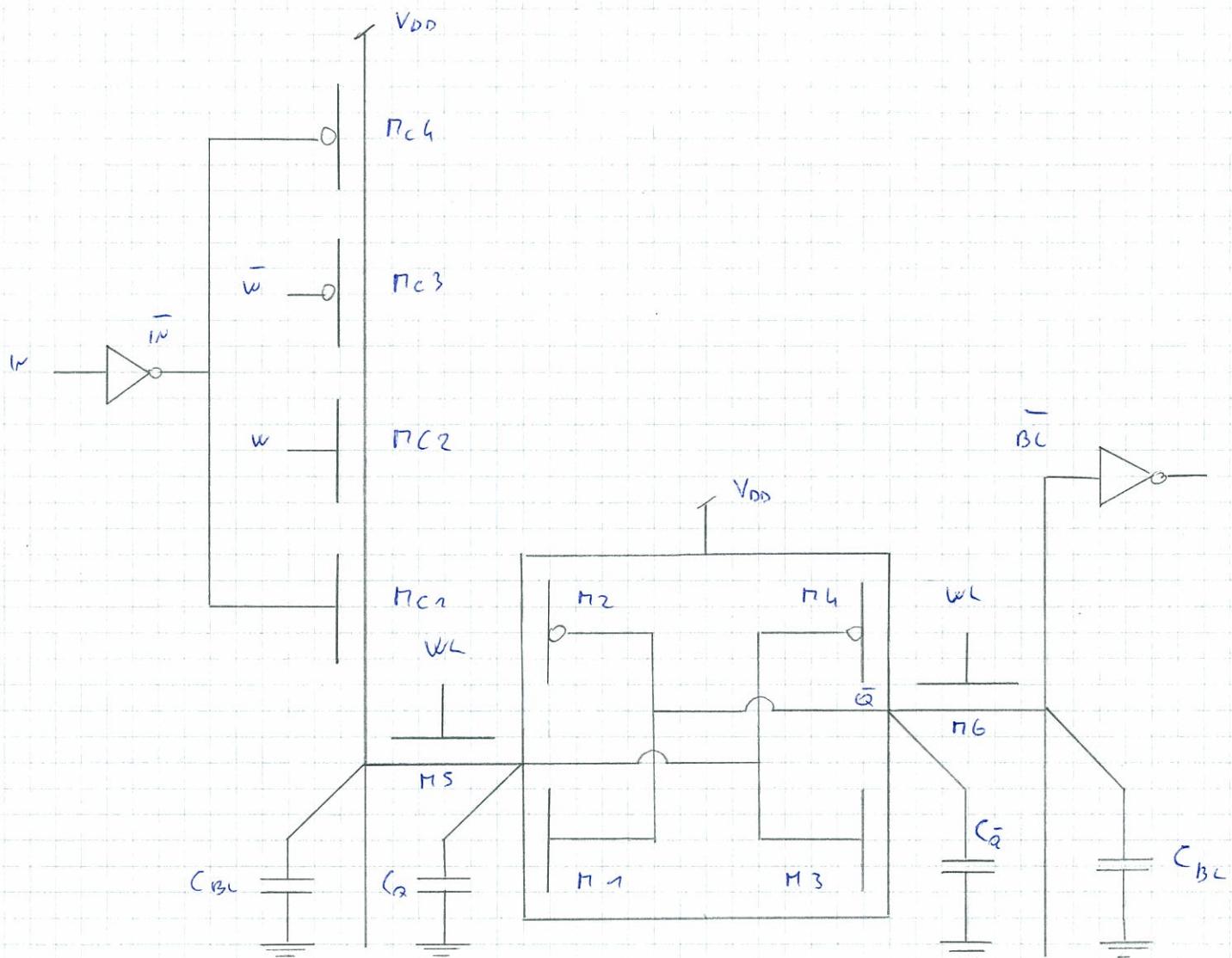
M_1 grande

M_5 piccolo.

Quindi così non funziona.

Potiamo ad aggiungere un'altra BL (mettiamo B_L perché abbinano \bar{Q}).

Avremo anche qui uno bisogno di un'allontanazione di celle (forse pilotato da W_L).



Sritura

$$B_L = 1 \quad \overline{B_L} = 0$$

$$Q: 0 \rightarrow 1 \quad \bar{Q}: 1 \rightarrow 0$$

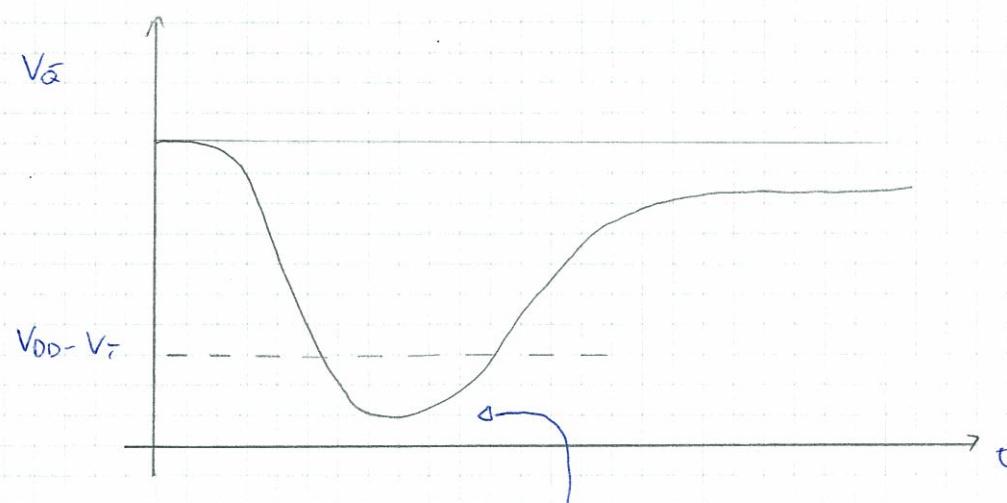
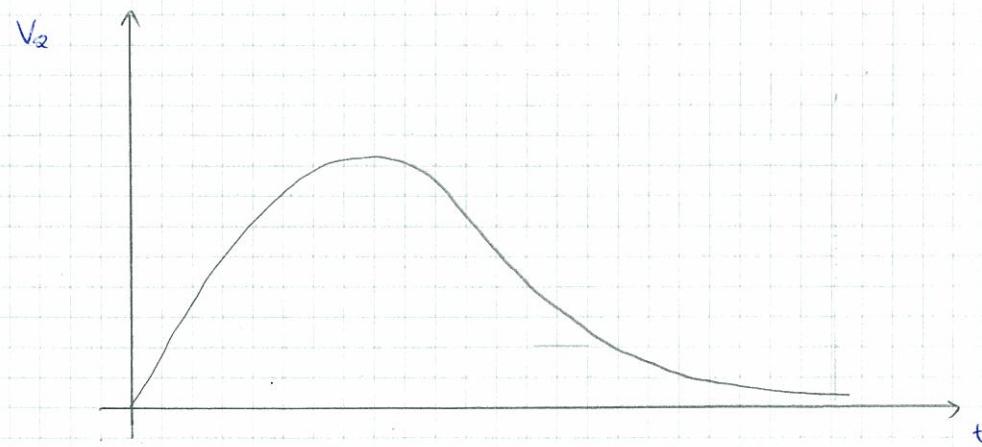
$t = 0^+$ $wL = 1$ n_5, n_6 on

I procedimenti ci sono. Inoltre l'ulteriore capacità (che mi aiuta a portare V_Q basso. Ho una capacità (che) su cui posso scaricare Q , quindi mi facilita la commutazione delle celle. In fase di lettura invece questo non è vero.

Lettura

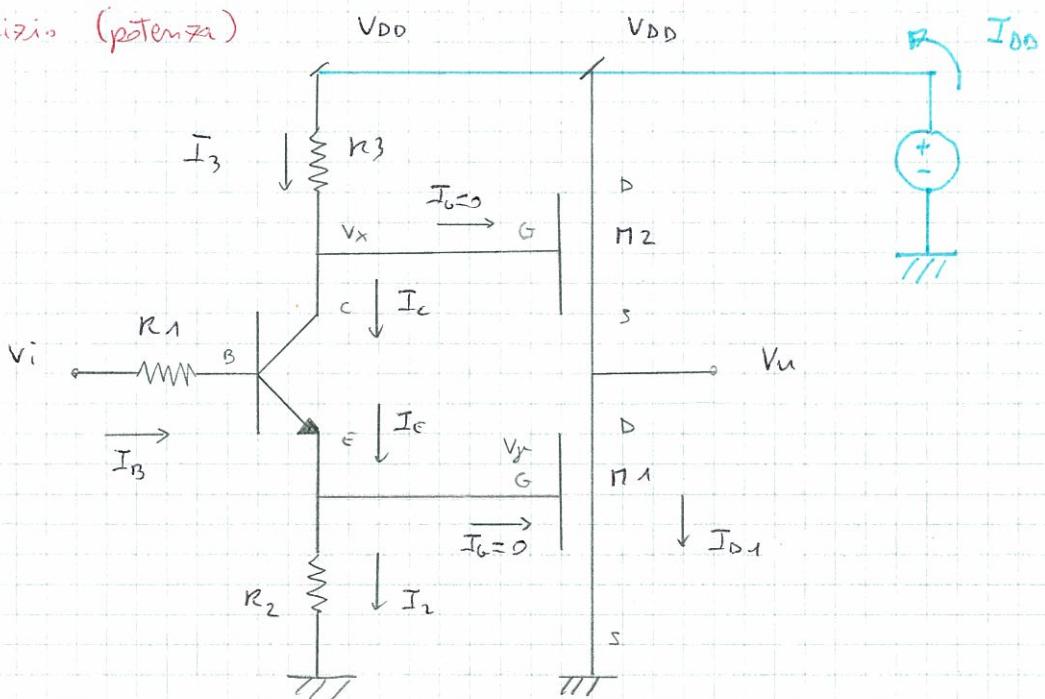
Proprio perché ho una corrente I che nasce V_A è fissato ad essere basso.

Rifacendo gli stessi discorsi di prima



Se questo punto va sotto a $V_{D0} - V_T$
la cella commuta.

Esercizio (potenza)



$$R_1 = 10 \text{ k}\Omega$$

$$R_2 = 300 \text{ }\Omega$$

$$R_3 = 500 \text{ }\Omega$$

$$V_f = 0.75 \text{ V}$$

$$V_{CESAT} = 0.2 \text{ V}$$

$$\beta_F = 100$$

$$V_{T1} = V_{T2} = 0.4 \text{ V} \quad V_{DD} = 3.5 \text{ V}$$

$$\beta_1 = ?$$

$$\beta_2 = ?$$

Calcolare β_1 e β_2 in modo tale che l'escursione logica (indicatione on su) sia pari a

$$\Delta V = 2.8 \text{ V}$$

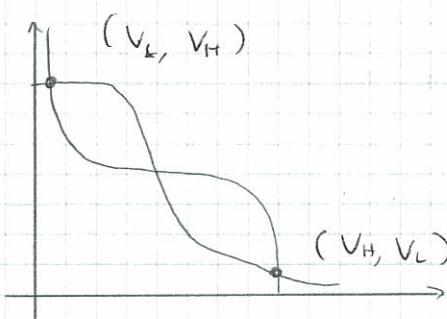
La potenza statica nel caso peggiore sia pari a

$$P_{o2} = 15 \text{ mW}$$

R forse è una lettera "D" di Domodossola piccola.

Soluzione:

L'esercizio fa calcolo ricavando dalla caratteristica statica i valori alti e bassi lo faccio interrompendo la caratteristica. In attenzione: non è necessario calcolare tutta la caratteristica!



$$\Delta V = V_H - V_L$$

$$V_i = V_L$$

$$t.p.: \quad V_L < V_f \rightarrow T_{OFF}$$

$$I_E = 0$$

($I_E = 0$ per definizione)

$$I_C = 0$$

$$I_2 = 0$$

$$I_3 = 0$$

$$I_2 = 0$$

$$V_f = R_2 I_2 = 0$$



non a
saturato

$$V_U = V_{DD} - V_T = 3.1V$$

$$V_{GS1} = 0 < V_T$$

altra
teoria

R t.p. soddisfatta

$$\Delta V = V_H - V_L \rightarrow V_L = V_H - \Delta V = 3.1 - 2.8 = 0.3V < V_f = 0.75$$

Dobbiamo impostare questa condizione ponendo $\Delta V = 2.8V$ $P_{d1} = 15mW$. In quali condizioni il circuito più dissipava potenza statica? Non in questa condizione, perché la corrente richiesta al generatore è nulla.

$$V_i = V_L \rightarrow \left. \begin{array}{l} I_3 = 0 \\ I_{D2} = 0 \end{array} \right\} I_{DD} = I_3 + I_{D2} = 0 \rightarrow P_d(V_i = V_L) = 0$$

Poniamo alba nel GND

$$V_i = V_H = V_{DD} - V_T = 3.1V$$

$$P_d = V_{DD} \cdot I_{DD} \rightarrow I_{DD} = \frac{P_d}{V_{DD}} = 4.285 \text{ mA}$$

$V_i > V_f \rightarrow T \text{ ON}$

SAT
RN

| $H_p: T \text{ SAT}$ |

$$\left\{ \begin{array}{l} I_B + I_C = I_E \\ I_B = \frac{V_i - (V_f + V_T)}{R_1} \quad \frac{V_i - (V_f + V_T) + V_{DD} - (V_T + V_{CE,SAT})}{R_1 + R_3} = \frac{V_f}{R_2} \\ I_C = \frac{V_{DD} - V_X}{R_3} \\ I_E = \frac{V_T - 0}{R_2} \\ V_Y + V_{CE,SAT} = V_X \\ V_Y = 1.258 \text{ V} \\ V_X = 1.458 \text{ V} \\ I_E = 4.19 \text{ mA} \\ I_B = 0.109 \text{ mA} \\ I_C = 4.08 \text{ mA} \end{array} \right.$$

Tutti questi sono verificati per $T \text{ SAT}$

$$V_C = V_{CE,SAT}$$

$$V_{BE} = V_f$$

$$I_C < \beta_F I_B \quad 4.08 \text{ mA} < 0.109 \text{ mA} \cdot 100? \rightarrow T \text{ SAT}$$

$$\left. \begin{array}{l} I_{DD} = \frac{P_d}{V_{DD}} \\ I_{DD} = I_{D2} + I_C \end{array} \right\} \rightarrow I_{D2} = \frac{P_d}{V_{DD}} - I_C = 201.6 \mu\text{A}$$

$$\left. \begin{array}{l} V_{GS2} = V_X - V_L = 1.158 \text{ V} \\ V_{GS2} < V_{DS2} + V_T \rightarrow \text{N2 SAT} \\ V_{DS2} = V_{DD} - V_C = 3.2 \text{ V} \end{array} \right\}$$

$$I_{D1} = \frac{B_2}{2} (V_{GS1} - V_T)^2 \quad B_2 = \frac{2 \underbrace{I_{D2}}_{(V_{GS2} - V_T)^2}}{(V_{GS2} - V_T)^2} = 702 \mu \frac{\text{A}}{\text{V}^2}$$

$$I_{D1} = I_{D2}$$

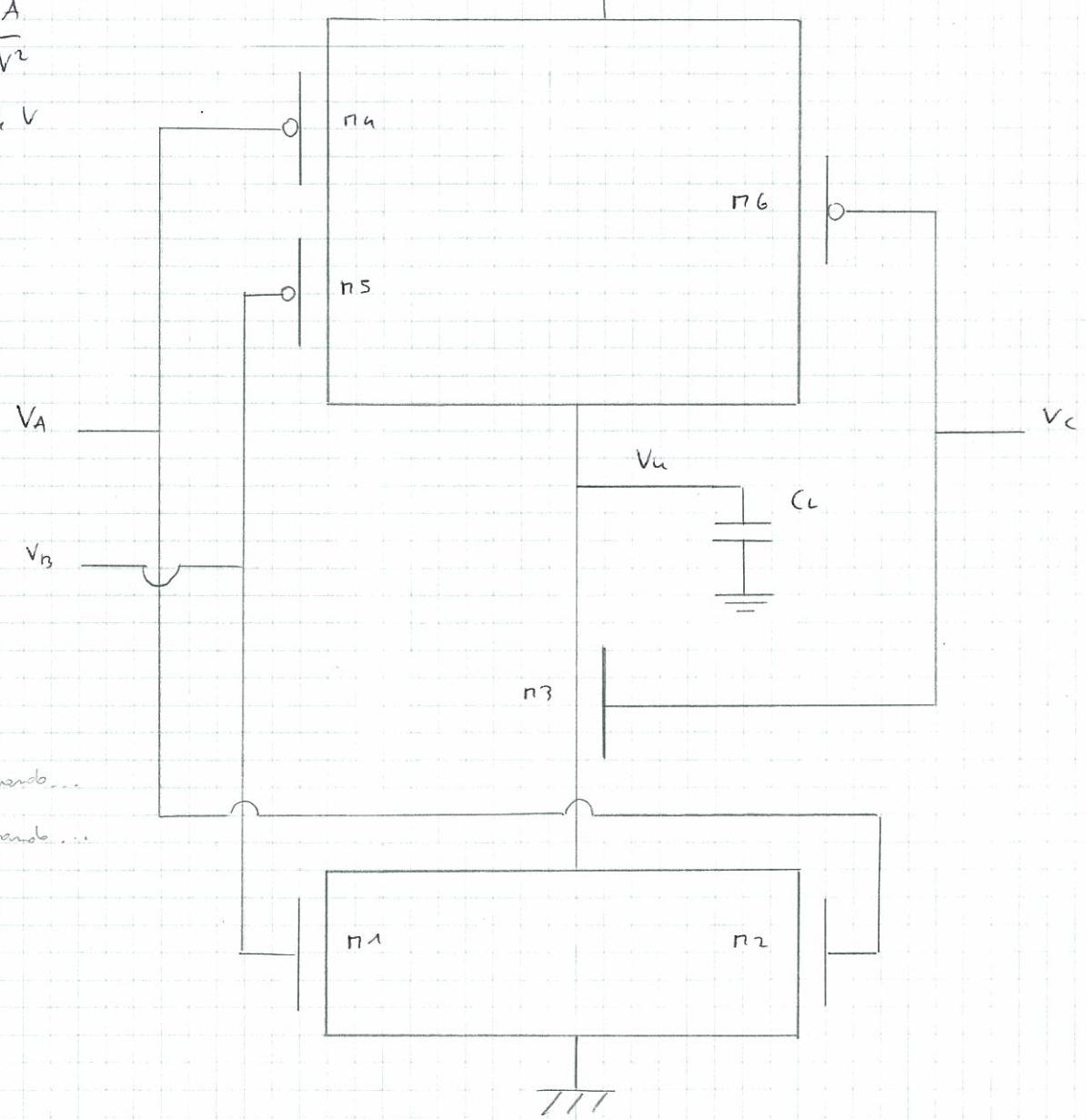
$$\left. \begin{array}{l} V_{GSF} = V_f = 1.258 \text{ V} \\ V_{GS1} = V_L = 0.3 \end{array} \right\} V_{GS1} > V_{DS1} + V_T \rightarrow \text{N1 UN} \rightarrow I_{D1} = I_{D2}$$

$$B_1 \left\{ (V_{GS1} - V_T) V_{DS1} - \frac{V_{DS1}^2}{2} \right\} \rightarrow 949.5 \mu \frac{\text{A}}{\text{V}^2}$$

Esercizio (Tempo di propagazione)

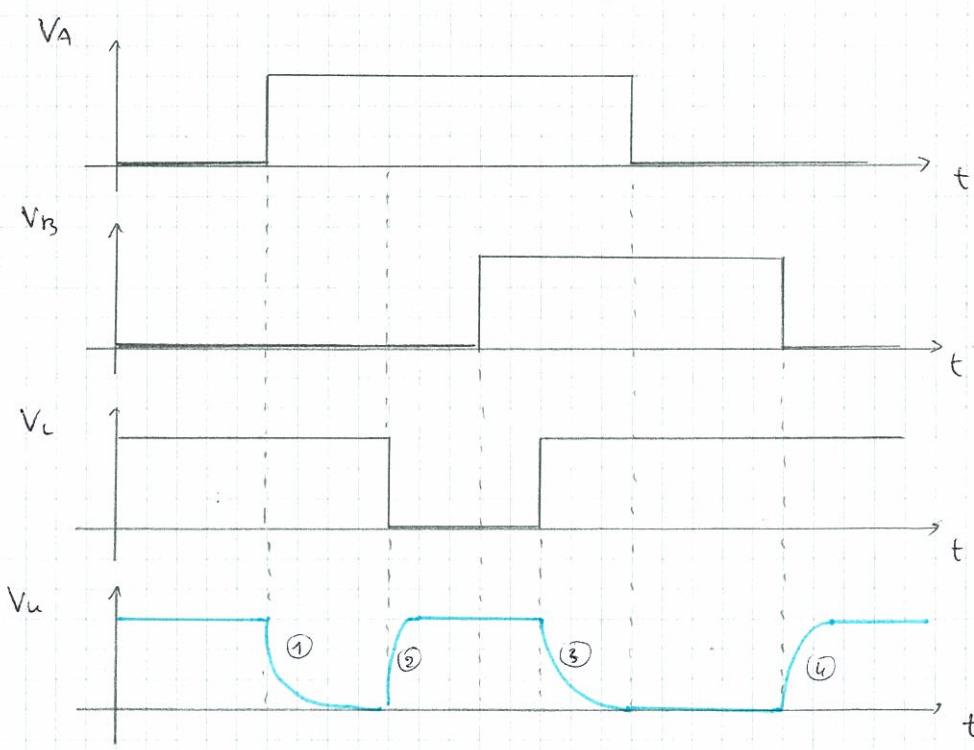
$$\beta = 1 \text{ m} \frac{\text{A}}{\text{V}^2}$$

$$V_T = 0.6 \text{ V}$$



PD: $\gamma = 0$ quando ...

PV: $\gamma = 1$ quando ...



andamenti
qualitativi

Si supponga la capacità di carico complessiva (C_L) pari a 150 fF

$$C_L = 150 \text{ fF}$$

1) Che funzione Epice risolve questo circuito?

2) Si supponga inoltre che gli ingressi commutino in modo tale da dare prima il tempo all'unità di arrestarsi.

Calcolare l'andamento di V_U .

3) Calcolare t_{PD}

Suggerimento: utilizzare quale dura i due ie funzionamenti del circuito senza preoccuparsi dei transitari, per poi considerarli in un secondo momento.

$$1) \gamma = \underbrace{C}_{PD} (A + B)$$

PD

2) Dato questo è facile vedere come è l'andamento qualitativo di V_U .

Si tratta ora di valutare i 6 transitari.

Nota: possiamo sempre riportarci ad un unico nor equivalente.

A quel punto sappiamo già calcolare t_{PD} (abbiamo visto la formula a lezione).

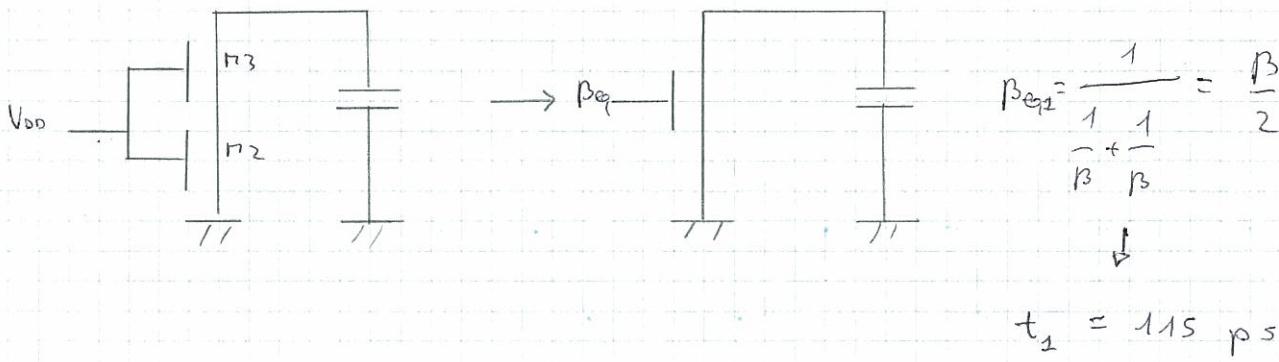
$$t_{PD} = \frac{2 C_L}{\beta (V_{DD} - V_T)} \cdot \left\{ \frac{V_T}{(V_{DD} - V_T)} + \frac{1}{2} \ln \left(\frac{3 V_{DD}}{V_{DD} - V_T} \right) \right\}$$

→ guardare le tensioni sul gate

① $V_A = V_C = V_{DD} \rightarrow M_2 \text{ ON}, M_1 \text{ OFF}, M_3 \text{ ON}, \rightarrow P_D \text{ ON}$ (M₃ serie M₂)

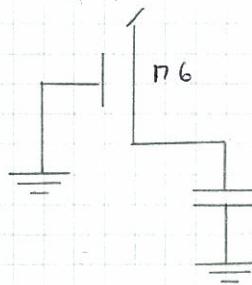
$V_B = 0 \rightarrow M_5 \text{ ON}, M_4 \text{ ON}, M_6 \text{ OFF} \rightarrow P_U \text{ OFF}$

Dobbiamo vedere quanto tempo ci mette un condensatore inizialmente carico a V_{DD} a scaricarsi a 0 tramite la serie di M₃ e M₂



② M6 ON \rightarrow PU ON

M4 OFF



$$\beta_{eq2} = \beta \rightarrow t_2 = 57.6 \text{ ps}$$

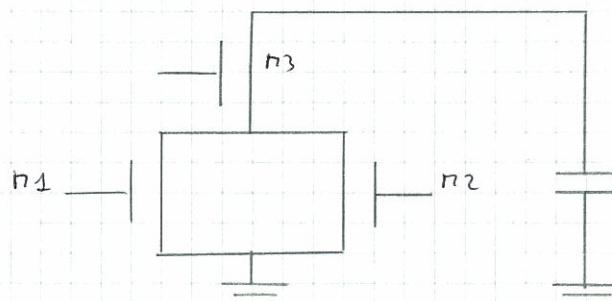
$$sara' \quad \frac{1}{2} t_2$$

β inversamente proporzionale a

t_p

③ C=1 B=1 A=2 \rightarrow M4, M5, M6 OFF PU OFF

M3, M1, M2 ON PD ON

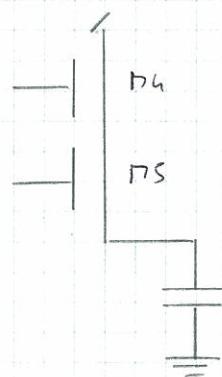


$$\beta_{eq} = \frac{1}{\frac{1}{2\beta} + \frac{1}{\beta}} = \frac{2}{3}\beta \rightarrow t_3$$

sara'

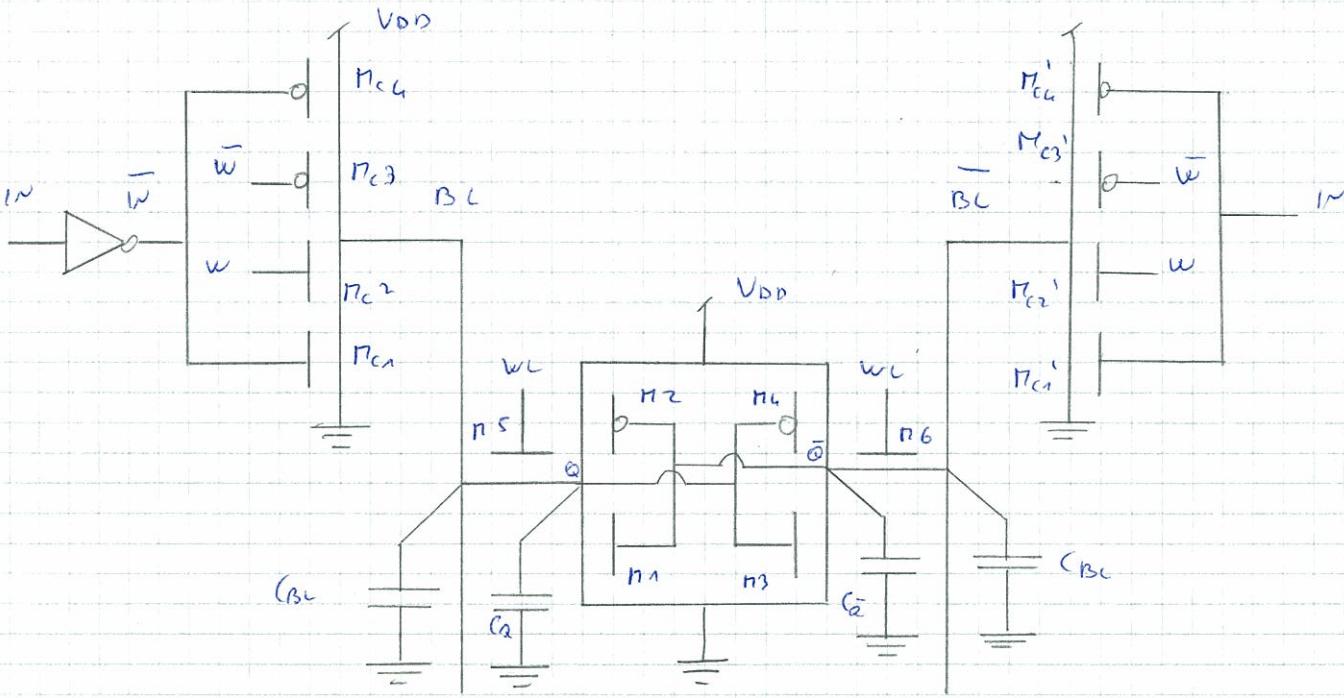
$$\frac{3}{2} t_2$$

④



$$\beta_{eq} = \frac{\beta}{2} \rightarrow t_4 = 115 \text{ ps}$$

Nota: qualiasi circuito di questo tipo e' riconducibile a un cross:
Basta usare le relazioni serie-parallelo in modo appropriato



Senza seconda BL

Scrittura n_5 grande

n_1 piccolo

lettura n_5 piccolo

n_1 grande

→ assorb

Gu BL

Scrittura $BL = 1$

$Q: 0 \rightarrow 1$

$\overline{BL} = 0$

$\overline{Q}: 1 \rightarrow 0$

$w = 1$

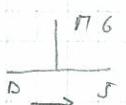
$wL = 1$

n_5, n_6 ON

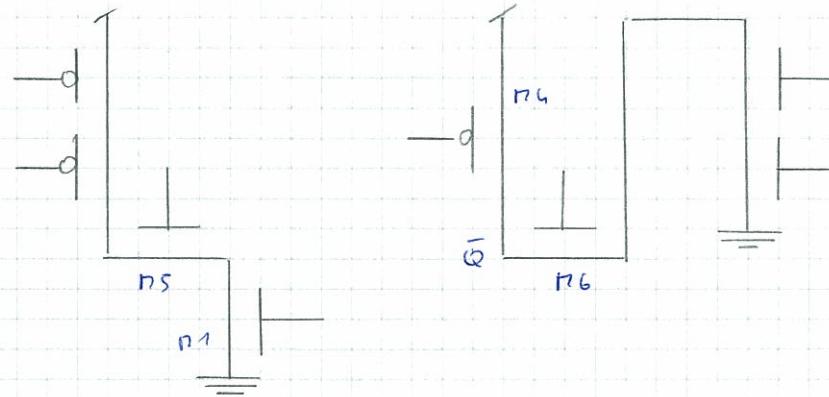
$t < 0$

$Q = 0 \Rightarrow n_3$ OFF n_4 ON

$\overline{Q} = 1 \Rightarrow n_1$ ON n_2 OFF



Toglie corri e 2
per che si allontana



Così \bar{Q} che scende n_2 tende ON e n_1 tende OFF.

Così Q che sale n_3 tende OFF.

Senza B_L per far scendere \bar{Q} dovrà aspettare che n_3 si accenda.

Invece qui \bar{Q} comincia a scendere già dall'inizio anche se n_3 è

aperto grazie alla reti di pu di destra, quindi B_L

sta aiutando la fasi di riistruzione. \rightarrow Mi rilascia i vincoli su n_1 e n_2 .

Lettura $B_L = 1 \quad Q = 0 \quad w = 0$

$\bar{B}_L = 0 \quad \bar{Q} = 1 \quad B_L, \bar{B}_L$ H.I.

Il problema era che la corrente di n_5

inizialmente andava tutto su G . Se V_A

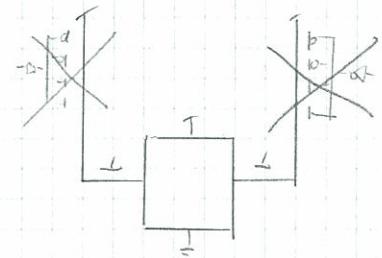
andava sopra a V_T la cella commutava

(cosa che io non voglio in fase di lettura).

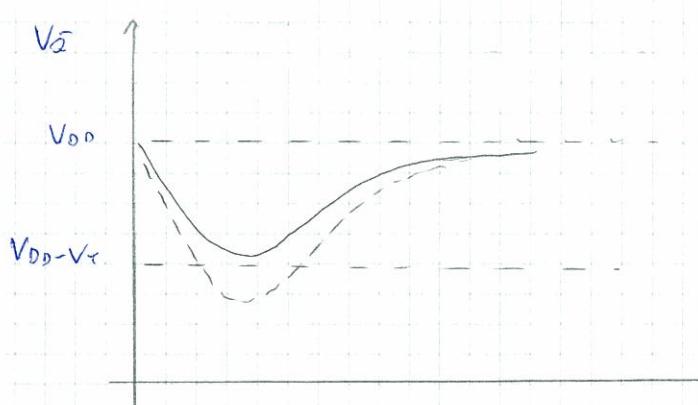
Allora abbiamo detto che n_2 aveva

essere grande in modo da scaricare G e B_L

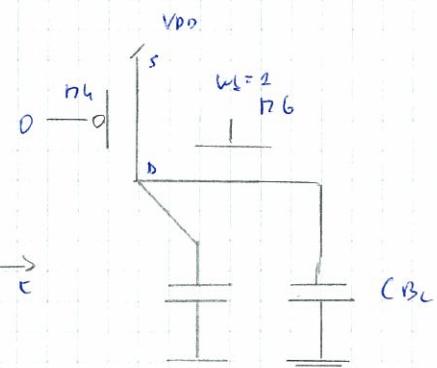
Vediamo cosa succede con B_L .



V_S



$w_L = 2 \rightarrow n_6$ ON

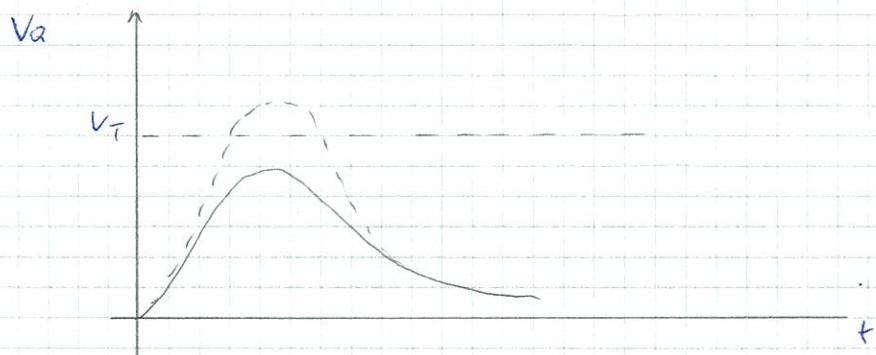


n_4 in $t=0^+$

$V_{SD} < V_{SD} - V_T$

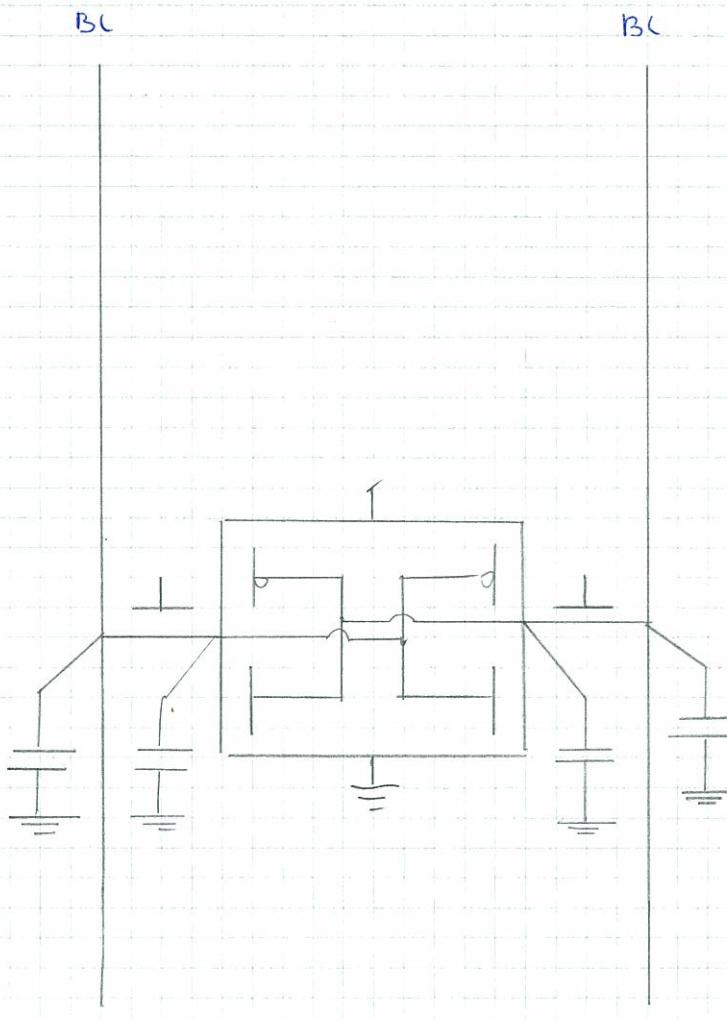
$0 < V_{DD} - V_T$

La corrente su n_6 inizialmente è nulla. Tutta la corrente corrente di C_2 va su n_6 . \bar{Q} si sta abbassando. Poi n_6 continua a cadere (uso z_0). Quindi V_a ricomincia a crescere.



Quindi \bar{Q}_1 non mi sta aiutando, anzi! Aiuta V_a ad andare alto e V_a sta ad andare basso. La B_L va bene: scrittura me non in lettura.

Vediamo \bar{V}_L se vanno meglio se in base di lettura se posto di B_L metto B_L .



con dogana BL

Lettura

$$BL = 1$$

$$Q = 0$$

$$\bar{Q} = 1$$

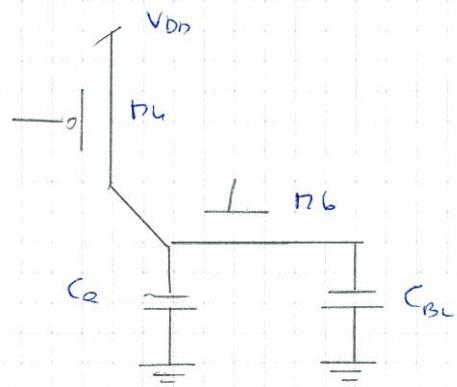
$WL = 1$ M6 ov $t = 0^+$ nel LIN

$$\bar{Q} = 1 \quad V_{CBL} = V_{DD}$$

$$V_{\bar{Q}} = V_{DS}$$

$$WL = 1 \quad n6$$

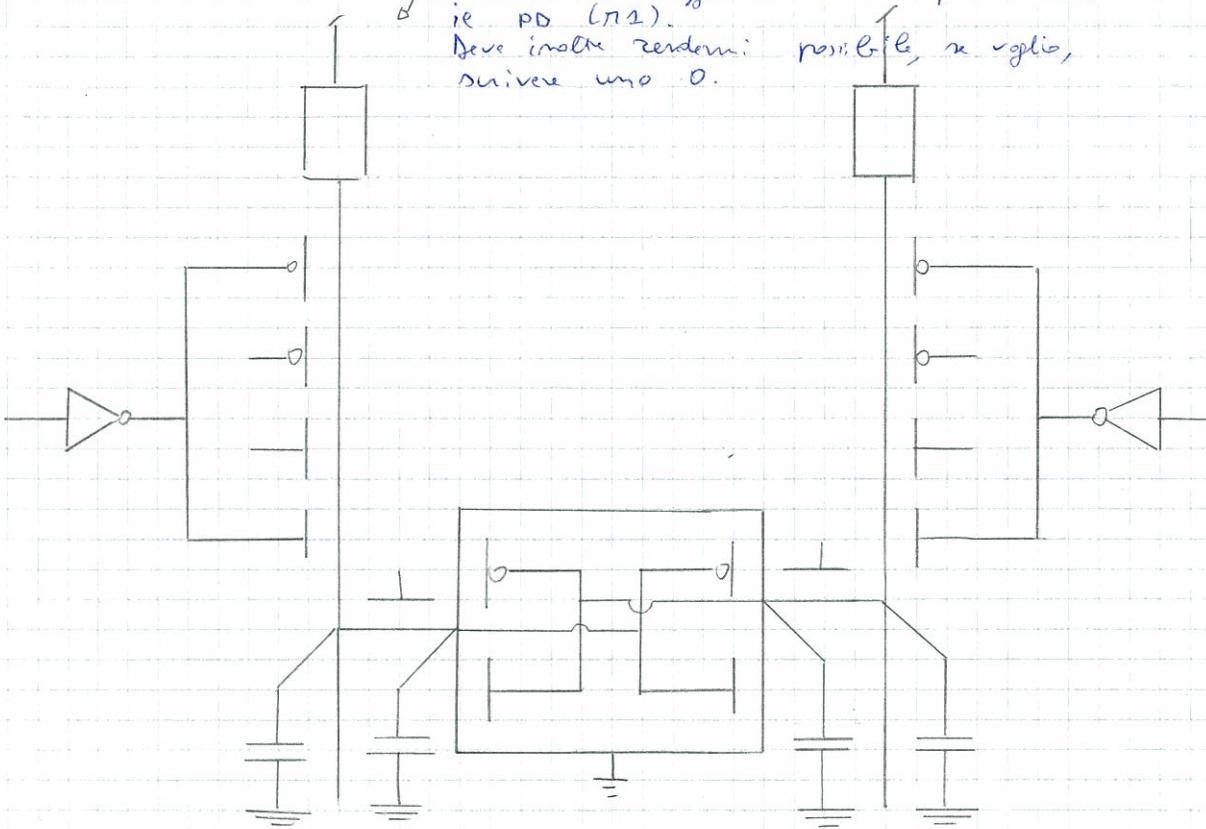
Il nodo $V_{\bar{Q}}$ negato fa molto più fatica ad abbassarsi, perché non c'è
molti che lo porta più. $V_{\bar{Q}}$ tende a rimanere alto. Tende solo ad andare
basso se $n3$ si accende. Ma anche se $n3$ si accende c'è impiego molto
più tempo di prima a portare G_{DS} , perché ha una capacità
più grande. $n3$ fa intanto a riaccendersi. Allora quindi che $V_{\bar{Q}}$
non arriva sopra a V_T , perché tanto $V_{\bar{Q}}$ si scarica molto più
lentamente. Arriva molto prima e ridiscende di $V_{\bar{Q}}$ che $V_{\bar{Q}}$ salta.



Io vorrei quindi delle $BL = 1$ in scrittura lettura. Per fare dove
precaricare a 1 in fase di lettura. Le carico con un PU.

* $BL = 1$ precaricato quando $W = 0$ LETTURA

questo pu' deve perciò essere piccolo, perché deve poter avere uno 0 se il lettura deve leggere uno 0. Deve poter vincere le PD (n1). Deve inoltre rendere possibile, a voglia, scrivere uno 0.



P
struttura finale di una cella m.r.

Quindi il pu' deve essere molto piccolo. Se riesco a far questo ho un pu' che non devo controllare, che non devo dirattivare con un segnale di n/m.

è una cella ingombrante e a 6 rot ma molti veloce (e con tempi di lettura e scrittura confrontabili).

Ossendo formata da 6 rot avrà però capacità di memorizzazione piccola.

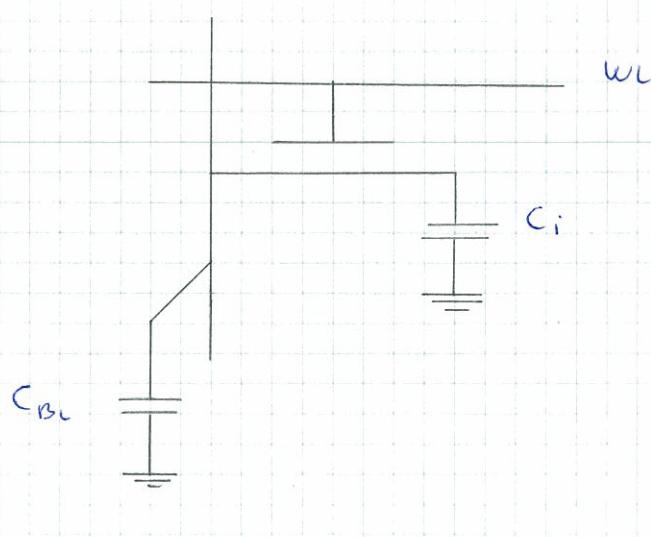
Queste memorie sono utilizzate, interfacciate a una CPU, come memorie cash.

RAN dinamiche

L'obiettivo è di arrivare a meno e meno ingombranti: meno ingombranti sono più "capaci" possono avere.

Anzi si sfrutta il bistabile per usare il condensatore metallo-ossido-semiconduttore del condensatore.

BL

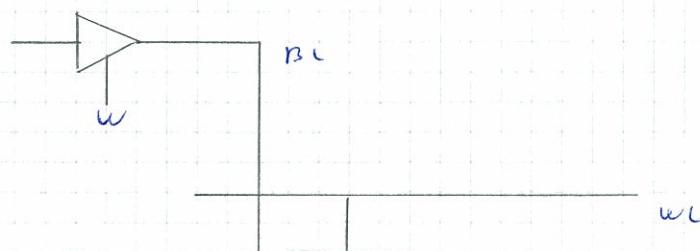


\nwarrow genera capacità di cella
(data dal condensatore)

Capacità parassita della BL
(data dalla somma delle capacità
degli altri nes (nessi alla BL)).

$$C_{BL} \gg C_i$$

Allora una volta B BL sarà collegata a un circuito con stabilizzatori
di R/LW



In fase di scrittura

voglio 1 \rightarrow carico cond.

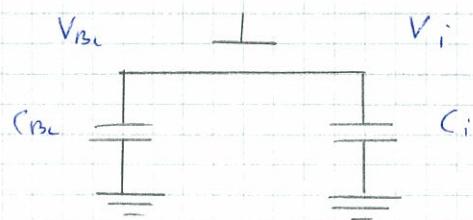
"0 \rightarrow scarico"



In fin si sostituisce ancora una volta solo in H.I. il circuito

Che deve studiare è questo:

WL

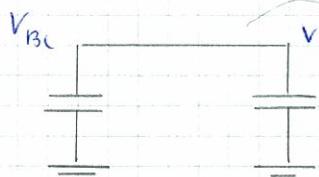


$t < 0 \quad WL = 0 \quad n \text{ OFF}$

$$Q_{BL}^- = V_{BL} \cdot C_{BL}$$

$$Q_i^- = V_i^- \cdot C_i$$

$t > 0 \quad WL = 1 \quad n \text{ ON}$



$$V_i^+ = V_{BL}^+$$

$$Q_{BL}^+ = V_{BL}^+ \cdot C_{BL}$$

$$Q_i^+ = V_i^+ C_i$$

Principio di conservazione della carica:

$$Q_{BL}^- + Q_i^- = Q_{BL}^+ + Q_i^+$$

$$V_{BL}^- C_{BL} + V_i^- C_i = V_{BL}^+ (C_i + C_{BL}) \quad (V_{BL}^+ = V_i^+)$$

$$V_{BL}^+ = \frac{C_{BL}}{C_i + C_{BL}} V_{BL}^- + \frac{C_i}{C_i + C_{BL}} \cdot V_i^-$$

Hp: $V_i^- = 0 \Rightarrow$ nella cella era memorizzato "0" \Rightarrow vorrei $BL = 0$

(vorrei leggere uno "0")

$$V_{BL}^+ = \underbrace{\frac{C_{BL}}{C_i + C_{BL}}}_{C_{BL} \gg C_i \quad \& \quad \approx 1} V_{BL}^- \rightarrow V_{BL}^+ = V_{BL}^-$$

Non cambia valore: leggo ancora 1

oltre ho oltraggiato il contenuto della cella, perche' $V_i^+ = V_{BL}^+ = V_{BL}^- = 1$.
Quindi la mia memoria cosi' non funziona.

Perche' non riesco a leggere il dato contenuto nella cella (V_i^-)? Perche'
ho tra i piedi il termine che dipende da V_{BL}^- . Se non ce l'avessi avrei
qualcosa di proporzionale a V_i^- .

$$V_{BL}^+ = \underbrace{\frac{C_{BL}}{C_i + C_{BL}} V_{BL}^-}_{\text{.}} + \frac{C_i}{C_i + C_{BL}} V_i^-$$

mi da fastidio



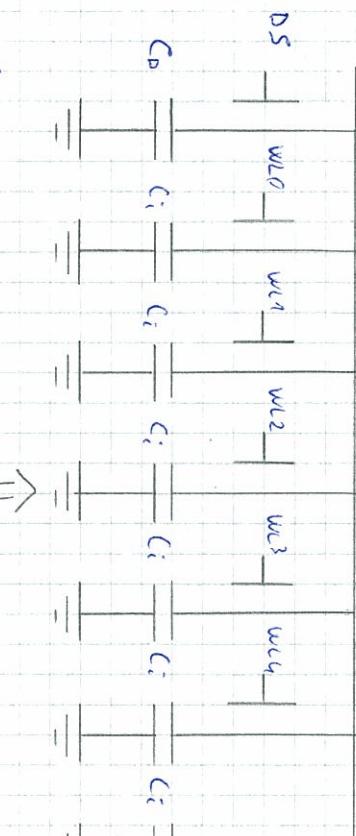
è come un rumore molto grande dentro al quale annega il segnale.
Devo eliminare il primo termine cercando di isolare il secondo.

L'idea è quella di considerare due BL che in realtà sono due parti
della stessa BL. Sono due parti esattamente uguali tra loro. Metà delle
cellule che fanno capo a una BL le associo a una semi-bitline, le
altre alla semi-bitline dall'altra parte.

$BL_L = BL \text{ Left}$ $BL_R = BL \text{ Right}$

$$C_{BLU} = C_{BRUN}$$

$$C_B = C_i$$



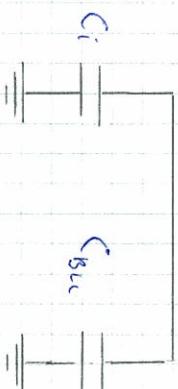
→ memoria di 4 parole da 4 bit

$C_{BLU} = C_{BRUN}$ = capacità parallela di bit line ($C_{BLU} = C_{BRUN}$ perché le due divisioni sono uguali tra di loro e uguali alle C_i). Supponiamo di voler leggere il contenuto di questa \uparrow cella. Allora posso

$$WL_2 = 1 \\ WL_0, WL_1, WL_3, \dots, WL_5 = 0$$

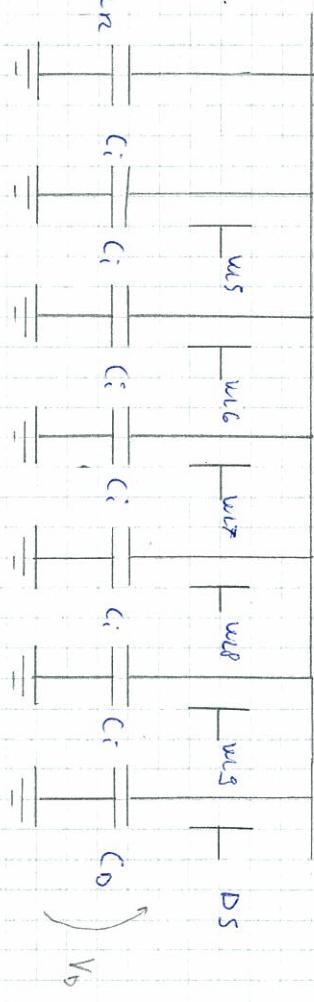
$$DS_{BLU} = 0$$

Quindi sulla BL_U di simbolo avrò un circuito fatto così:



→ non della cella.

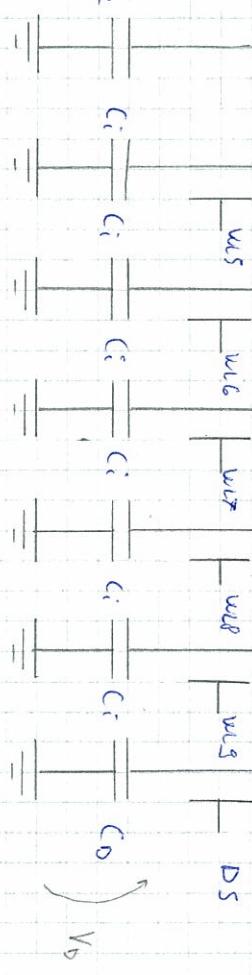
acceso = G
considerando un
valore unitario
(interruttore
ideale).



DS

WL0 WL1 WL2 WL3 WL4

DS



WL5 WL6 WL7 WL8 WL9

$$t < 0 \quad WL2 = 0$$

$$C_i \quad V_i^-$$

$$C_{BLU} \quad V_{BLU}^-$$

$$t > 0 \quad WL2 = 1$$

$$V_i^+ = V_{BLU}^+$$

Deve valere il principio di conservazione della carica.

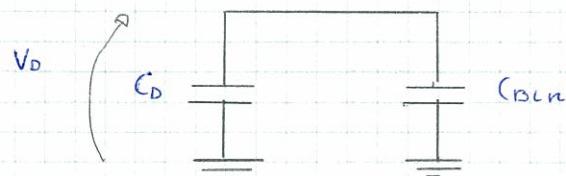
$$C_i V_i^- + C_{BLU} V_{BLU}^- = V_{BLU}^+ (C_i + C_{BLU})$$

$$V_{BLU}^+ = \frac{C_{BLU}}{C_i + C_{BLU}} V_{BLU}^- + \frac{C_i}{C_i + C_{BLU}} V_i^-$$

Sulla BL di destra ovvero ad attivare D5.cioè, nello stesso momento in cui attivo WL2 nello stesso momento attivo anche il segnale D5 della BL opposta.

$$BLR \quad D5 = 1 \quad WL5, WL6, \dots, WL9 = 0$$

Per la BL di destra i circuiti che dovrà studiare saranno:



$$t < 0$$

$$C_D \quad V_D^-$$

$$C_{BLN} \quad V_{BLN}^-$$

$$t > 0$$

$$V_{BLN}^+ = V_D^+$$

$$C_D \cdot V_D^- + C_{BLN} \cdot V_{BLN}^- = V_{BLN}^+ (C_D + C_{BLN})$$

$$V_{BLN}^+ = \frac{C_{BLN}}{C_{BLN} + C_D} V_{BLN}^- + \frac{C_D}{C_D + C_{BLN}} V_D^-$$

(2)

$$V_{BLU}^+ = \underbrace{\frac{C_{BLU}}{C_i + C_{BLU}} V_{BLU}^-}_{\text{-- questi termini}} + \underbrace{\frac{C_i}{C_i + C_{BLU}} V_i^-}$$

sono uguali

$$V_{BLN}^+ = \underbrace{\frac{C_{BLN}}{C_{BLN} + C_0} V_{BLN}^-}_{\text{-- questi termini}} + \underbrace{\frac{C_0}{C_0 + C_{BLN}} V_0^-}$$

Se faccio in modo che: (vedremo poi come ottenerlo)

Se $V_{BLU}^- = V_{BLN}^-$ allora

$$V_{BLU}^+ - V_{BLN}^+ = \frac{C_i}{C_i + C_{BLU}} \cdot (V_i^- - V_0^-)$$

Quindi tutte le volte che

$$V_i^- > V_0^- \Rightarrow V_{BLU}^+ > V_{BLN}^+$$

$$V_i^- < V_0^- \Rightarrow V_{BLU}^+ < V_{BLN}^+$$

Da allora se riesco a implementare un circuito che riesce a sapere quando una BL è a un potenziale maggiore dell'altra allora posso sapere se V_{BLU}^- è $> 0 <$ di V_0^- . Se pongo V_0^- a un potenziale di riferimento posso sapere se V_i^- è maggiore o minore del segnale di riferimento. Giusto a leggere il contenuto delle celle.

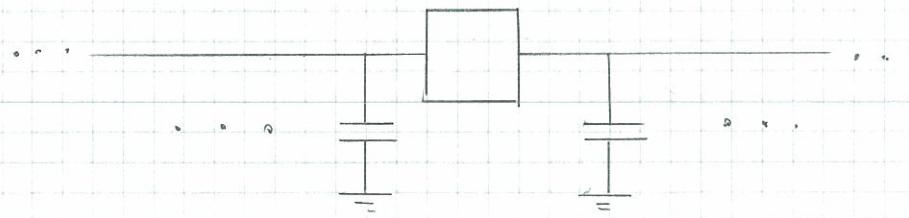
Ho eliminato le tempeste di rumore, ho operato una lettura di tipo "differenziale".

Come implemento tutto?

- 1) $V_{BLU}^- = V_{BLN}^-$ -- devo trovare un circuito che mi permette di portare le due BL allo stesso potenziale prima dell'inizio delle fasi di lettura

2) V_{BL}^+ e V_{BLH}^+ - devo avere un circuito che mi permette di sapere quale bit viene si trova a potenziale superiore.

Tra le mie BL devo mettere un circuito che faccia tutto questo.



3) Queste V_{BLT} e V_{BLH} non saranno né un 1 logico pieno né un 0 logico pieno. Il loro valore dipenderà da (2). Io però sono interessato a portare fuori una lettura di 0 e 1 pieni.

¶

Ho bisogno di un circuito che mi porti il dato alla piena escursione logica.

3) In più il contenuto della cella in questo caso viene sostituito.
Quindi il terzo circuito mi deve permettere di rigenerare il contenuto della cella.

Quindi il circuito deve fare:

1 - equalizzazione

2 - lettura vera e propria

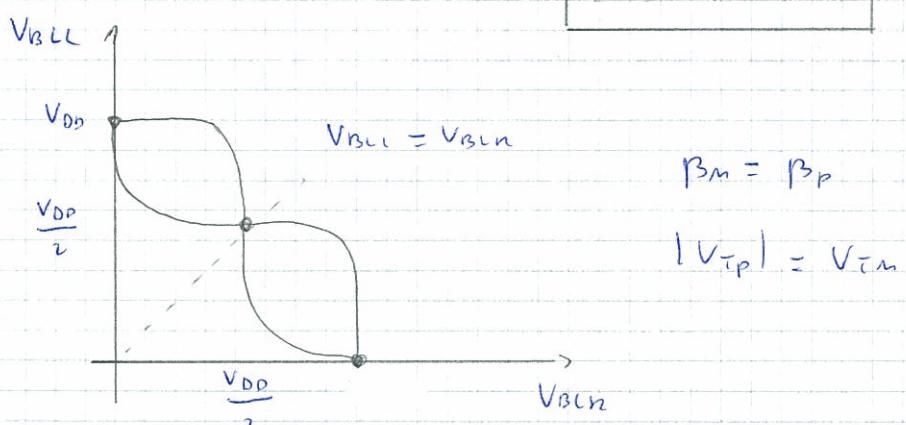
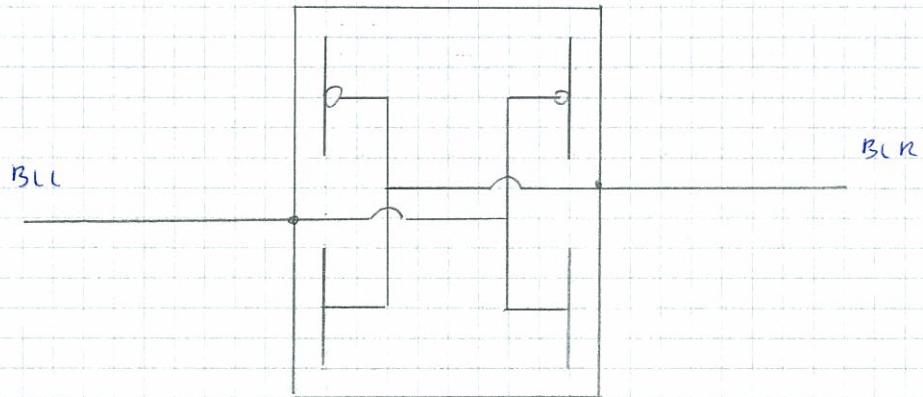
3 - rigenerazione e piena escursione delle BL.

Quindi l'operazione di lettura consiste nell'insieme di queste 3 fasi. Ogni fase è molto veloce, ma l'insieme delle 3 fasi fa sì che la lettura di una RAM dinamica sia più lenta di quella di una RAM statica.

Inoltre la memoria dinamica ha il problema che si deve rinfrescare il dati. (il condensatore si scarica). Ogni tanto la RAM dinamica ha bisogno di un ciclo di refresh. Questa è una fase assurda, quindi non va bene da affiancare alla CPU. Quindi esiste dove appoggiare un dato non può aspettare.

Dobbiamo vedere come realizzare questo ci circuito.

- 1) Dunque, ho bisogno di un circuito che ripristini la piena escursione delle BLI partendo da valori delle BL leggermente diversi fra di loro.
Quale circuito può farlo? Il multivibratore bistabile.



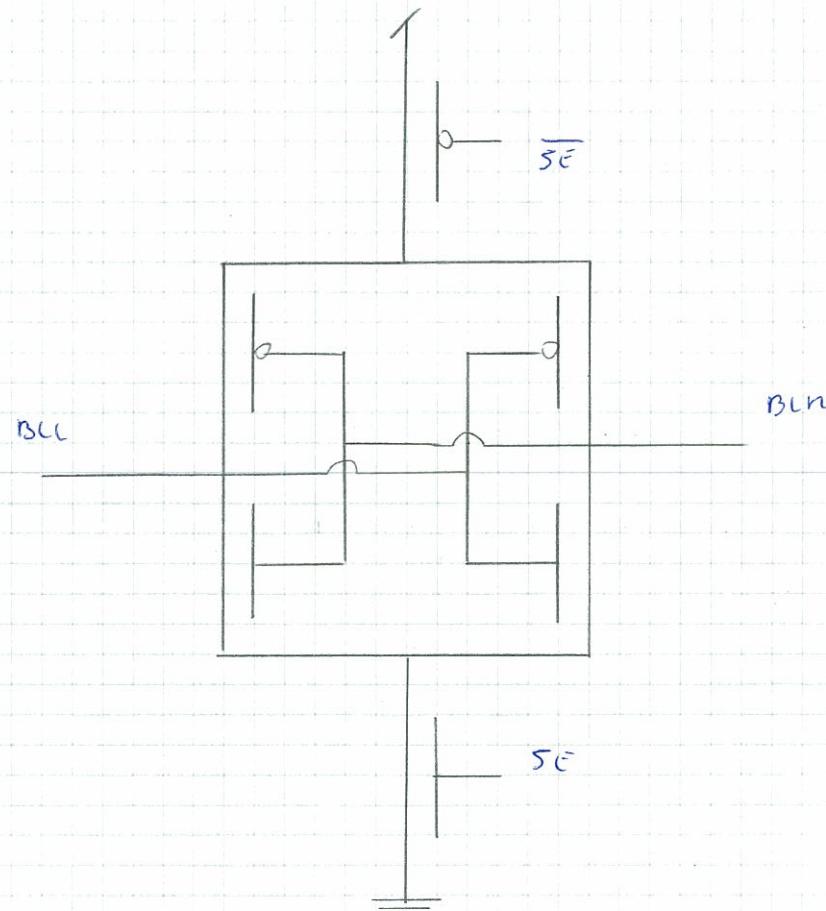
Non appena i valori di V_{BLR} e V_{BLL} si discostano troppo l'uno dall'altro, titola a un punto di equilibrio stabile.

$$V_{BLR} < V_{BLL} \rightarrow V_{BLL} = 1 \quad V_{BLR} = 0$$

$$V_{BLR} > V_{BLL} \rightarrow V_{BLL} = 0 \quad V_{BLR} = 1$$

- 2) Nelle fax di lettura vera e propria le due BL devono trovarsi in H. I. Infatti prima volevano fatti i conti. Tenendo le due BL separate, senza niente in mezzo. Altra dura poteva spegnere il multivibratore.

$SE = \text{Sense Enable}$

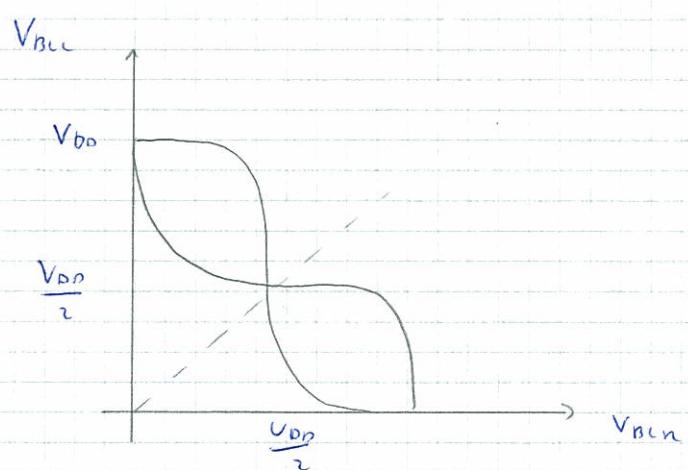
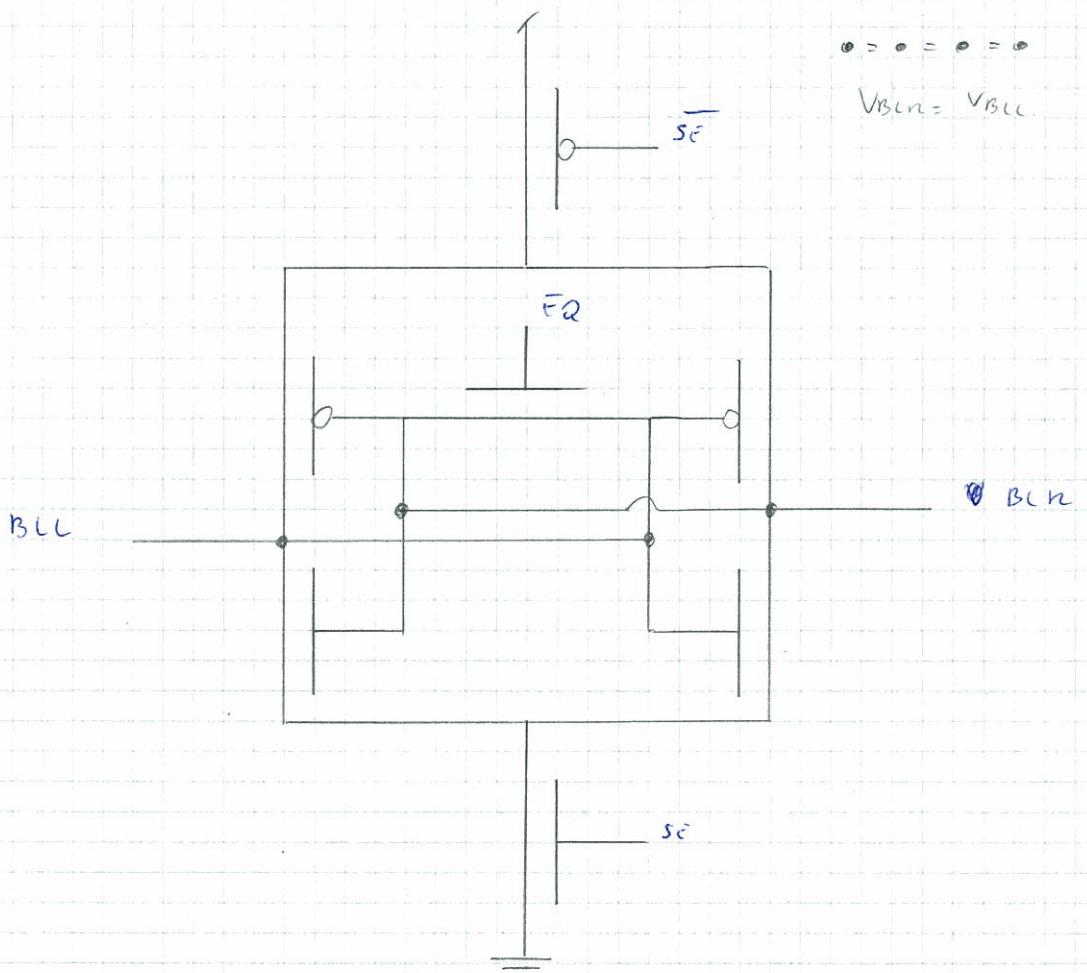


$$\begin{array}{lll} SE = 1 & \overline{SE} = 0 & SA \text{ ON} \\ SE = 0 & \overline{SE} = 1 & SA \text{ OFF} \rightarrow BL \text{ in H.I.} \end{array}$$

Infatti quando $SE = 1$ quando il bistabile commuta circuito della birenti. Quando SA OFF non circola birenti e non viene fornito il potenziale.

a) Equalizzazione. Reti un alto nor comunita da un segnale di equalizzazione. Quando $EQ = 1$ le nor funziona da birenti circuito. Le due bi sono allo stesso potenziale.

$$EQ = 1 \quad V_{BLn} = V_{BLL}$$



$$\beta_m = \beta_p$$

$$|V_{T\text{el}}| = V_{Tm}$$

Per $V_{BCLn} = V_{BCLC}$ sono nel punto di eq. iniziale. Lo faccio $\beta_m = \beta_p$ e $(V_{T\text{el}} = V_{Tm} \rightarrow 0)$

$$V_{BCLC} = V_{BCLn} = \frac{V_{DD}}{2}$$

$$V_{BIC}^- - V_{Bn}^+ = \frac{C_i}{C_i + C_{BIC}} (V_i^- - V_o^-)$$

$$V_{DD} - V_o^- = \frac{V_{DD}}{2}$$

$$0 - V_B$$

V_{DD}

$$V_o^- = \frac{V_{DD}}{2}$$

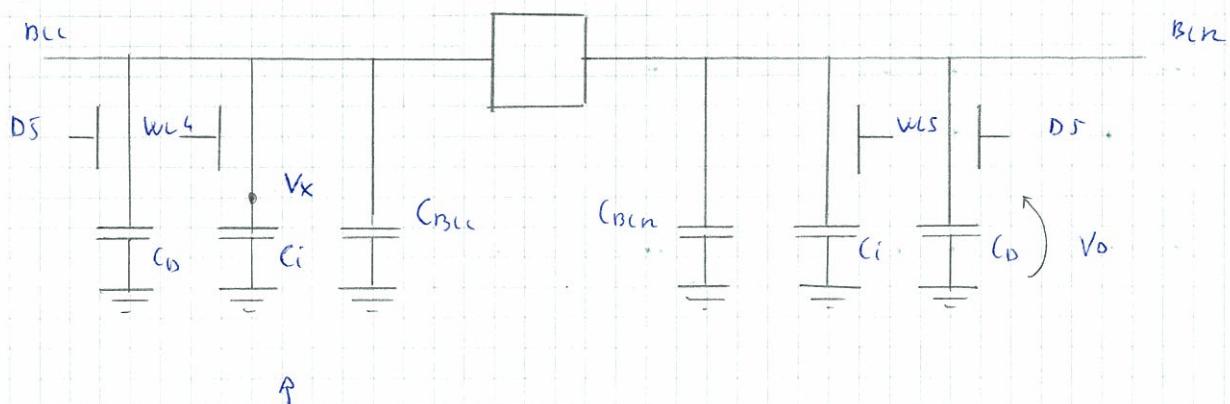
0

$$- \frac{V_{DD}}{2}$$

Si fa considerare il segnale V_o , che sia come riferimento, sia $\frac{V_{DD}}{2}$.

Quindi devo pregariccare V_B a $\frac{V_{DD}}{2}$. Per farlo in fase di equalizzazione attiverò entrambi i dummy select, che quindi si pregaricceranno a $\frac{V_{DD}}{2}$.

Ridisegniamo le cellule (accorciando la memoria per questione di spazio sul foglio) e studiamo l'andamento temporale dei segnali.

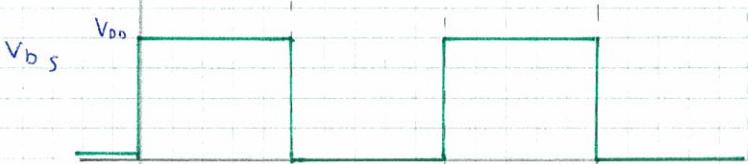
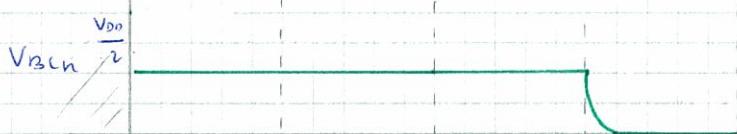
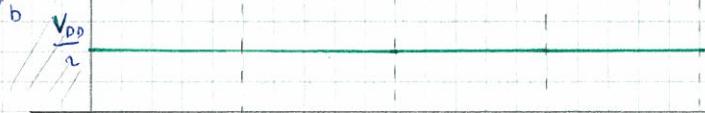


Supponiamo di voler leggere i contenuti di questa celG.

eq. / precharge / lettura / rigen



$$V_{ref} = V_b$$



V_{Oz} = segnale di riferimento di allarme puoi già nella cella dunque.

V_{BS} = tensione fra drain e source del mos.

Partiamo dalla fan di equalizzazione e precharge.

Hip: Ci "1" $V_x = V_{DD}$ \rightarrow ipotesi sul dato da leggere

* ridistribuzione di Gria

* Gria la cui alla cui rigenera il contenuto nella cella.

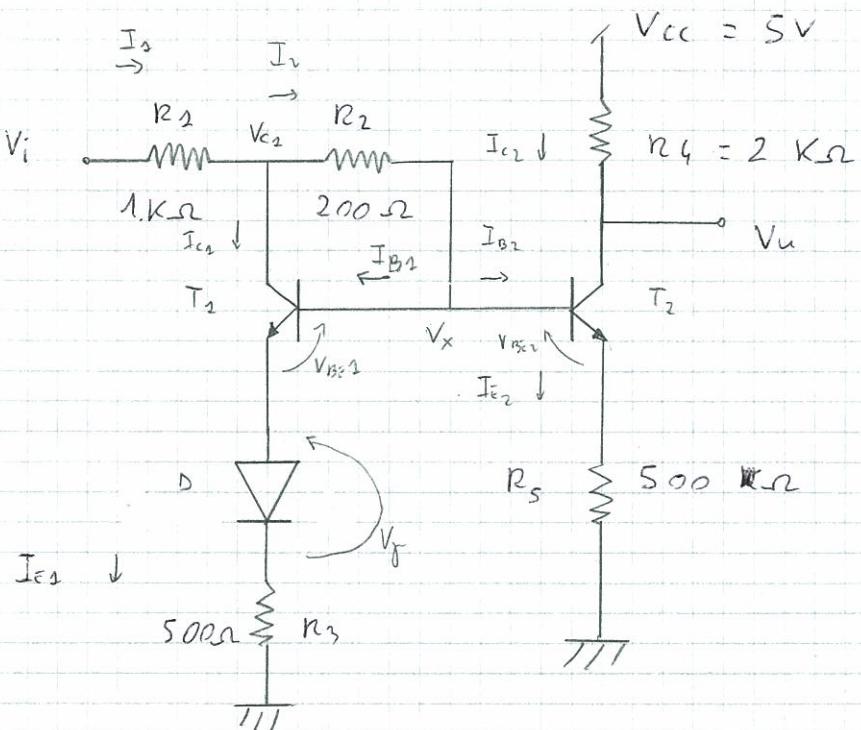
Nella fase di rigenerazione del dato lo portato V_L e V_H al valore di piena escursione logic. Contemporaneamente lo ripristina il dato nella cella.

Quindi se avrò delle perdite sul condensatore della cella che mi farà alterare il dato arrivando la fase di lettura vado a ripristinare il valore logic completo del dato. Posso sfruttare questo fatto per implementare la funzione di refresh.

In fase di refresh della memoria è una fase (asincrona) di lettura a tappeto di tutte le celle della memoria.

Se le contenuti della cella si è degradato di ΔV , leggo un valore sbagliato? No, perché anche il valore della cella dummy si è degradato in egual modo (tutte le celle sono uguali \Rightarrow stesse perdite), perciò la differenza $V_L - V_D$ rimane la stessa.

Gratianistica statis.



$$V_f = 0.75 \text{ V}$$

$$V_{CESAT} = 0.2 \text{ V}$$

$$\beta_F = 100$$

Soluzione:

$$I_D = I_{E1}$$

quindi $x \rightarrow I_D > 0 \Rightarrow I_{\text{ext}} > 0 \Rightarrow T_1 \text{ on}$

D ON \leftrightarrow T₁ ON

$$I_2 = \frac{V_{C1} - V_{B1}}{R_2} \quad \left. \right\} \rightarrow V_{C1} - V_{B1} \geq 0 \quad V_{C1} > V_{B1}$$

$I_2 = I_{B1} + I_{B2} \geq 0$

VI	VII
?	0

T_S non an

1

now in SAT

Per fare andare in sull'arco
devo polarizzare in inverse
la giunzione tra box e catodo,
cioè la catodica deve
essere a potenziale più
basso.

T_1	OFF	ON	SAT
OFF	Yellow dot	Green dot	
ON	Cyan cross	Purple dot	Red dot
SAT	X	X	X

- T_2 ON:

$$\left. \begin{array}{l} V_{BE2} = V_f \\ I_{E2} > 0 \quad \text{d.f. N.B.} \\ V_x = V_{BE2} + n_s I_{C2} \end{array} \right\} \rightarrow V_x = V_f + n_s I_C > V_f$$

- T_1 ON

$$\left. \begin{array}{l} V_{BE1} = V_f \\ D \text{ ON} \rightarrow V_D = V_f \\ I_D = I_{E1} > 0 \\ V_x = V_{BE1} + V_D + n_s I_{E1} \end{array} \right\} \rightarrow V_x > 2V_f$$

• T_4 non si può accendere se non è già acceso T_2

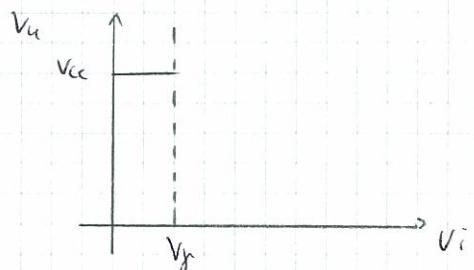
- Facile di solito partire dalla condizione in cui entrambi i

- transistri sono spenti

T_1 OFF

T_2 OFF

$$V_u = V_{CC} - R_L \frac{I_u}{V_f} \rightarrow V_u = V_{CC}$$



$$V_{BE2} < V_f$$

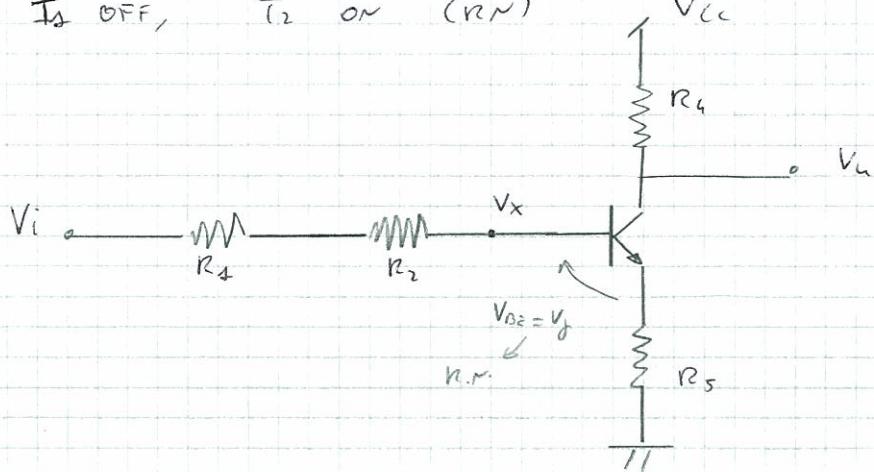
$$V_{BE1} < V_f$$

$$V_i - n_2 \left(\frac{I_{E1}}{V_f} + \frac{I_{B1}}{V_f} + \frac{I_{B2}}{V_f} \right) - n_2 \left(\frac{I_{B1}}{V_f} + \frac{I_{B2}}{V_f} \right) - V_{BE2} - n_s \frac{I_{E2}}{V_f} = 0$$

$$V_i = V_{BE2} < V_f$$

• Ci sarà un tristate ($V_f < V_x < 2V_f$) in cui T_2 sarà e T_1 OFF.

• T_2 OFF, T_1 ON (NN)



$$\left\{ \begin{array}{l} V_u = V_{cc} - R_4 I_{c2} \\ I_{c2} = \beta_F I_{B2} \\ I_{B2} = \frac{V_i - V_x}{R_1 + R_2} \quad \text{dove } V_x \text{ è in base } V_i \\ I_{E2} = \frac{V_x - V_f}{R_5} = I_{B2} (\beta_F + 1) \quad \leftarrow \text{NB.} \end{array} \right.$$

↳ con le integrazioni V_u, V_x, I_{c2}, I_{B2}

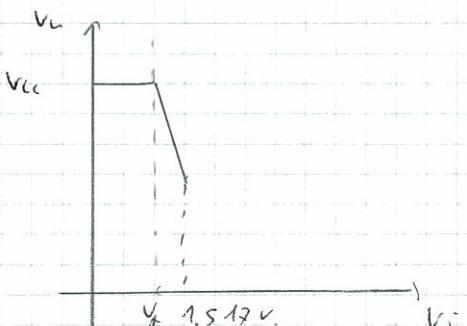
$$V_u(V_i) = 7.9 - 3.87 V_i$$

Fino a quando è valido?

$$V_x(V_i) = 0.97 V_i - 0.017$$

V_u (quindi V_c) sta calando. Quindi T_2 andrà su.

Accade prima T_1 on o T_2 su?



$$\left\{ \begin{array}{l} V_{ce2} > V_{cesat} \\ V_{ce2} = V_u - (V_x - V_f) \\ V_u(V_i) = \dots \\ V_x(V_i) = \dots \end{array} \Rightarrow \underline{V_i < 1.76 V} \right.$$

Ne è un'altra condizione per rimanere in tristate dove essere T_1 OFF

$$V_x < 2V_f \rightarrow \boxed{V_i < 1.517 V}$$

Si accende prima T_1 .

• T_1 NN, T_2 NN

$$\left\{ \begin{array}{l} V_u = V_{cc} - R_4 I_{c2} \\ I_{c2} = \beta_F I_{B2} \\ V_i - R_2 (I_{c1} + I_{B1} + I_{B2}) - R_2 (I_{B1} + I_{B2}) = V_x \\ I_{B2} (\beta_F + 2) = \frac{V_x - V_f}{R_5} \\ I_{B2} (\beta_F + 2) = \frac{V_x - 2V_f}{R_3} \end{array} \right.$$

5 eq. 5 incognite

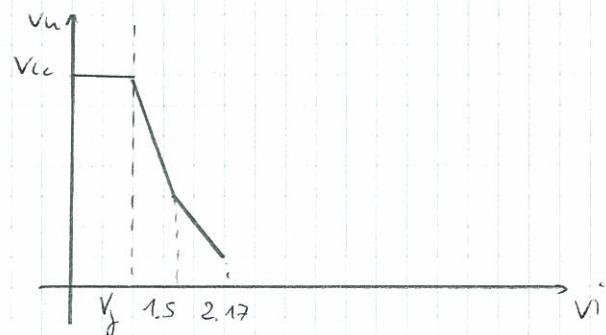
$$V_u(V_i) = 4.015 - 1.31 V_i$$

$$V_x(V_i) = 0.93 + 0.33 V_i$$

Se V_u continua a calare anche T_2 andrà in MT

$$\left\{ \begin{array}{l} V_u(V_i) = 4.015 - 1.31 V_i \\ V_x(V_i) = 0.93 - 0.33 V_i \end{array} \right. \rightarrow V_i < 2.17 V$$

$V_{ce2} = V_u - (V_i - V_f) > V_{ce2,SAT}$



• T_1 OFF, T_2 SAT

$$V_u = V_{cc} - R_4 I_{c2}$$

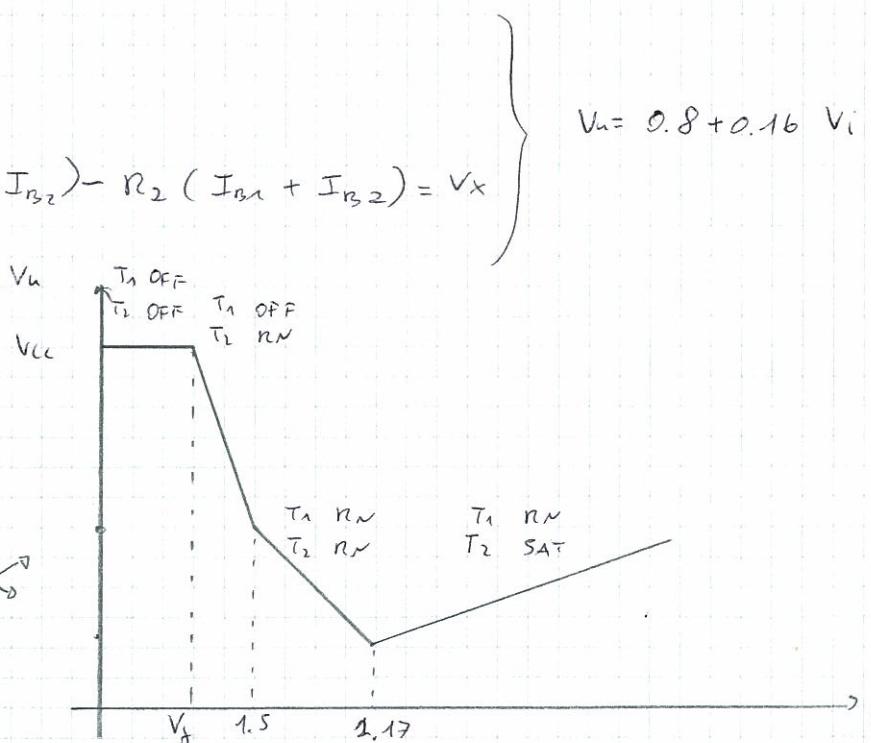
$$I_{c2} = I_{e2} - I_{B2}$$

$$V_i - R_2 (I_{c1} + I_{B1} + I_{B2}) - R_2 (I_{B1} + I_{B2}) = V_x$$

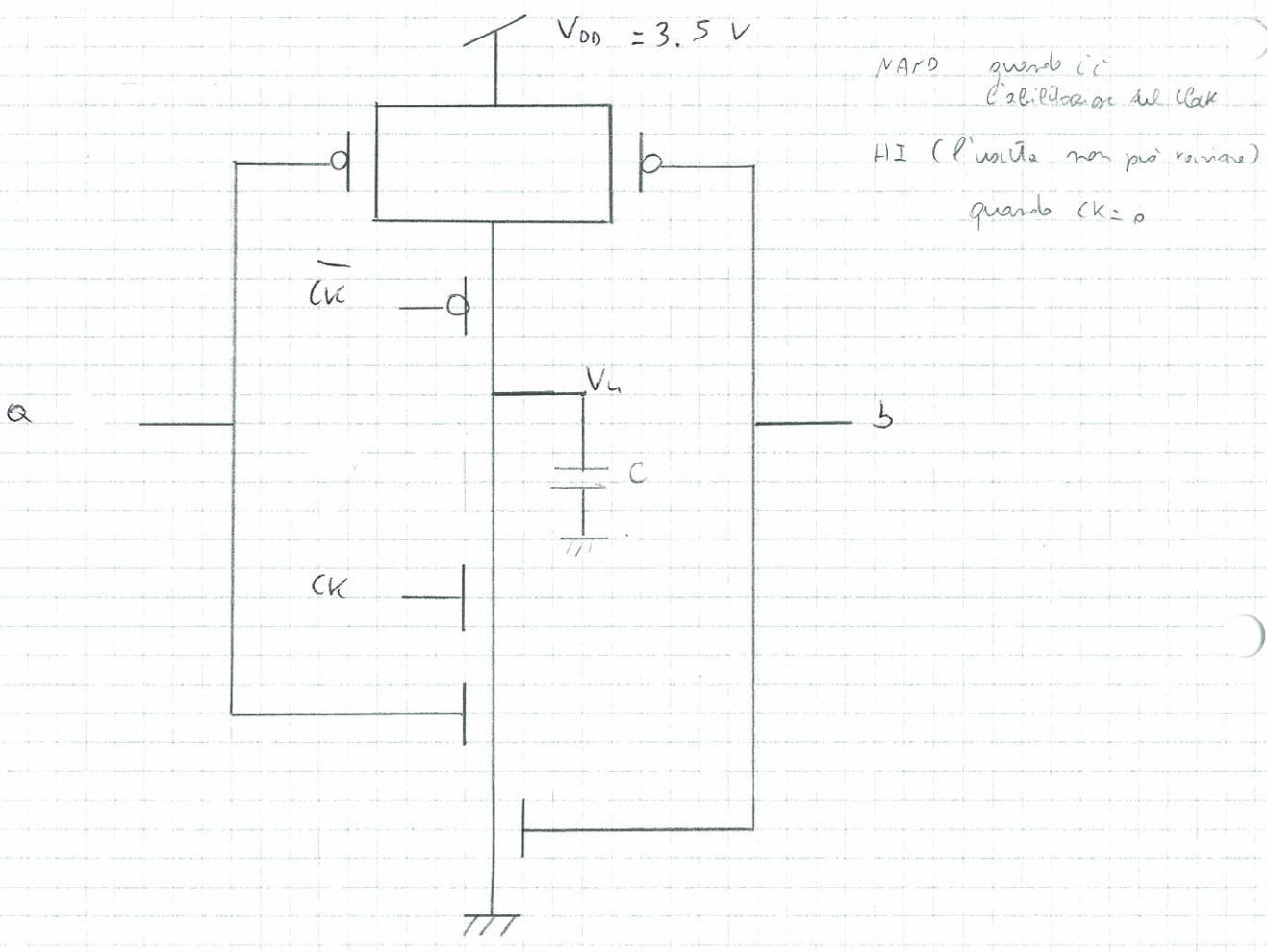
$$I_{e2} = \frac{V_x - V_f}{R_5}$$

(*)

Analizzando i valori dei punti



Tempo di propagazione



Vediamo che è una logica di tipo c'ros. Vediamo ora che è un NAND.

Supponiamo che ci sia un clock skew. Supponiamo poi che $Q \neq b$ abbiano i seguenti andamenti.

$$T_{CK} = 20 \text{ ns}$$

$$\text{tempo di skew} = 2 \text{ ns}$$

Traciamo qualitativamente l'andamento di V_h e gli altri tempi di propagazione.

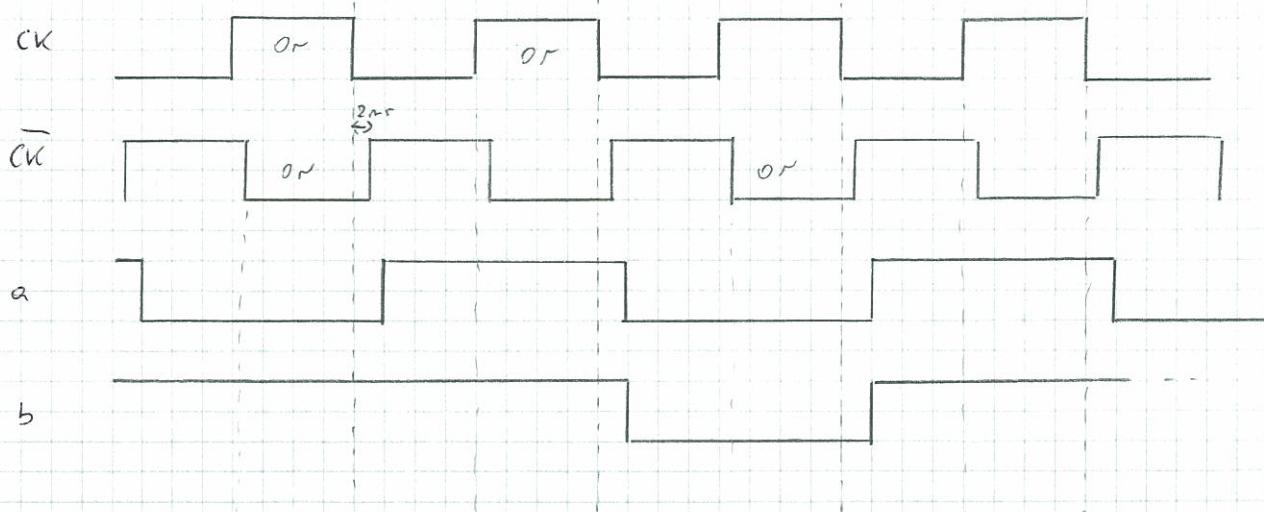
$$V_{TH} = |V_{DOL}| = 0.4 \text{ V}$$

nel caso peggiore

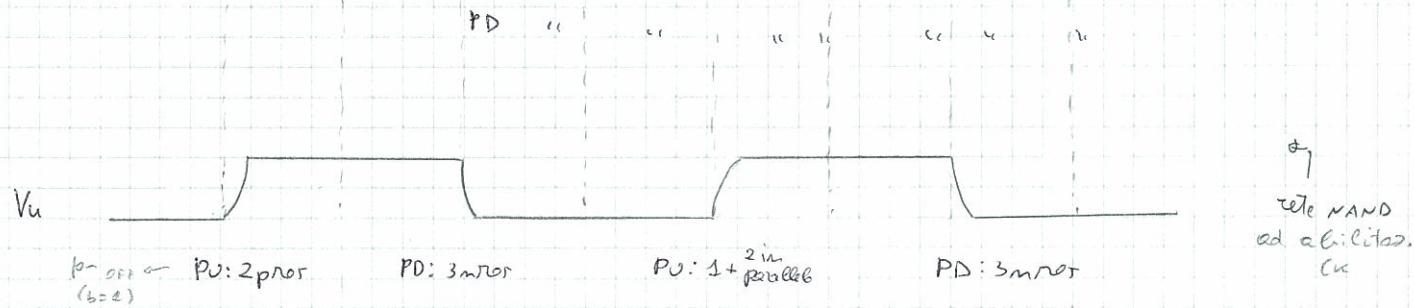
$$\beta_n = 1 \text{ mA/V}$$

$$\beta_p = ? \quad \leftarrow \text{va calcolato imponendo } t_{PLH} = t_{PHL}$$

(= 20 fF \approx capacità di carico)



Come risolve facilmente? Può si riduce ad un solo mos equivalente



In caso di discesa è un solo caso possibile, è facile calcolare l'unico tempo di preparazione.

$$t_{pH} = \frac{C}{\beta(V_{DD} - V_T)} \left\{ \frac{V_{DD}}{V_{DD} - V_T} + \ln \left(\frac{3 - 4V_T}{V_{DD}} \right) \right\}, \text{K}$$

$$t_{PLH} : \beta_{eq} = \frac{\beta_m}{3} \rightarrow t_{PLH} = 23.05 \text{ p s}$$

3 nor in serie

Ora dobbiamo impostare lo stesso tempo al caso peggiore del PU (quello con 2 NOR in serie).

$$t_{PLH} (\text{caso peggiore}) : \beta_{eq} = \frac{\beta_p}{2}$$

$$t_{PLH} = \frac{K}{\frac{\beta_p}{2}} = 23.05 \text{ p s}$$

$$\beta_p = 0.66 \text{ mA/V}^2$$

p.v.: $1 + \left(2 \text{ in parallel}\right)$

$$\beta_{eq} = \frac{1}{\frac{1}{\beta_p} + \frac{1}{2\beta_p}} = \frac{2}{3} \beta_p$$

$$t_{PLH} = \frac{k}{\frac{2}{3} \beta_p} = 17.3 \text{ ps}$$

Potenza dissipata?

Una logica cresce dissipare se potenza dinamica

$$P = (V_{DD}^2 f) \quad \rightarrow \text{ma questa e' la potenza di un invertitore cresce con il commutazione ogni fronte di salita del clock.}$$

Dobbiamo stare attenti a quel e' la frequenza f. Se l'uscita cominciasse a gari periodi di clock la frequenza sarebbe stata quella dell'ingresso.

L'uscita comincia ogni 2 periodi di clock.

$$P = \frac{(V_{DD}^2 f_{CK})}{2} = 6.125 \mu W$$