	Πανεπιστημιακό Έτος 2	2013-2014				
Εργασία Σχεδίασης Τελεστικού Ενισχυτή Ηλεκτρονική ΙΙΙ						
			Θεοχάρης Τριανταφυλλίδης			

# Εργασία Σχεδίασης Τελεστικού Ενισχυτή

Ηλεκτρονική III

Στην παρούσα εργασία θα παρουσιαστεί η μελέτη της σχεδίασης ενός τελεστικού ενισχυτή με τη χρήση τρανζίστορ MOSFET, δοθέντων ορισμένων προδιαγραφών.

# Προδιαγραφές και σταθερές

Οι προδιαγραφές που οφείλει να πληροί ο υπό μελέτη ενισχυτής φαίνονται στον παρακάτω πίνακα:

CL	2.53pF
SR	>18.53V·µs⁻¹
Vdd	1.95V
Vss	-1.95V
GB	>7.53MHz
A	>20.53dB
P	<50.53mW

Δίνεται επίσης ότι θα χρησιμοποιηθεί τεχνολογία MOSFET 0.35, χρησιμοποιούνται όμως tranzistor με μήκος 1.05μm.

Χρησιμοποιούνται επιπλέον οι παρακάτω σταθερές:

k (PMOS)	2.9352·10 <sup>-5</sup>
Vt (PMOS)	-0.9056 V
μ <sub>o</sub> (PMOS)	180.2
k (NMOS)	9.6379·10 <sup>-5</sup>
Vt(NMOS)	0.786
μ <sub>o</sub> (NMOS)	591.7
t <sub>ox</sub>	2.12·10 <sup>-8</sup>
V <sub>in</sub> (max)	0.15V
V <sub>in</sub> (min)	-0.15V
$\epsilon_{ m o}$	8.854·10 <sup>-12</sup>
$\varepsilon_{\rm r}({ m SiO}_2)$	3.9

## Αλγόριθμος Σχεδίασης

## Βήμα 1°:

Το μήκος L δίνεται από την εκφώνηση ίσο με 0.35μm.

## Βήμα 2°:

Υπολογισμός της ελάχιστης χωρητικότητας Miller:

Cc>0.22\*Cl =0.556pF

Επιλέγουμε την τιμή 0.6pF για τον πυκνωτή.

# Βήμα 3°:

Υπολογισμός του ρεύματος Ι<sub>5</sub>:

```
I_5 = SR*Cc = 19*10^6*0.6*10^(-12) = 11.5\mu A
```

Η τιμή αυτή θα αλλάξει καθώς δεν οδηγεί σε επιθυμητά αποτελέσματα.

#### Βήμα 4°:

Με τις συγκεκριμένς τιμές για το όρια κύμανσης του Vt (0.15V) και για Vinmax = 1.5 V θα έχουμε

```
 (W/L)_3 = I_5/k_3 [Vdd-Vinmax-Vto3max+Vto1min]^2 = 11.5*10^(-6)/29*10^(-6)*[1.95-1.5-1.05+0.63]^2 = 11.5*10^(-6)/29*10^(-6)*[1.95-1.5-1.05+0.63]^2 = 11.5*10^(-6)/29*10^(-6)*[1.95-1.5-1.05+0.63]^2 = 11.5*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^(-6)/29*10^
```

 $= 3.12 \mu m.$ 

 $A\rho\alpha (W/L)_3 = 3$ 

#### Bήμα 5°:

Έλεγχος για το αν ισχύει η παρακάτω ανισότητα:

Άρα η ανισότητα ισχύει.

#### Βήμα 6°:

Καθορισμός της διαγωγιμότητας των τρανζίστορ εισόδου και των λόγων  $(W/L)_1$  και  $(W/L)_2$ .

Προκύπτει  $g_{mi} = GB*Cc = 7.53*0.6*10^{(-12)}*10^{(6)}*2*\pi = 29.4 \mu S.$ 

#### Βήμα 7°:

Καθορισμός του (W/L)<sub>5</sub> μετά την εύρεση της τάσης κόρου του τρανζίστορ M5.

Τιμή που προκύπτει, όπως οφείλει, μεγαλύτερη των 100mV.

$$S_5 = 2*11.5*10^{(-6)}/29*10^{(-6)}*0.118^2 = 57.07 \mu m$$

#### Bήμα 8°:

Υπολογισμός του S<sub>6</sub>.

Είναι πρώτα απαραίτητος ο υπολογισμός της διαγωγιμότητας του τρανζίστορ:

Προκύπτει  $g_{m6}>10*gm1=294$  μΑ/V επιλεγω 295 μΑ/V

$$gm4=(2*Kn*S4I4)^1/2=62 \mu S.$$

 $\epsilon \phi 0 \sigma 0 V V S 4 = V S 6 = S 6 = S 4 * (gm6/gm4) = 3.5 * (295/62) = 16.7 \mu m$ 

 $\kappa \alpha I_{6=gm6^{2}/2*K6*S6=295^{2*10^{(-12)}/2*96*10^{(-6)*16.7=27.2}\mu A}$ 

#### Βήμα 9°:

Χρησιμοποιούμε μία εναλλακτική μέθοδο για τον υπολογισμό του  $S_6$ . Επιλέγουμε την μεγαλύτερη από τις δύο τιμές που προκύπτουν. Αυτή θα προκύψει με μία επιλογή το Vds6(sat)=0.45

 $S_6 = gm6/K6*Vds6(sat) = 295*10^{(-6)}/0.45*2.5*29,3*10^{(-6)} = 8 < 27.2$ 

Η τιμή προκύπτει μικρότερη, άρα δεν επιρεάζει την σχεδίαση.

#### **Βήμα 10°:**

To  $S_7 = S_5*(I6/I_5) = 57*(27.2/11.5) = 135 \mu m$ 

## Bήμα 11°:

Έλεγχος της τιμής του κέρδους τάσης και των προδιαγραφών κατανάλωσης:

Av = 
$$2*gm2*gm6/$$
  $I_5*(\lambda_2+\lambda_3)*I_6*(\lambda_6+\lambda_7)=2*29,3*295*10^{-12}/11.5*27,2*(0,04+0,05)^2=150.93*10^{-6}=684 \text{ V/V} > 10.61 \text{ V/V}$ 

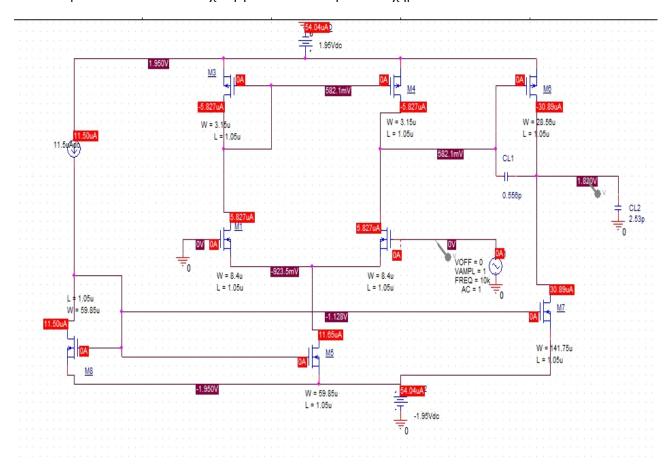
Άρα οι προδιαγραφές πληρούνται.

### Σύνοψη των Διαστάσεων

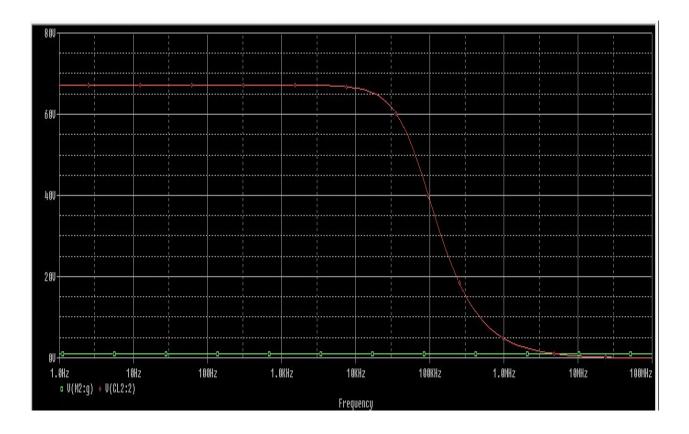
Τρανζίστορ	W/L
M1	8µm
M2	8µm
М3	3μт
M4	зμт
M5	57μm
M6	16.7μm
M7	135µm
M8	57μm

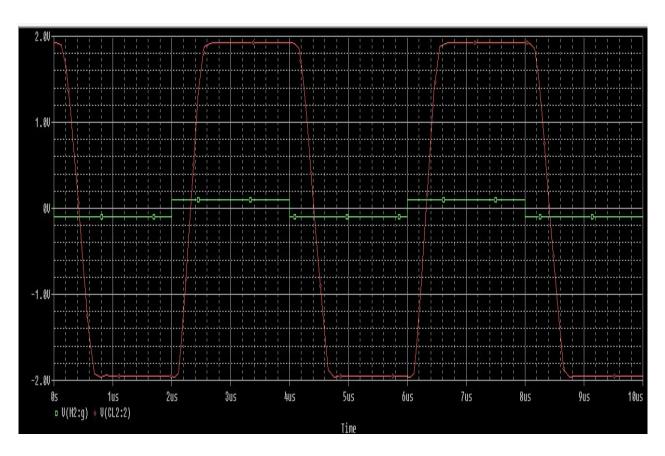
# Προσομοίωση με το SPICE

Το κύκλωμα του Τελεστικού Ενισχυτή φαίνεται στο παρακάτω σχήμα:

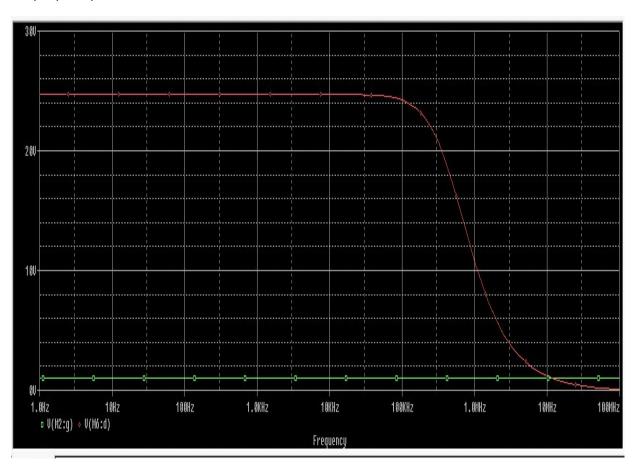


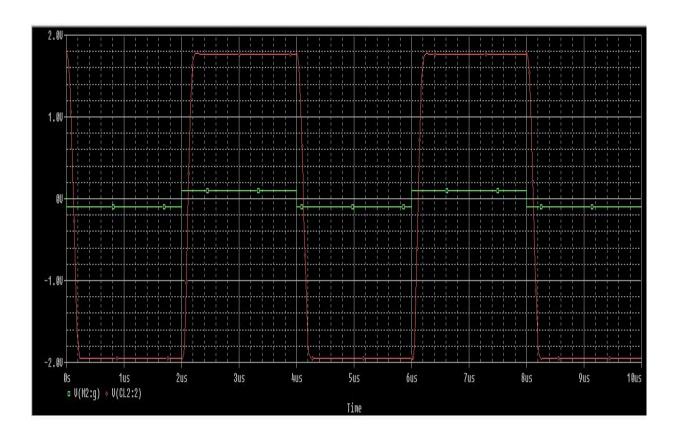
Πραγματοποιώντας την προσομοίωση, παρατηρούμε ότι πληρούνται οι προδιαγραφές για το Αν μόνο. Για να επιτύχουμε SR και GB αυξάνουμε το ρεύμα πόλωσης σε 80μΑ





#### Με ρευμα 80μΑ.





Από τα οποία υπολογίζουμε:

•Κέρδος: Αν=28dΒ

•GB>10MHz

SR=22.35 V/ $\mu sec$