### Εργασία Τελεστικού Ενισχυτή

Ονομα: Μπεκιάρης Θεοφάνης

**AEM:8200** 

Email: bekiaris 95@gmail.com

Το ΑΕΜ μου ειναι 8200 οπότε ξ=00 και οι απαιτούμενες προδιαγραφές προκύπτουν:

| Προδιαγραφή | Τιμή Συναρτήση Του ΑΕΜ |
|-------------|------------------------|
| CL          | 2pF                    |
| SR          | >18V/µs                |
| Vdd         | + 1.8V                 |
| Vss         | - 1.8V                 |
| GB          | >7MHz                  |
| A           | >20dB                  |
| P           | <50mW                  |

# Διαδικασία Υπολογισμών Παραμέτρων Με Βάση Τον Αλγόριθμο

### Βήμα 1

Το μήκος κανάλιου L πρέπει να είναι μεγαλύτερο ή ίσο με το διπλάσιο της τεχνολογίας ώστε να αποθευχθεί οποιοδήποτε πρόβλημα με τα όρια τών ρευμάτων στα τρανζίστορ. Αφού έχουμε τεχνολογία 0,35 θα επιλέξουμε L=1μm για ευκολία και στους υπολογισμούς

## Βήμα 2

Υπολογίζεται η ελάχιστη χωρητικότητα Miller Cc. Τοποθετώντας τον πόλο p2 σε 2.2 φορές υψηλότερη συχνότητα από το GB επιτυγχάνεται περιθώριο φάσης 60°. Άρα απο τον τύπο

και με την εισαγωγή των δεδομένων στο Matlab προκύπτει όπως φαίνεται στην εικόνα του Σχήματος 1 οτι Cc>0.44pF.Επομένως θα επιλέξουμε μια χωρητικότητα ώστε:

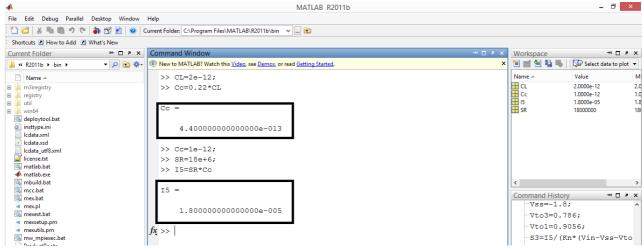
# Cc=1pF

# Βήμα 3

Θα υπολογίσουμε το ρέυμα από τον τύπο:

$$I_5 = SR \cdot Cc$$

με βάση τα δεδομένα και με την βοήθεια του Matlab εχουμε τελικά **I5=18μA** 



Σχήμα 1

### Βήμα 4

Για κύκλωμα με είσοδο P-Mos ξέρουμε ότι για το κάτω όριο της εισόδου ισχύει η σχέση

$$Vin(\min) = Vss + \sqrt{\left(\frac{I_5}{\beta_3}\right)} + Vt_{03}(\max) - \left|Vto_1\right|(\min)$$

Άρα για τον υπολογισμό του S3 αφού εχουμε N-Mos transistor ισχύει επιπλέον οτι

$$\beta_3 = Kn \cdot \left(\frac{W_3}{L_3}\right) = Kn \cdot S_3$$

Άρα καταλήγουμε στο ότι

$$Vin(\min) = Vss + \sqrt{\left(\frac{I_5}{(Kn \cdot S_3)}\right)} + Vt_{03}(\max) - \left|Vto_1\right|(\min) \implies$$

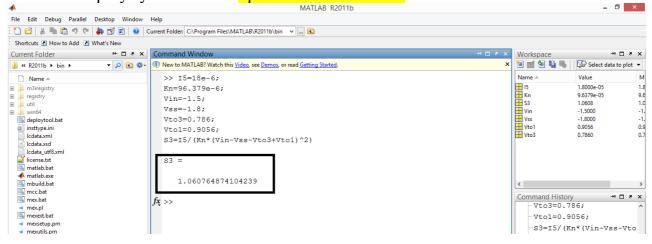
$$\Rightarrow S_3 = \frac{I_5}{\left(Kn \cdot \left[Vin(\min) - Vss - Vto_3(\max) + \left|Vot_1\right|(\min)\right]^2\right)}$$

θεωρούμε οτι τα όρια στην τασή εισόδου πρέπει να είναι κοντά στην ονομαστική Vss αρα Vin(min)=-1.5V

Απο τα δεδομένα του μοντέλου παίρνουμε

$$Kn = 96.379 \mu A / V^2$$
  
 $Vss = -1.8V$   
 $Vin(min) = -1.5V$   
 $Vt_{03}(max) = Vt_{03} = 0.786V$   
 $V_0t_1(min) = V_0t_1 = -0.9056V$ 

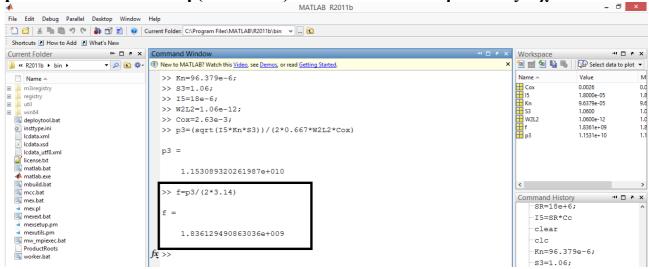
Μετά από πράξεις στο Matlab προκύπτει S<sub>3</sub>=1.06>1



Και ισχύει οτι **S4=S3=1.06** 

# Βήμα 5

Έλεγχος για p3>10GB χρησιμοποιώντας τους γνωστούς τύπος προκύπτει οτι p3=1.153e+10 rad/sec ή (=1.83GHz) >>10GB=70MHz αρα όντως ισχύει.



# Βημα 6

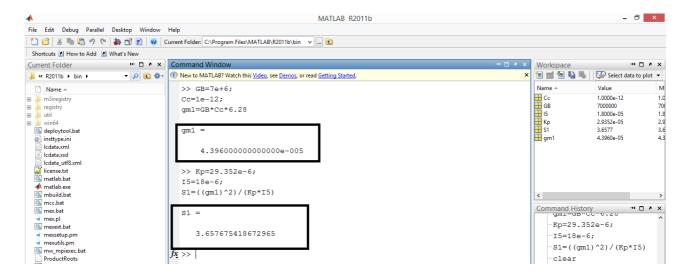
Απο τις παρακάτω σχέσεις έχουμε

$$gm_1 = GB \cdot Cc$$

$$S_1 = S_2 = \left(gm_1\right)^2 / Kp \cdot I_5$$

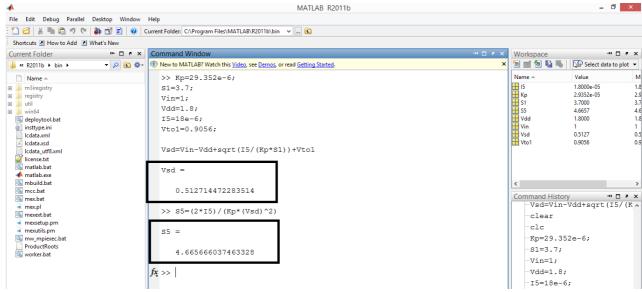
gm1=4.396e-05 S1=S2=3.658 Βλέπε παρακάτω σχήμα

#### Άρα θεωρούμε S1=S2=3.7



#### Βημα 7

θα θεωρήσουμε οτι Vin(max)=1 Volt και με βαση την αντίστοιχη σχέση για p-Mos Vsd(sat)=Vin(max)-Vdd+sqrt(I5/(Kp\*S1)+Vto1 και την σχέση  $S5=(2*I5)/(Kp*(Vsd)^2)$  έχουμε τελικά οτι S5=4.7 και επίσης πρεπει S8=4.7



# Βήμα 8

Για το καθορισμό λόγου (W/L)3 πρέπει

gm6>10gm1 οπου gm1=4.396e-05 αρα gm6>4.396e-04

Έχουμε τελικά gm6=439.6μS

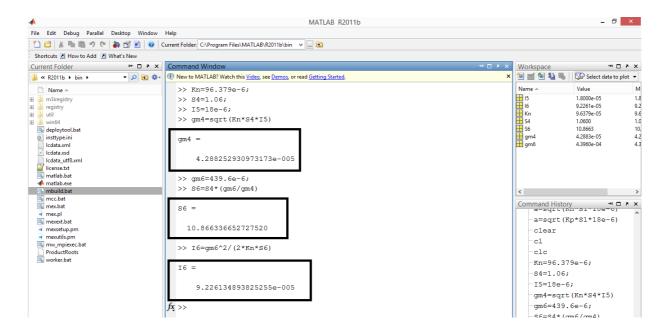
Για το gm4 προκύπτει

gm4=sqrt(Kn\*S4\*I5) οπου (Kn=96.379e-6 A/V2) (S4=1.06 ) ( I5=18e-6 A) και αρα  $\mbox{gm4=42.9}$  μS.Εχουμε επιπλέον S6=S4\*(gm6/gm4) και προκύπτει

S6=10.86

Επιπλέον το ρευμα I6 ειναι  $I6=gm6^2/(2*Kn*S6)$  και τελικα προκύπτει I6=9.226134893825255e-005

Βλέπε ακόλουθο σχήμα



### Βήμα 9

Θα υπολογίσουμε το S7 οπου ειναι S7=(16/15)\*S5 => S7 = 24.1

Εγουμε

Vout(min)=-sqrt( $2*92.2\mu/29,352\mu*24$ )+0.9056=-0.51+0.9056=0.39V

### Βήμα 10

προκύπτει οτι:

Για τον ελεγχο του κέρδους και της ισχύς εχουμε

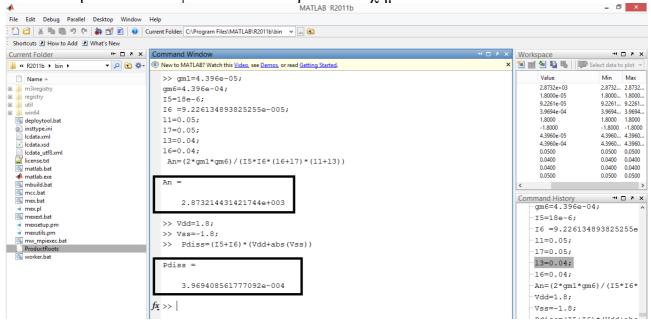
```
gm1=4.396e-05;
gm6=4.396e-04;
I5=18e-6;
I6=9.226134893825255e-005;
I1=0.05;
I7=0.05;
I3=0.04;
I6=0.04;
Και απο την σχέση
```

**An** =2.873214431421744e+003 ή σε Decibel **69.16 dB** 

An=(2\*gm1\*gm6)/(I5\*I6\*(I6+I7)\*(I1+I3))

```
Vdd=1.8;
Vss=-1.8;
Pdiss=(I5+I6)*(Vdd+abs(Vss))
και τελικά η κατανάλωση ειναι
Pdiss=0.39mW
```

Η επίλυση στο Matlab φαίνεται στο παρακάτω σχήμα

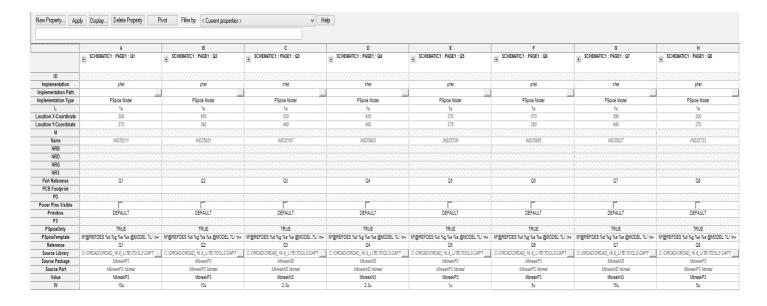


## Τελικά έχουμε συνολικά τα ακόλουθα αποτελέσματα

| L   | Cc  | 15   | S1=S2 | S3=S4  | S5=S8 | <b>S6</b> | <b>S7</b> | <b>I6</b> |
|-----|-----|------|-------|--------|-------|-----------|-----------|-----------|
| 1µm | 1pF | 18μΑ | 3,7µm | 1,06µm | 4,7μm | 10,86µm   | 24,1µm    | 92,2μΑ    |

Μετά από την διαδικασία του turing προκύπτουν τα παρακάτω αποτελέσματα που όπως θα δούμε στην συνέχεια ικανοποιούν τις προδιαγραφές, εχουμε:

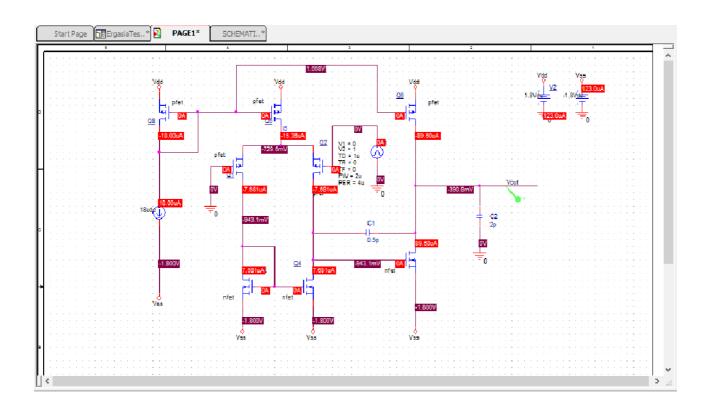
| L   | Cc    | <b>I5</b> | S1   | <b>S2</b> | <b>S3</b> | <b>S4</b> | <b>S5</b> | <b>S6</b> | <b>S7</b> | <b>S8</b> | <b>I6</b> |
|-----|-------|-----------|------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| 1µm | 0.5pF | 14.75μΑ   | 10μm | 10μm      | 2.3µm     | 2.3μm     | 1µm       | 5µm       | 15μm      | 5μm       | 83.66µm   |



Τώρα θα δούμε ότι όντως έχουμε καλύψει τις επιθυμειτές προδιαγραφές

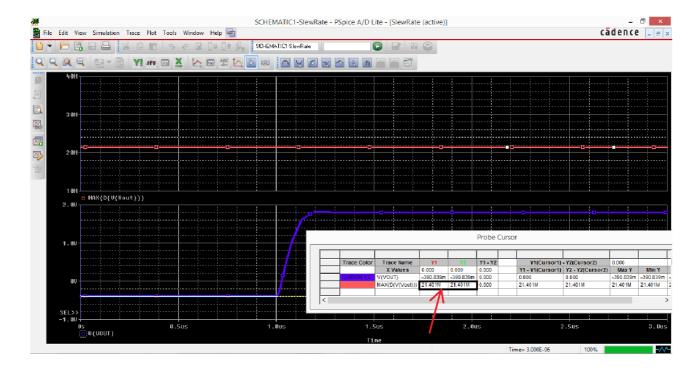
# Έλεγχος του Slew Rate:

Για να μετρήσουμε το SR του τελεστικό ενισχυτή γειώνουμε την μια είσοδο του τελεστικού και εφαρμόζουμε στην άλλη είσοδο τετραγωνικό παλμό πλάτους 1V και πολύ μικρής χρονικής διάρκειας. Επειτα, το SR υπολογίζεται κάνοντας time domain(transient) ανάλυση και βρίσκοντας τη μέγιστη κλίση του σήματος εξόδου. Το κύκλωμα φαίνεται στο παρακάτω σχήμα μαζι με το αποτελέσμα της ανάλυσης.

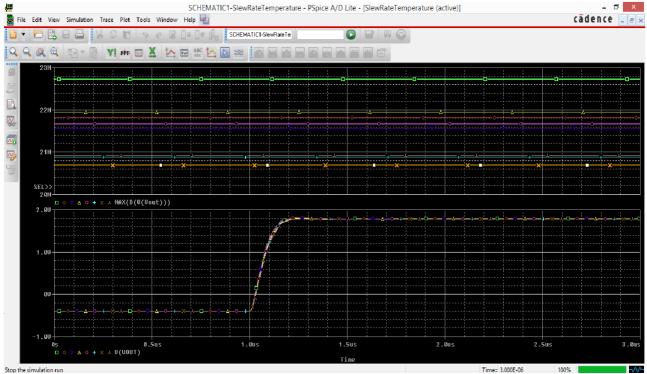


Υπολογίζοντας την μέγιστη κλίση της απόκρισης της εξόδου το Slew rate όπως φαίνεται και στο σχήμα προκύπτει:

SR=21.4 MV/s= 21.4 V/μs > 18 V/μs που απαιτείται



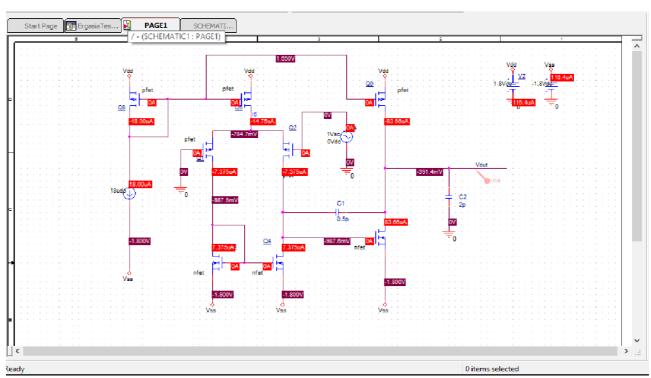
Θα εφαρμόσουμε και θερμοκρασιακή ανάλυση για κάποιες θερμοκρασίες 0-70 Celsius(0 10 20 30 40 50 60 70) ,τα αποτελέσματα φαίνονται παρακάτω:



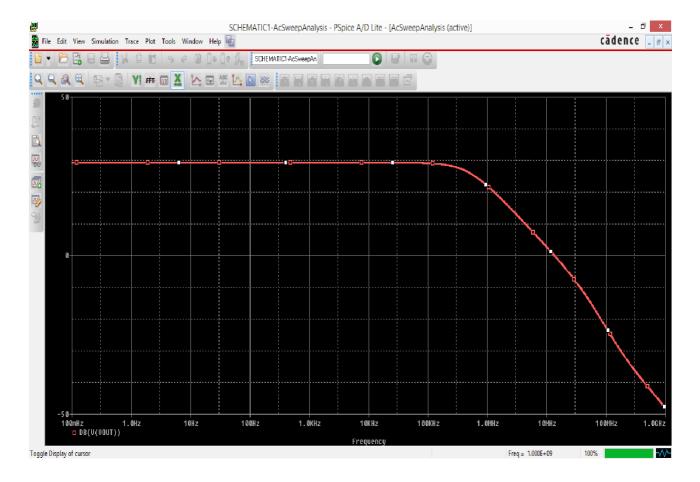
Παρατηρούμε οτι την μικρότερη τιμή Slew rate προκύπτει για 60 celsius και ειναι ίση με  $20.693 V/\mu s > 18 V/\mu s$ 

| Trace Color | Trace Name      | Y1        | Y2        | Y1 - Y2 | Y1(Cursor1)      | - Y2(Cursor2)    | 0.000     |                    |           |  |
|-------------|-----------------|-----------|-----------|---------|------------------|------------------|-----------|--------------------|-----------|--|
|             | X Values        | 0.000     | 0.000     | 0.000   | Y1 - Y1(Cursor1) | Y2 - Y2(Cursor2) | Max Y     | MinY               | Avg Y     |  |
|             | V(VOUT)         | -391.670m | -391.670m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -391.670m | -391.670m          | -391.670m |  |
|             | V(VOUT)         | -391.283m | -391.283m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -391.283m | -391.283m          | -391.283m |  |
|             | V(VOUT)         | -390.996m | -390.996m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -390.996m | -390.996m          | -390.996m |  |
|             | V(VOUT)         | -390.832m | -390.832m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -390.832m | -390.832m          | -390.832m |  |
|             | V(VOUT)         | -390.788m | -390.788m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -390.788m | -390.788m          | -390.788m |  |
|             | V(VOUT)         | -390.864m | -390.864m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -390.864m | -390.864m          | -390.864m |  |
|             | V(VOUT)         | -391.066m | -391.066m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -391.066m | -391. <b>06</b> 6m | -391.066m |  |
|             | V(VOUT)         | -391.403m | -391.403m | 0.000   | -22.727M         | -22.727M         | -391.403m | -391.403m          | -391.403m |  |
| CURSOR 1,2  | MAX(D(V(Vout))) | 22.727M   | 22.727M   | 0.000   | 0.000            | 0.000            | 22.727M   | 22.727M            | 22.727M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 21.811M   | 21.811M   | 0.000   | -915.304K        | -915.304K        | 21.811M   | 21.81 1M           | 21.811M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 21.566M   | 21.566M   | 0.000   | -1.1613M         | -1.1613M         | 21.566M   | 21.566M            | 21.566M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 21.945M   | 21.945M   | 0.000   | -782.187K        | -782.187K        | 21.945M   | 21.945M            | 21.945M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 21.671M   | 21.671M   | 0.000   | -1.0557M         | -1.0557M         | 21.671M   | 21.671M            | 21.671M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 20.883M   | 20.883M   | 0.000   | -1.8436M         | -1.8436M         | 20.883M   | 20.883M            | 20.883M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 20.693M   | 20.693M   | 0.000   | -2.0339M         | -2.0339M         | 20.693M   | 20.693M            | 20.693M   |  |
|             | MAX(D(V(Vout))) | 20.924M   | 20.924M   | 0.000   | -1.8030M         | -1.8030M         | 20.924M   | 20.924M            | 20.924M   |  |

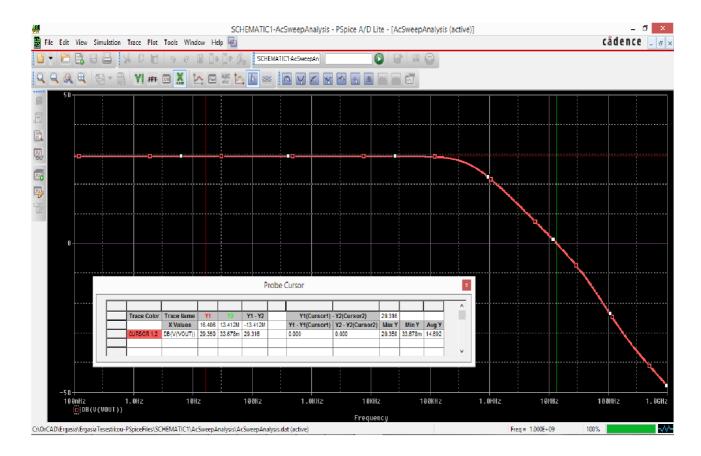
# Κέρδος Α ενισχυτή, GB και περιθώριο φάσης:



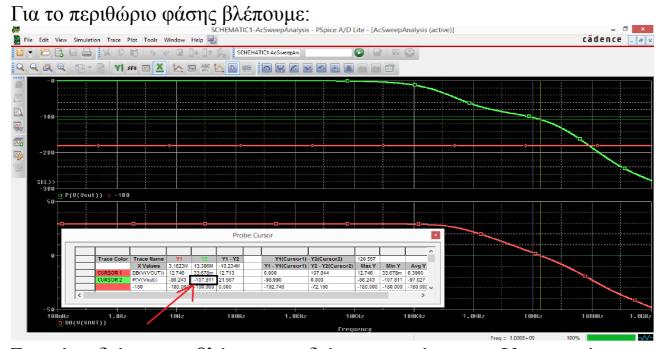
Για τα παραπάνω μεγέθοι εφαρμόζουμε στην είσοδο πηγή Vac με Vac=1V και Vdc=0V και εκτελούμε ACsweep ανάλυση,εφαρμόζουμε στην έξοδο εναν Marker για μέτρηση κέρδους τάσης σε dB



Επιλέγοντας τους κέρσορες(cursor) μπορούμε να δούμε πολύ καλύτερα τις τιμές της ενίσχυσης και του GB παρατηρώντας το ακόλουθο σχήμα:

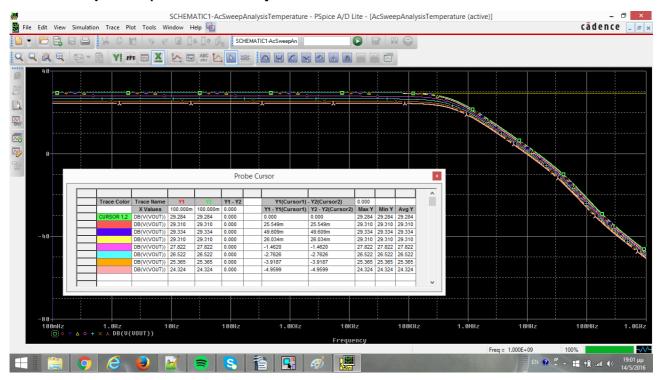


Η ενίσχυση ειναι A=29.35 dB > 20dB και GB=13.412MHz > 7MHz,δηλαδή βλέπουμε ότι όντως ικανοποιούν τις απαιτήσεις



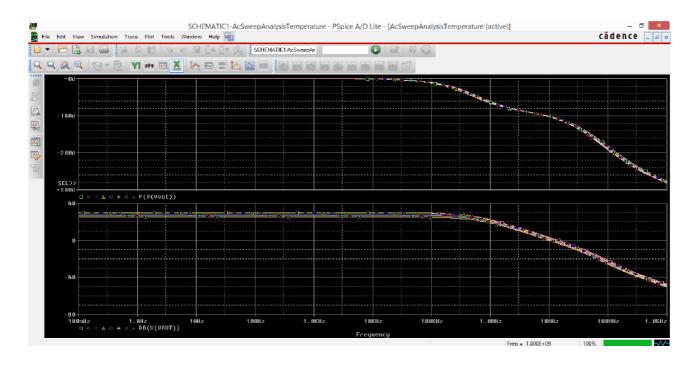
Στο πάνω διάγραμμα βλέπουμε το διάγραμμα φάσης του Vout απο όπου προκύπτει οτι για A=0 dB εχουμε phase(Vout)= -107.811,άρα το περιθώριο φάσης είναι -107.811-(180)=72.189 ,αρκετά ικανοποιητικό

Στην συνέχεια θα εκτελέσουμε ακόμα μια θερμοκρασιακή ανάλυση για κάποιες θερμοκρασίες 0-70 Celsius(0 10 20 30 40 50 60 70) ,τα αποτελέσματα φαίνονται παρακάτω:



Βλέπουμε ότι για θερμοκρασία 70 celsius έχουμε τις περισσότερο ανεπιθύμητες προδραγραφές οι οποίες όμως καλύπτουν τις προδιαγραφές. Το κέρδος για 70 celsius γίνεται A=24.324 dB, οπώς βλέπουμε και παραπάνω στην εικόνα, ειναι ομως μεγαλύτερο των 20dB και GB>7MHz

Επιπλέον και το περιθώριο φάσης είναι το επιθυμητό δεν εμφανίζεται κάποιο πρόβλημα



# Ισχύς

Τώρα θα ελέγξουμε τις προδιαγράφη για την ισχύς σύμφωνα με τον τύπο:

 $Pdiss = (I6 + I5) \times (VDD + |VSS|)$ 

Κάνοντας τις πράξεις για

 $I6=83.66\mu A$ 

 $I5=14.75 \mu A$ 

**VDD=1.8V** 

**VSS=-1.8V** 

προκύπτει ότι η ισχύς ειναι:

Pdiss= 354.276µWatt = 0.3543mWatt << 50mWatt που απαιτείται