



#### Universitatea Națională de Știință si Tehnologie POLITEHNICA București

# FACULTATEA DE ELECTRONICĂ, TELECOMUNICAȚII ȘI TEHNOLOGIA INFORMAȚIEI

#### STABILIZATOR DE TENSIUNE CU ELEMENT DE REGLAJ SERIE

#### **Proiect 1-DCE**

Student: Năftănăilă Bianca-Elena

Grupa 431E

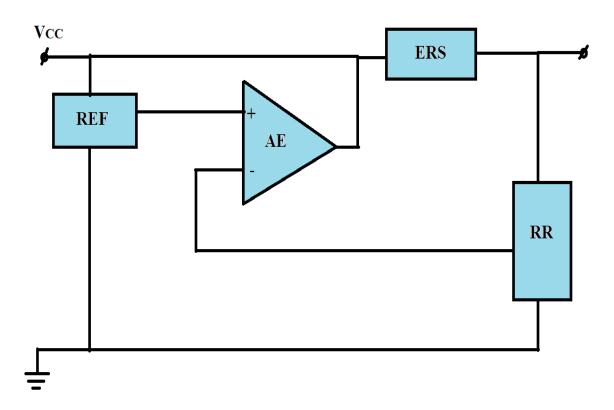
#### Tema 7

$$(N=16)$$

#### 1) Date de proiectare

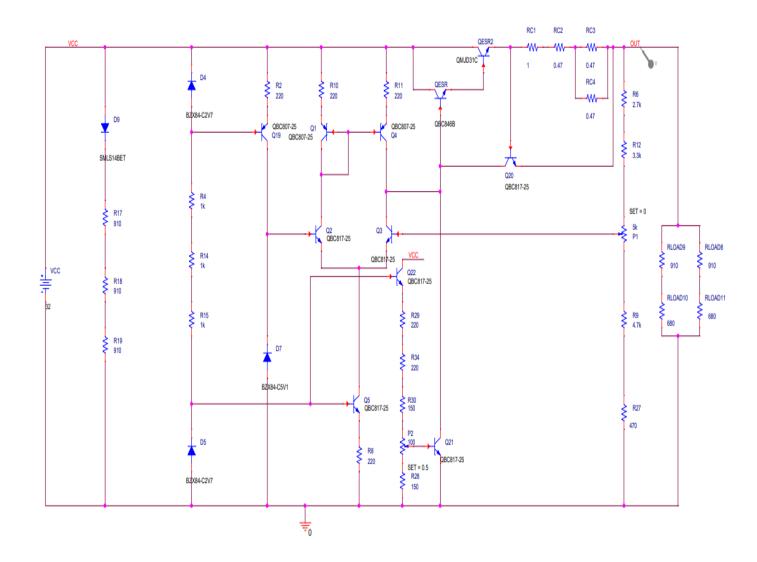
- Să se proiecteze și realizeze un stabilizator de tensiune cu ERS având următoarele caracteristici:
  - ◆ Tensiunea de ieșire reglabilă în intervalul: 8÷16 [V]
  - ♦ Element de reglaj serie;
  - Sarcina la ieșire RL= $800 [\Omega]$ ;
  - ♦ Deriva termică < 2mV/°C;
  - ◆ Protecție la suprasarcină prin limitarea temperaturii tranzistorului element de reglaj serie la 100°C, si a curentului maxim la 0,4A;
  - ◆ Tensiune de intrare în intervalul: 28,8÷32 [V]
  - ♦ Domeniul temperaturilor de funcționare: 0°-70°C (verificabil prin testare în temperatură);
  - ♦ Amplificarea în tensiune minimă (în buclă deschisă) a amplificatorului de eroare: minim 200;
  - ♦ Semnalizarea prezenței tensiunilor de intrare/ieșire cu diodă de tip LED

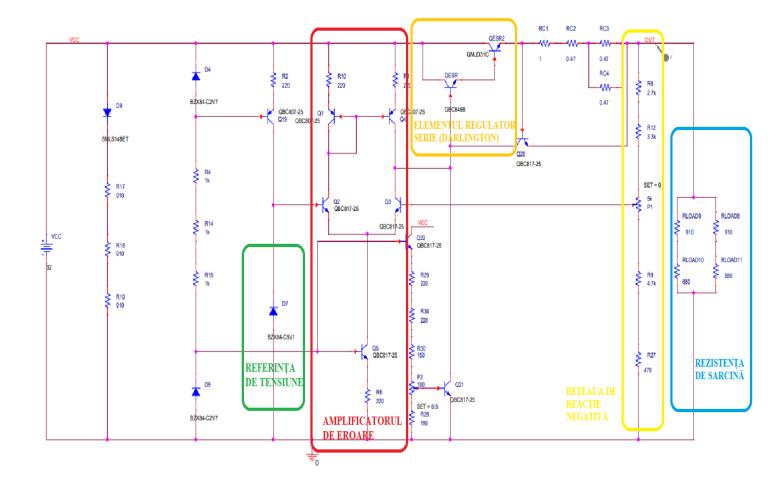
#### 2) Schema bloc stabilizator de tensiune cu ERS



- ➤ REF Referința de tensiune asigură o mare stabilitate în timp la variația tensiunii de intrare și a temperaturii;
- > ERS Elementul de reglaj serie menține tensiunea de ieșire la nivelul specificat sub controlul amplificatorului de eroare (controlează curentul de ieșire în circuit);
- > RR Rețeaua de reacție negativă are rolul de a prelua semnalul de la ieșirea amplificatorului în sensul scăderii amplitudinii acestuia;
- > AE Amplificatorul de eroare compară tensiunea de ieșire pentru a acționa asupra elementului de reglaj.

#### 3)Schema electrică





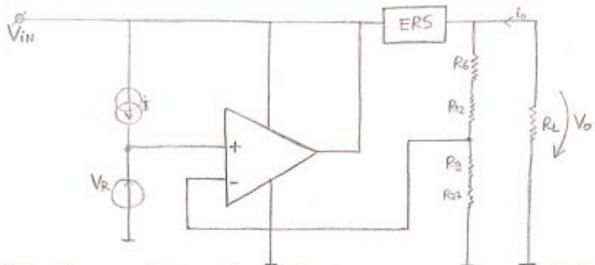
#### Rolul principalelor elemente din circuit:

- Grupul QESR-QESR2 (Darlington) constituie elementul de reglaj serie, unde QESR2 este un tranzistor de putere (βF redus) care dă curentul prin sarcină. Tranzistorul QESR are rolul de demultiplicare a curentului de bază al lui QESR2 si face posibilă funcționarea amplificatorului de eroare la curenți acceptabili.
- Etajul diferențial Q2 și Q3, împreună cu sursa de curent Q5, R8 și oglinda de curent Q1, Q4, R10 și R11 (ce are rolul de a asigura curenți egali prin cele două ramuri) formează amplificatorul de eroare.
- Dioda Zener este referința de tensiune și este polarizată la curent constant de sursa de curent D4 și R2.
- Q21 reprezintă senzorul de temperatură. Acest tranzistor va fi plasat pe radiatorul tranzistoarelor QESR, QESR2, cât mai aproape de acestea pentru a realiza un bun contact termic. Tensiunea VBE la care acest tranzistor poate să conducă un curent semnificativ scade cu 2mV/°C. Astfel, se va ajusta valoarea divizorului de tensiune R29, R34, R30, P2, R28. P2, prin urmare, are rolul de a ajusta acest divizor astfel încât tensiunea din emitorul lui Q22 să deschidă pe Q21 la circa 100°C.
- Q20 și gruparea de rezistoare RC1-RC4 îndeplinesc rolul de protecție la scurtcircuit, deoarece, pentru a forța un curent mare prin tranzistorul QESR2 și când sarcina circuitului este mare am conectat aceste rezistențe de valori mici care să asigure un curent optim pentru a ține tensiunea de ieșire constantă.
- Gruparea de rezistoare RLOAD, RLOADI-RLOAD7 formează rezistența de sarcină, alese astfel încât puterea disipată pe o rezistență să nu depășească 125mW.
- Potențiometrul P1 și rezistențele R6, R12, R9, R27 formează rețeaua de reacție negativă și au rolul de a regla tensiunea de la ieșirea stabilizatorului astfel încât să se acopere plaja de reglaj a acesteia.
- Valoarea diodei Zener (referința de tensiune) a fost aleasă astfel încât coeficientul de variație cu temperatura să fie mic, sub 2mV/°C, această diodă de 5.1V având un drift termic foarte mic.

- Calculul PSF-ului de mai jos s-a realizat pentru o rezistență de sarcină de 800 Ω, dar aceasta a fost înlocuită cu un grup de mai multe rezistoare înseriate deoarece puterea disipată printr-o rezistență de această valoare era prea mare.
- Pentru a asigura un curent optim aprinderii celor două led-uri care semnalizează tensiunile de intrare/ieșire, pentru led-ul de la intrare (D2) s-a ales o valoare a rezistenței de 1.32k Ω, iar pentru led-ul de ieșire (D8) s-a ales rezistența de 590 Ω. Aceste rezistențe au rolul de a prelua o mare parte a tensiunii de intrare/iesire.
- Rezitențele ce fac parte din oglinda de curent (rezistențe de degenerare) au rolul de a egala curenții prin cele două ramuri, având o cădere de tensiune mică pe acestea.

# ~ Itabilizator de tensiume ~

- · RL= 8001
- · VO € [8:16] V
- . Vi € [28,8;32] V



· Verificarea tolerantei diodei Zoner asspra circuitului

→ Toleranta: ±5%

Am ales diada Zener BZX84-C5V1 => Vz €[5,1-5.5,1; 5,1+5.5,1]

(=) Vz € [4,845; 5,355][V]

► Vomin= Vz . R6+R12+R9+R27+RP1
R9+R27+RP1

Vomax = VZ. R6+R12+R9+R27+RP1
R9+R27

Pentru  $Vz = 4.845 \ V$ :  $Vomin = 4.845 \cdot \frac{2.7+3.3+4.7+0.47+5}{4.7+0.47+5} = 4.4 \ V$   $Vomax = 4.845 \cdot \frac{2.7+3.3+4.7+0.47+5}{4.7+0.47} = 15.15 \ V$ 

Pentrus VZ=5,355 V: { Vormin=5,355. 2,7+3,3+4,7+0,47+5=8,5 V 4,7+0,47+5 = 8,5 V ... Vormox = 5,355. 2,7+3,3+4,7+0,47+5 = 16,7 V ... 4,7+0,47

smita true or writing eletimil #1/4) (=

· Lunctul static de functionare teoretic (PSF)

CATUL 1: VCC = 28,8V SETR=1

> VCC = Vbg + 6g (R17+R18+R19) => 109 = VCC-Vb9 = 28,8-3,2 = R17+R18+R19 0,91+0,91+0,91

= 25,6 = 9,34mA lbg = 9,34mA

Conform fois de catalog a led-ului, tensimea acestria este de 3,2 V. Prezidentele RIF, RIB, RIB au jost alese în mod convorabil, artiel încât avientul prin led-ul Dg se fie optim conform joi de catalog, tinand cont si de puterile maxime admise pe rezistente (125 mw).

-> Ealewley currentel prin Q19 si D7, notat cu i2: VD4= 12R2+ VEB19 => 1 = VZ4- VEB19 = 2,7-0,6 = 9,54 mA 12= 9,54 mA

-> Ealeulez eventul prin D4 xi D5, notat eu i1: Vcc= Vz4+ 11 (R4+R14+R15)+Vz5=> 11= Vcc-Vz4-VZ5 = R4+R14+R15 = 28,8-2,7-2,7 = 7,8 mA = 11=7,8 mA

→ Vzs = VeEs + iQs · R8 => iQs = <u>Vz5 - VeEs</u> = <u>2.3-0.6</u> = 9.54mA 105 = 9,54mA

→ iq2=iq3 = iq5 => iq2=iq3=4,77mA

-> 1Q1. RIO + VEBI = 104. RII+VEB4, DON RIO=RII=22012 =>

=) ia=iaz (1) Vcc = 12R2 + VEC19 + VZ1=> VEC19 = Vcc - 12R2 - VZ1 = 28,8 - 9,54.0,22 - 2,4 = = 26,1-2,0988 = 24V => VEC19= 24V

Euro 101=102, 102=103, Q4 siQ1 formeaga oplinda de curent, ion register tele Rio si Rii sunt eggle (sugistente de degenerare), aurentii pe cele douc P992

→ VZ5 = VBE22 + iQ22 (R29+ R34+ R30+ RP2+ R28) => iQ22 = VZ5- VBE22
R29+ R34+R30+RB+R28 0,22+0,22+0,15+0,15 0,84 => i@22=2,5mA - Calculez eventul prin reteaua de reactie negativa: IREACTIE - VO \_ = 0,986 mA | IREACTIE = 0,986 mA | M R6+ R12+RA+R9+R27 27+3,3+5+4,7+0,47 → Colculy curentul prin registenta de sarcina, notat ILOAD: ILOAD = VD = 15,95 = 20,06 mA ILOAD = 20,06 mA Nalorile registentelor RIDAD 8, RIDADS, RIDAD10, RIDAD11 au fort alere artfel incat registenta echivalenta a sustora rá fie sea impusa sin covintele de projectore (RL = 800.R). Acutea au fort grupate ûn PLOADH paralel pentru ca putirea diripata pe dielare ruzistos à nu deparearca puterea maxima admira specificato REGERAGE in Joais de cotalog (125 mw). -> diotatie: RCI+RCZ+(RC311RC4)=RC RC=1,47+0,47-0,47 = 1,705. Considerand sa, surentel de baza al tranzisterelui 020 este meglijabil =) IRESR2= IRC = IREACTIE + ILOAD = 0,986+20,06 = 21,04 mA =) iRC = 21,04 mA = iCESR2 → VBE20 = iRC·RC = 24,04.10=3 1,705 = 0,035V < 0,6 => tranzistarul Q20 se Alla in blocare => 1020=0A -> VECI = VBEI = 0,6 V → VCC = VCE22 + iQ22 (R29 + R34 + R30+ RA + R28) =) VCE22=VCC - iQ22(R29+ B4+B0+B4+R2) =28,8-2,5(0,22+0,22+0,15+0,1+0,15)=28,8-2,1 = 26,7V VCE22 = 26,7 V > VZ ++VBE 2= VCES + iQ5R8 => VCES = VZ++VBE2 - iQ5R8 = = 5,1-0,6-2,0988 = 2,4V => VCE5 = 2,4V -> Voc=ia, RIO+VEC(+VCE2+VCE5+iasR8 =) =) VCE2 = VCC - ia, RIO - VEC1 - VCE 5 - ias R8 = 28,8 - 1,0494 - 0,6 -2,4-

= 22,65 V => VCE2 = 22,65 V

```
-> VCC = 184. RII + VEC4 + VBEESR + VBEESR2+ VBE20 + IREACTIE · RC =>
=> VEC4= VCC-IR4-RII-BVBE-IREACTIE-RC=28,8-1,0494-1,8-15,94=
  = 10 V => VEC4=10V
-> VCC=184. RU+ VEC4+VCE3 +VCE5 +185. R8 =>
 ⇒ VCE3= 28,8 - 1,0494 - 10- 2,4 - 2,0988 = 13,25 V =) VCE3=13,25 V
→ VCC = 184.811 + VCE21+VEC4 => VCE21 = 28,8 - 1,0494-10 = 17,75 V
  =) VCE21=17,75 V
→ VCEESRZYVO= (5,95 V VCEESR= VCEESRZ-VOEESRZ=) VCEESR= (5,35 V
→ IEESR= IBESR2
   Dan iBESR2 = iCESR2 = 21,04 = 168,3 MA => iRESR = 168,3 MA
                           125
                  POESR 2
→ 1021=10EGR = ICESR = 168,3 = 16,83 JLA (1021=16,83 JLA
 Gentralizare PSE:
                                 Q2: ( iaz = 4,77mA
  Q1: 101=477mA
      VEB=0,6V>0 => limita RAN
                                                     =1 RAN
                                     VEB = 0,6V >0
                                      VCE = 22,65V>VBE
       VEC = 0,6V=VEB
                                Q4: (104=4,77 mA
  Q3: 1Q3=4,77mA
                                     UEB=0,6V>0 => RAN
                    => RAN
      VBE=0,6V>0
                                     VECH = 10V >VEB
      VCE = 13,25 V > VOE
                                                      erweld (=
   Q5: 105 = 9,54mA
                                 Q20 1 1020=OA
       VBE = 0,6V > 0 => RAN
                                      VBE =0,035V<0,6
       VCE = 2,4U > VAE
                                  Q22: (1022=2,5mA
                                       VBE=0,6V>0 =) RAN
   Q21: 1621=16,83 JLA
                     => RAN
       VBE=0,6V>0
                                        VCE = 26,7V>VBE
       (VCE = 1775 V >VBE
                         => RAN GESR2: SIGESR2 = 21,04MA => RAN
    QESR IDESR = 168,3 JUA
         VBE =0,6V > 0
                                         VCE = 15,95V
         VCE = (5,35 V)VBE
         (iz=i=7,8mA)izmin=5mA (paia de catalog) =) stabilizare
   D4,D5: \ UZ=2,7V
       (12 = 5,1 V => stabilizare Q19: 1013 = 9,54mA => RAN

(12 = 9,54mA>izmin=5mA
```

## + Unificane puteri-carel 1- componente active:

	V	i	P
Da (20120)	3,2 V	9,37 mA	29,98 mw < 114 mw
04,05 (BZX84-C2V7)	2,7-1	7.8 mA	21,06mW < 250mW
Qig	24V	9,54 mA	228,96mw<310mv
D7 (BZX84-C5VI)	5,1 V	9,54mA	48,65mw < 300mw
GI	0,61	4,77 mA	2,862mw < 310mw
Q2	22,65V	4,77mA	(08,04mw< 310mu
Q <sub>5</sub>	2,47	9,54rmA	22,896mw<310mw
Q4	101	AMFF14	47,7mW<310mW
R3	13,25	477mA	63,2mW < 310mW
QZZ	26,7V	2,5 mA	66,75 mw < 310 mw
RESR2	15,95 V	21,04mA	335,58mW< 15W
DESE	15,35 V	168,3JLA	2,583 mW < 310 mW
Q21	17775 V	16,83 JuA	0,298mW < 310mW

#### CAZUL 2 , Vcc = 32 V SETR = 1

Valori care mu se modifica-la schimbearea tensiunii de intrareldin

→V0= 15,95V

> iQ1=102=103=104=4,77mA > iQE5R2=21,04mA

→ i2 = 9,54mA

+ 1922= 4,77mA

→ 1820=0A

→ iQ5 = 9,54mA

> IREACTIE = 0,986 mA

+VEC1=0,6V

→ ia2= ia3=477mA

+1LOAD = 20,06 mA

→ VCE5 = 2,4 V

→ VCEESR2=15,95V

- VCEFSR=15,35V

→1058=168,3 MA

- iQ21= 16,83 µA

→ ibg = VCC-Vb9 = 32-3,7 = 10,54mA => ibg = 10,54mA

→ i1= Vcc-VZ4-VZ5 = 32-514 = 8,86mA =) i1 = 8,86mA

→ VECIS=VCC-12R2-VZI=32-2,0988-2,7=27,2V => VECIS=27,2V

→ VCE2=VCC-1@1R10-VEC1-VCE5-1@5R8=32-1,0494-0,6-2,4-2,0988= = 25,85V => VCE2=25,85V

→ VEC4 = Voc - 164-R11-3VBE - 1 REACTIE-RC=32-1,0494-1,8-15,94 = 13,2 V =) VEC4=13,2 V

→ VCE21 = VCC-104P11-VECY=32-1,0494-13,2 = 17,75 V VCE21 = 17,75 V

	PSE :	0 (1)	
VEG=0	6V>0 500000000000000000000000000000000000	AN Q2: 102 = 4	0,60>0 => RAN 25,85V>VEB
Cio - Wi	Ame		
VBE = 0,6	50>0 => RAN ,250>VBE	Q4 : 104 = 41 VEB=01 VEC4 = 1	6V20 => RAN 3,2V>VEB
105 = 9	154 ma => RAN 6V>0 => RAN 14V > VEE	Qua: Siala = 9	
		one Q21: [ 121 =	16,83 JLA =) RAN
( Alse =	0,033,4740	( VCE =	142 A 246E
122: 1622 VAE	=2,5mA =) RAN	QESR: SIGESR	=16813 JUA =1 RAN
VCF:	= 26,74>VBE	VAE:	15,35 V NBE
	A		1
PESRZ SIBE	382=21,04mm -\na	1: No. 05:1 VZ	=2,74 =) 1/2
ESR2 JIBE	582=21,04(MA =)RA	M D41D5: V3	=2,7V == 5mA
1.110	E=0.6V>0	IN D4105:) VZ	=2,7V =) ata =8,86 max izmin=5mA
VO	E=0,60 > VBE		
Vo	E=0,60 > 0 E=15,95 V > VeE	+ 0 -0-0	
A: \ \ AS=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > VeE 5,1 V	ma =) stabiliz	
A: \ \ AS=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > VeE	ma =) stabiliz	
12=5   12=5   12=5   12=5	E=0,60 > 0 E=15,95 V > VeE 5,1 V 3,54m A > iz, min=5 putori - carel 2-ce	ma =) stabiliz	ohe P
V6)	E=0,60 > 0 E=15,95 V > VeE 5,1 V 3,54m A > 12, min = 5 puturi - cazul 2-ce V	sma =) stabiliz	
12=5   12=5   12=5   12=5	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V = E 5,1 V 3,54 m A > 12, min = 5 putori - correl 2 - ce 3,2 V 2,7 V	mponente active:	33,72mw<114mw 23,92mw<250mw
VB VCI VZ= Varificans D9 D4,D5 Q13	E=0,60 > 0 E=15,95 V > VeE 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - corul 2 - ce 3,2 V 27,2 V	mponente active:  10,54 mA  8,86 m A	23,92mw<250mw 259,48mw<310mw
VB VCI VZ= VZ= V2= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - carul 2 - ce 3,2 V 27,2 V 5,1 V	mpmonte active:  10,54 mA  8,86 mA  9,5 4 mA	23,92mw<250mw 259,48mw<310mw 48,65mw<300mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V	sma =) stability mponente active: i 10,54 mA 8,86 mA 9,54 mA	23,92mw<250mw 259,48mw<310mw 48,65mw<300mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - carul 2 - ce 3,2 V 27,2 V 5,1 V	mponente active:  10,54 mA  8,86 m A  9,54 mA  9,54 mA	23,92mw<250mw 259,48mw<310mw 48,65mw<310mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - carul 2 - ce 3,2 V 27,2 V 5,1 V 0,6 V 25,85 V 2,4 V	mponente active:  10,54 mA  8,86 m A  9,5 4 mA  9,5 4 mA  4,77 mA	23,32mw < 250mw 259,48mw < 310mw 48,65mw < 300mw 2,862mw < 310mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putini - carul 2 - ce 3,2 V 27,2 V 5,1 V 0,6 V 25,85 V 2,4 V 13,2 V	10,54 mA  8,86 mA  9,54 mA  9,54 mA  4,77 mA	23,32mw < 114mw 23,92mw < 250mw 259,48mw < 310mw 48,65mw < 300mw 2,862mw < 310mw 123,3 mw < 310mw 22896mw < 310mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - carul 2 - ce 2,2 V 27,2 V 5,1 V 0,6 V 25,85 V 2,4 V 13,25 V	mponente active:  10,54 mA  8,86 m A  9,54 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA	23,32mw < 114mw 23,92mw < 250mw 259,48mw < 310mw 48,65mw < 300mw 2,862mw < 310mw 123,3 mw < 310mw 24896mw < 310mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - correl 2 - ce 3,2 V 27,2 V 5,1 V 0,6 V 25,85 V 2,4 V 13,2 5 V 25,85 V 25,85 V	mponente active:  10,54 mA  8,86 m A  9,54 mA  9,54 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA	23,32mw < 114mw 23,32mw < 250mw 259,48mw < 310mw 48,65mw < 300mw 2,862mw < 310mw 123,3 mw < 310mw 22896mw < 310mw 62,96mw < 310mw 63,2mw < 310mw
VB VCI VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ= VZ=	E=0,60 > 0 E=15,95 V > V & E 5,1 V 3,54m A > iz, min = 5 putori - carul 2 - ce 2,2 V 27,2 V 5,1 V 0,6 V 25,85 V 2,4 V 13,25 V	mponente active:  10,54 mA  8,86 m A  9,54 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA  4,77 mA	23,92mw < 250mw 259,48mw < 310mw 48,65mw < 300mw 2,862mw < 310mw 123,3 mw < 310mw 22896mw < 310mw 62,96mw < 310mw

VCC = 28,8 V SETP = 0

Valori care mu re modifica la rehimbarea tensiunii de ievire (modificarea valorii potentiomobilii Pi) (din calcul):

AmfE, 2 = 201 +

-1020=OA ->102=103=477mA

→ 12=9,54mA

-> VECI=0,6V -> VEC 19 = 24 V

Am 8, F=1i 6

→ iGI=IGZ=IGZ=IGG= 4,77mA → VCEZZ=Z6,7 V

-> 105=9,54mA -> 1022=2,5mA

→ VCE5=214 V + VCE2=22,65V

+ Vo = VZ7. R6+ R12+R9+R27+RP1 = 51. 16.17 = 8.1V => Vo=8,1V 10,17

R6+R12+R9+R27 = 16,17 =0,5 mA | IREACTIE =0,5 mA

→ iLOAD = VO = 8,1 = 10,18mA => iLOAD =10,18mA

→ IGESR2 = IREACTIE+ LICAD = 10,68 mA =) IGESR2 = 10,68 mA

→ VEC4 = VCC - 184. R11-3VBE-IREACTIE-RC = 28,8-1,0 494-1,8-8,085 =

= 17,86 V =) VEC4 = 17,86V

→ VCE3 = VCC-1@4R1-VEC4-VCE5-105R8=28,8-1,0494-17,86-2,4-2,0388=

= 5,4V =) VCE3 = 5,4V → VCE21 = 28,8-1,0494-(7,86 = 9,89 V =) VCE21 = 3,89 V

→ VCEESR2, =VO = 8,1V

→ VOEESR=VCEESR2-VGEESR2= 4,5 V => VCEESR=4,5V

+ IGESR = IBESR2

Dan IBESRZ = ICESRZ = 10,68 = 85,44 MA =) BRESRZ

=> iRESR= 85,44)LA

- iQ21 = IBESR

Donigese= icese = 85,44 = 8,544 JIA

=> 1021=8,544 MA

Dispositivele remain in aceleani regimeri de functionare ca in carurile anterioare.

1	V	ī	P
D9	3,2V	AmfE,e	29,38mW<44mw
D41 D5	2,74	Ama, F	21,06mW < 250mW
Q13	24V	9,54mA	228,96mW<310mW
D7	5,11	9,54mA	48,65m W < 300mW
Q1	0,6V	4,77 mA	2,862mW<310mW
Q2	22,65V	4,77mA	108,04mW<310mW
Q5	2,44	9,54mA	22,896mW < 310mW
Q4	47,86V	4,77mA	85,192mw 4310mw
Q <sub>3</sub>	5,4 V	Amff.ib	25,75mw<310mw
022	26,7 V	2,5mA	66,75mW < 310mw
QESR2	8,1 V	10,68mA	86,5mW < 15W
GESR	7,50	85,44 JLA	0,64mm < 310mm
G21	9,897	8,544 MA	0,084mw< 310mw

#### CAZUL4: VCC=32V SETA= 0

- → Vo=8,1 V (mu re modifica Jota de carrel 3)
- + ipg = 10,54 mA (mu se modifica bità de cazul 2)
- → 12 = 9,54 mA (mu re modifica in miciunul din cazuri)
- →11= 8,86 mA (mu se modifica fata de cazul 2)
- → iQ5=9,54 mA (mu se modificat In miciumul din cazuri)
- → i02=103=105=4,77 mA
- → VEC19 = 27,2 v (muse modifica pta de cazula)
- \* 101=102=103=104=477mA
- → 1622 = 2,5 mA (mu se modifica in miciumul din cazuri)
- > iFEACTIE=0,5mA (mu se modifica jata de capul3)
- \* i LOAD = 1918 mA (mu se modifica Spita de cargul 3
- → IBESR2 = 10,68 mA (mu se modifica lota de capul 3)
- + 1600 € OA
- → VEC;= 0,6V
- → VCE22=25,85V (muxemodifica fato de cazul 2)
- + VCE5 = 2,4V
- -> VCE2 = 25,85 V (mure modifica fata de cazul2)
- + VEC4 = Voc-104. R11-3 VBE-IREACTIE. Rc = 32-1,0494-1,8-8,085 =
- = 21V VEC4=21V

- -> VCE3= VCC-104.R11-VEC4-VCE5-105R8=32-1,0494-21-2,4-2,0988= = 5,45V => VCE3=5,45V
- → VCE21 = Vcc-104. RII-VEC4 =32-1,0494-21= 9,95 => VCE21=9,95V
- \* VCEBESR2=V0=8,1V (mu se modifica ptà de cazul3)
- \* VCEBESR = 7,5 V (mu se modifica pta de cozul 3)
- + i BESR = 85,44 µA (mu remodifica fota de cazul 3)

→ i 021= 8,544 jeA (mu se modifica jata de corgul 3)

Dispozitivele raman un aceleari regimeri de functionare ca un consume antirioare.

Monisticane outeri-caruly-componente active

Tental	v	i	P
29	3,2∨	10,54 mA	33,72mwc (14mw
04,05	2,4∨	8,86mA	23,92mw< 250mw
Q19	27,2V	9,54mA	259,46mw <310mm
74	5,17	9,54mA	48,65 < 300 mw
Qı	0,60	4,7+mA	2,862mw<310mw
Q2	25,85	4,77mA	123,3mw < 310mw
Q5	2,4V	9,54mA	22,896mw<310mm
04	217	Amffib	100,17mW<310mu
Q3	5,45 V	4,77 mA	26mw < 310mw
Q22	25,85 V	- 25mA	64,62mwc310mw
QESRL	811 V	10,68mA	86,5mw < 15W
QESR	7,5V	85,44 JLA	0,64mw < 310mw
Q21	9,25 V	8,54 MA	0,084mw < 310mw

· Calculul puterilor disipate pentru componentele pasive si verificarea respectivii limitelor maxime

- VCC = 32V, SETA = 1.

Pentru R4, R14, R15: P=12 R= 8,862 106 103=78,4mw < 125mw Pentru RI7, R18, R19: P=12R=10,54210- 910=101,09 mw <125mw Pentru Rz: P=12R=9,54210-6220=20,02mw < 125mw Pentru Rie: P=13R=4,773106220=5mw<125mwv Pentru R8: P=13R= 9,54310-6220 = 20,02mw < 125mw Pentru R11: P=12R=4,77210-6220=5mw<125mw Pentru R29, R34: P=12R=4,77.10.6220=5mW<125mW Pentru R30, R28: P= 12. R = 4,772. 10 : 150 = 3,41mw < 1 25 mw Pentrue RC1: P=12 R=21,042.10-6 1 = 442,68 jum <125 mw Pentru Rcz: P=12 R= 21,042,10-60,47=208,06 MW <125mW Pentru RC3, RC4: P=1? R=10,52? 10-60,47=52 JLW < 125 mw Bentrue RG: P=13R=0,986310-627.103=2,62mw<125mw Pentru Riz: P=12R=0,98621063,3.103=3,2mw <125mw/ Pentru A: P=13 R=0,98631065.103=4,86mW<125mW Pentru Pa: P=1? R=4,77210-6100=2,27mw<125mw Pentru Rg: P=12 R= 0,986210-647.103=4,57mw<125mw Pentru R27: P=1?R=0,986?10:470 = 457 LW < 125mw Pentin RLOADS, RLOADS: P=1? R = 10,03? 10-6 910=91,54mw<125mw Pentru RLOADIO, RLOADII: P=1?R=10,03?10.680=68,4mw<125mw

## Deriva termica:

CONT: 
$$ST = \Delta V_0 = \Delta \left( V_{ZY} \cdot \frac{R_6 + R_{12} + R_{1} + R_{2} + R_{27}}{R_{2} + R_{27} + R_{27}} \right)$$

$$CONTT: ST = \Delta V_0 = \Delta \left( V_{ZY} \cdot \frac{R_6 + R_{12} + R_{1} + R_{27}}{R_{2} + R_{27} + R_{27}} \right)$$

BODT: ST = AVO = A (VZ+ R6+R12+RA+R9+R27)

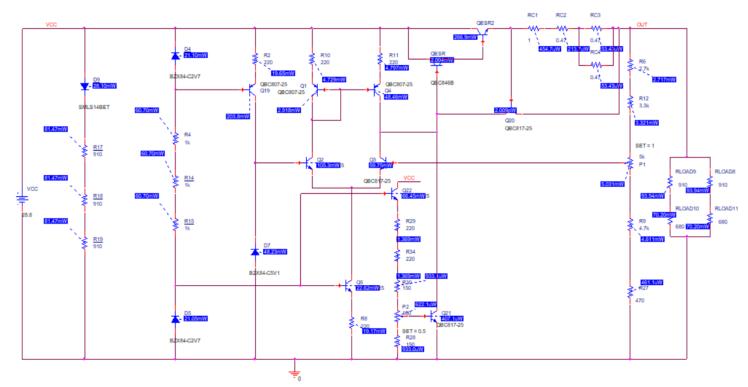
Am ales dioda Zemer D7 care variaza cu temperatura cu 0,1 mv/°C

BOTT: ST = R6+R12+RA+R9+R27 - AVZ7 = 16,17 .0,1= 0,158 mv/C

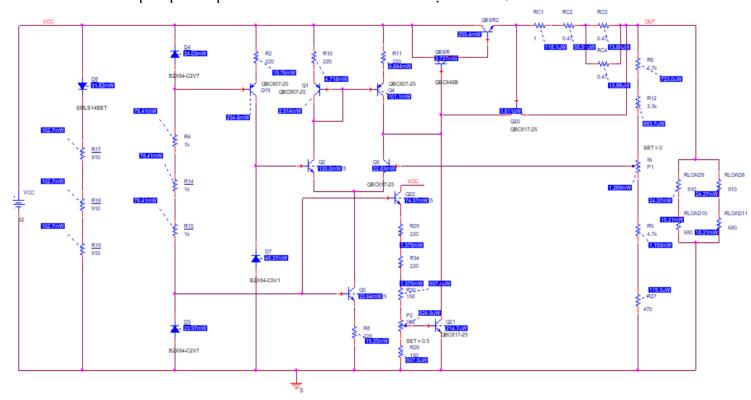
BOZIT ST = R6+R12+RP1+R9+R27 - AVZZ = 16,17 .0,1=0,31 MV/C

#### 3.2) Punctul static de funcționare-determinat experimental (psf)

Puterea disipată pe componente la tensiunea maximă de ieșire Vout=16V

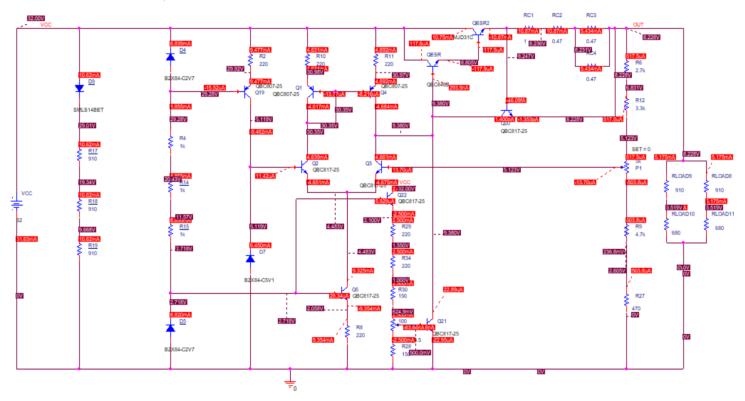


Puterea disipată pe componente la tensiunea minimă de ieșire Vout=8V

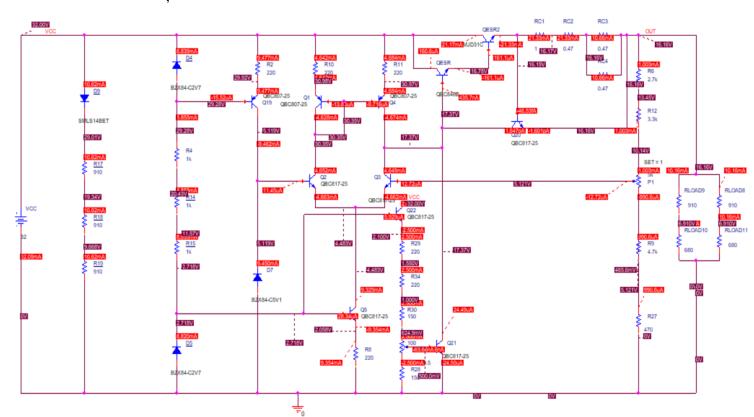


Se poate observa atât în psf-ul experimental, cât și în cel teoretic că pentru toate componentele puterea disipată nu depășește maximul puterii admisibile.

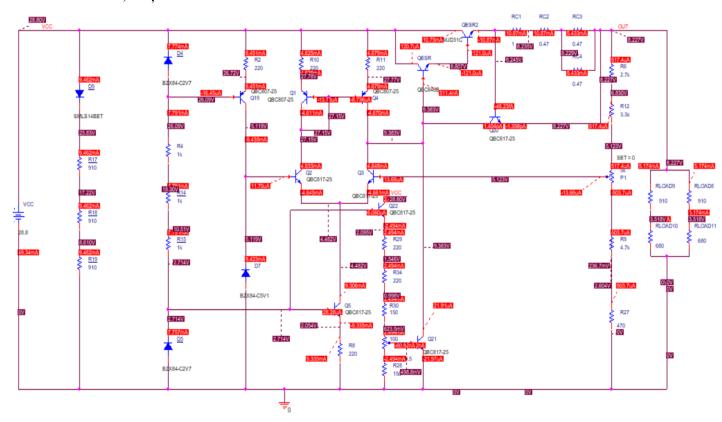
#### • Pentru Vin=32V și Vout=8V



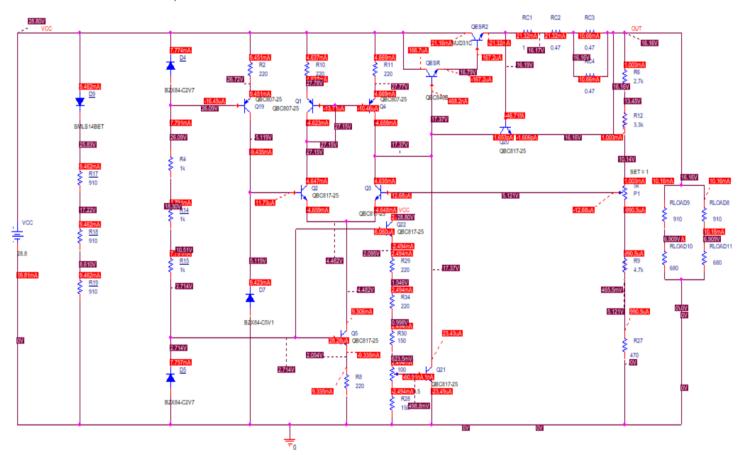
#### • Pentru Vin=32V și Vout=16V



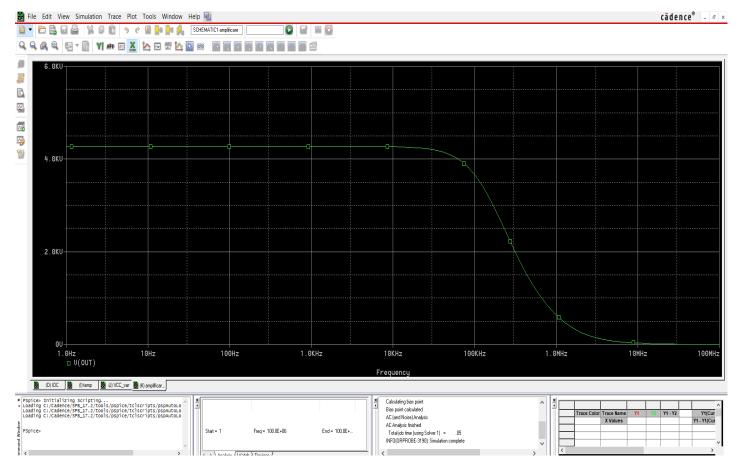
• Pentru Vin=28,8V și Vout=8V



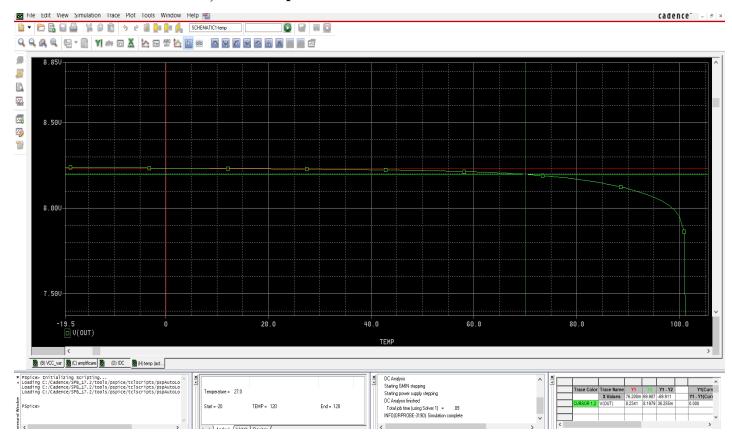
• Pentru Vin=28,8V și tensiunea Vout=16V



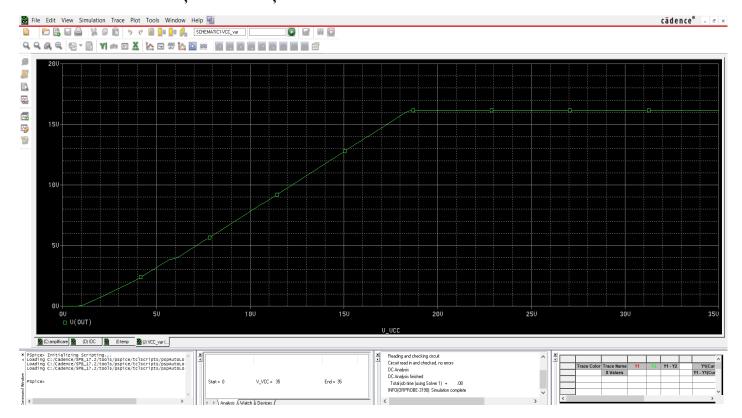
#### Amplificarea rezultată din simulări



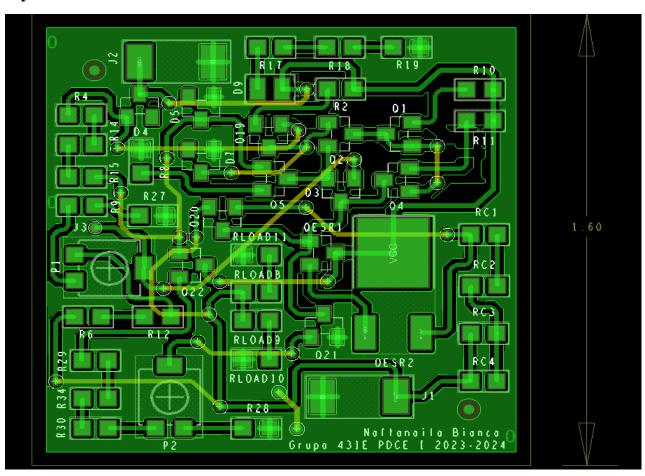
#### Coeficientul de variație cu temperatura



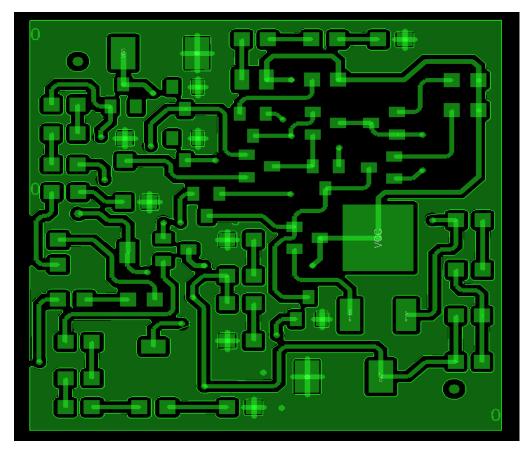
#### Tensiunea de ieșire în funcție de tensiunea de intrare



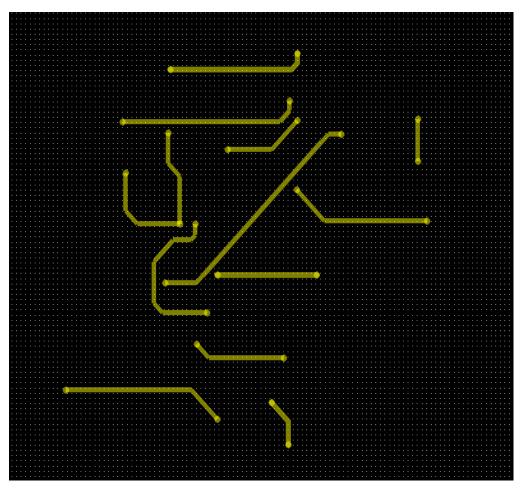
#### Layout



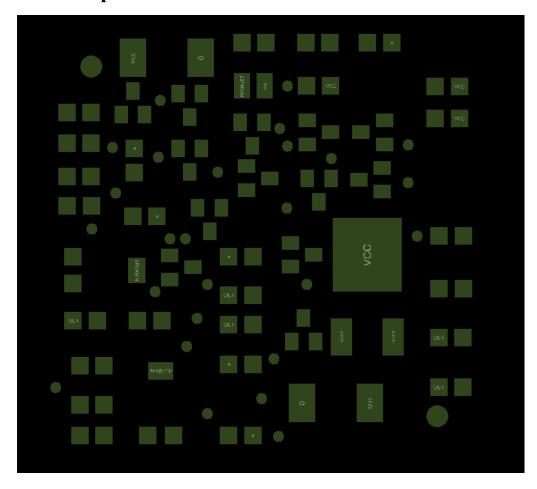
### Layer electric TOP



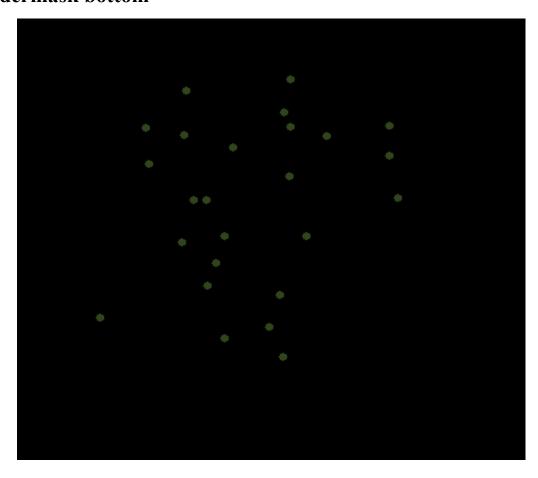
**Layer electric BOTTOM** 



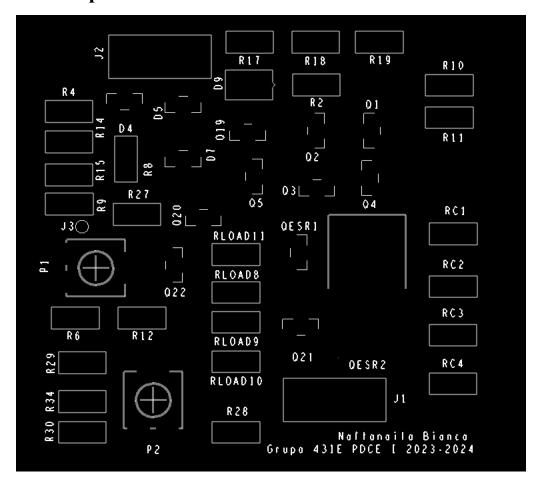
#### Soldermask top



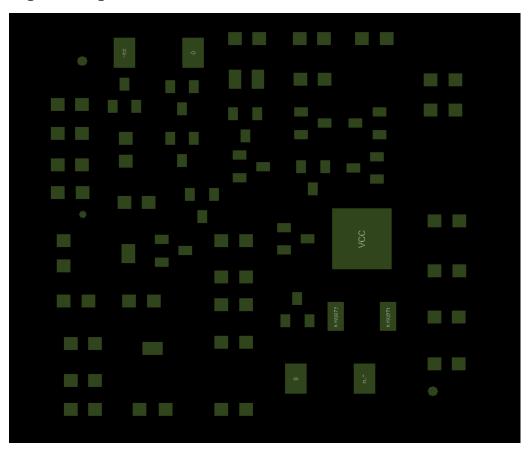
#### Soldermask bottom

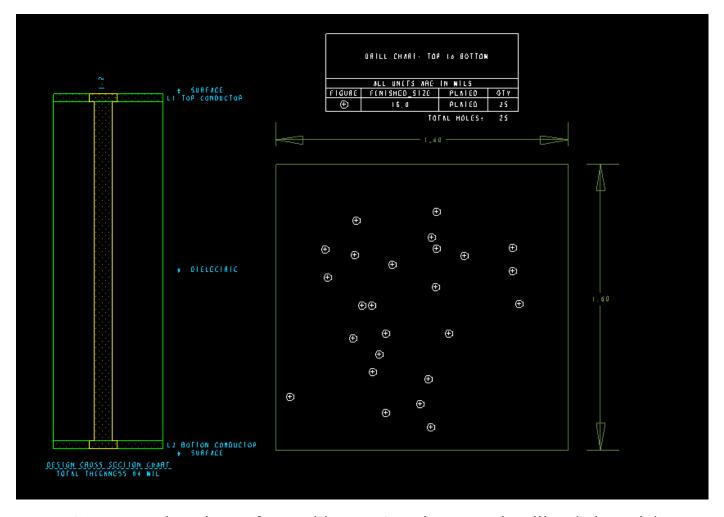


#### Silkcreen top



#### Solderpaste top





- Componentele active au fost poziționate cât mai aproape de mijlocul plăcuței deoarece acestea disipă putere, iar cele pasive au fost plasate pe marginea plăcii.
- Traseele de interconectare pentru semnal au fost alese de dimensiunea : 16 mil, iar traseele de interconectare pentru VCC și masă 0 (GND) au fost alese de dimensiunea de 20 mil deoarece prin acestea trec curenți de sute de mA.
- Etajul diferențial împreună cu oglinda ce polarizează acest etaj au fost plasate astfel încât să fie realizată o împerechere termică bună.
- Conectorii au fost plasați la margini pentru a se realiza cu ușurință conexiunile din exterior.