



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 Luiza-Georgiana

Grupa: 431E

Disciplină: PDCE

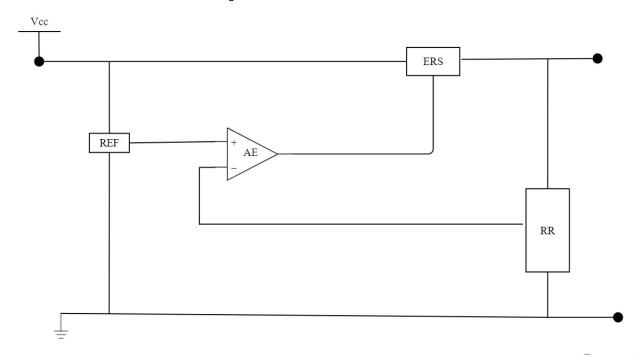
Tema 7

$$(N = 17)$$

1. Date de proiectare

- > Să se proiecteze și realizeze un stabilizator de tensiune cu ERS având următoarele caracteristici:
- ♦ Tensiunea de ieșire reglabilă în intervalul: 8.5-17 [V]
- ♦ Element de reglaj serie;
- ♦ Sarcina la ieșire 850 $[\Omega]$;
- ◆ 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: 30.6-34 [V]
- ♦ Domeniul temperaturilor de funcționare: 0°C -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

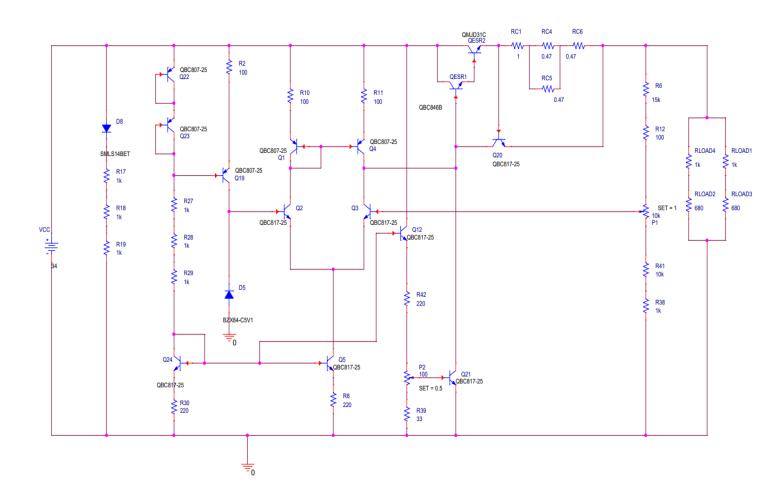
2. Schema bloc-Stabilizator de tensiune ERS

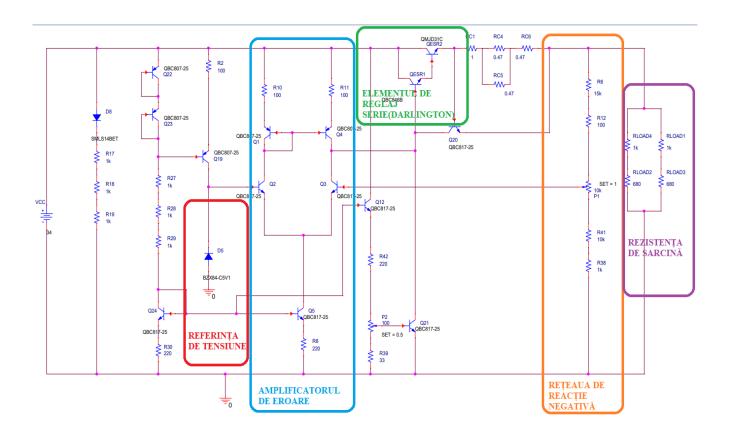


• **REF** – Referința de tensiune - asigură stabilitate în timp la variația tensiunii de intrare și a temperaturii;

- ERS Elementul de reglaj serie menține tensiunea de ieșire la nivelul specificat sub controlul amplificatorului de eroare;
- RR Rețeaua de reacție negativă preia semnalul de ieșire 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:

- Dioda Zener, D5 este referința de tensiune și este polarizată de sursa de curent Q22,Q23,R2;
- Etajul diferențial Q2 și Q3, împreună cu sursa de curent Q5 și R8 și oglinda de curent Q1, Q4, R10 și R11 formează amplificatorul de eroare;
- Grupul QERS-QERS2 constituie elementul de reglaj serie, deoarece QESR2 este un tranzistor de putere (bF redus) care dă curentul prin sarcină. Tranzistorul QERS are rolul de demultiplicare a curentului de bază al lui QESR2 și face posibilă funcționarea amplificatorului de eroare la curenți acceptabili;
- Gruparea serie a rezistoarelor R6, R12, R37, R41, R38, R9, R34, împreună cu potențiometrul P1 formează rețeaua de reacție negativă, iar valorile acestora au fost alese astfel încât să regleze tensiunea de ieșire în intervalul dorit;
- Gruparea rezistoarelor RLOAD, RLOAD1-RLOAD7 formează rezistența de sarcină și au fost alese astfel încât puterea disipată pe fiecare dintre acestea să nu depășească 125 mW, impusă de producător;
- Oglinda de curent are rolul de a asigura curenți egali prin cele două ramuri;
- Q21 îndeplinește rolul senzorului de temperatură, iar tensiunea V_{BE} a acestuia, la care poate să conducă un curent semnificativ, scade cu 2 mV/°C;
- Potențiometrul P2 are rolul de a ajusta valoarea divizorului de tensiune, R32, R42, R43, R39, P2, astfel încât tensiunea din emitorul lui Q12 să deschidă pe Q21 la circa 100°C;
- Valoarea diodei Zener a fost aleasă astfel încât coeficientul de variație cu temperatura să fie mic, aproape de 0, această dioda de 5.1V avand un drift termic foarte mic;
- Calculul PSF-ului de mai jos s-a realizat pentru o rezistență de sarcină de 850 Ω, dar aceasta a fost înlocuită cu un grup de mai multe rezistoare deoarece puterea disipată printr-o singură rezistență de această valoare este prea mare;
- Pentru a asigura un curent adecvat aprinderii LED-ului D8 s-au ales rezistoare de valoarea $1k\Omega$, respectiv 220Ω și 150Ω pentru aprinderea LED-ului D9;

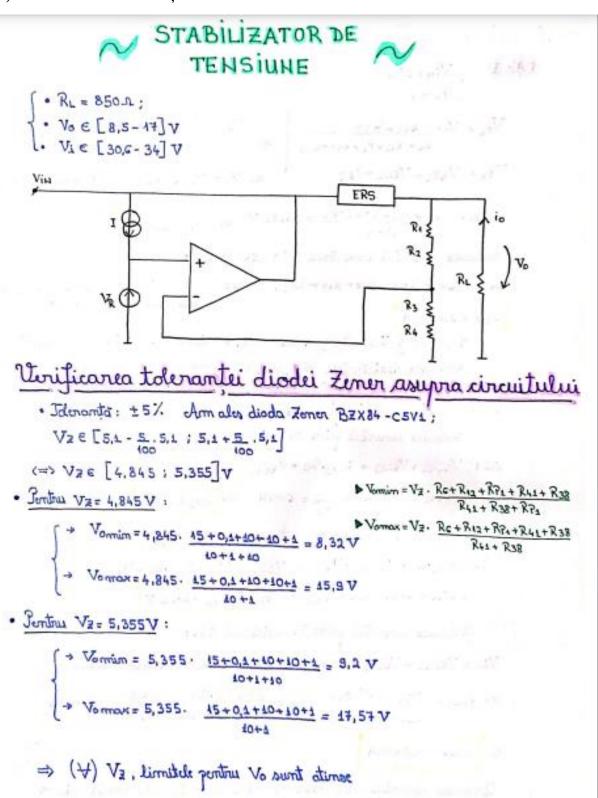
- Rezistoarele ce fac parte din oglinda de curent au rolul de a egala cei doi curenți, având o cădere de tensiune mică pe aceștia;
- Rezistoarele înseriate cu LED-urile au rolul de a prelua o mare parte a tensiunii de intrare/ieșire;
- Tranzistorul Q20 împreună cu gruparea de rezistoare formată din RC1,RC4, RC5, RC6 asigură protecția la scurtcircuit. Valorile rezistoarelor au fost alese astfel încât prin tranzistorul QESR2 să fie forțat un curent mare și pentru a se asigura un curent optim pentru a ține tensiunea de ieșire constantă;
- Pentru potențiometrul ajustat la SET=1, valoarea tensiunii de ieșire se va calcula astfel:

$$\mathbf{V_{z}} = \mathbf{V_{o}} \, \frac{R41 + R38 + P1}{R6 + R12 + P1 + R41 + R38}$$

$$\Rightarrow V_0 = V_z \frac{R6 + R12 + P1 + R41 + R38}{R41 + R38 + P1}$$

4. Calcul analitic și relații de dimensionare

a) Punctul static de funcționare-calcul teoretic



~ Bunctul static de funcționare teoretic ~

Calcules currental core trece prim LED-ul D8:

Conform foil de catalog a LED-ului, tensiumea acestuia este de 3,2V

Arm ales rezistențele R17, R18, R19 convenabil astfel încât surrentul

prim LED-ul D8 să ție optim conform joi de catalog, țimând sont si de zutoile massime admise pe rezistențe (cf. data sheet, 125 mw).

: 21 Sundaismort ming lutromus Estulad

Calculez tensiumea Vec a tranzistorului Q19:

: 120 Surotal ming luterana Esturbar

Decarece surrented prim base transisterelis are ste foorte mic =

Decance 924 si 95 formeaxã a oglimão de cunent => Ic24 = Ic5 = 8.94 mA =) Ic5 = 8,94mA

Calcules currently prim transistered Q12:

=) Icuz = 5,64 mnA

Calculez aurentul prim refeaua de reactie megatina:

=> Inenctic = 463,44A

Calculez currentul prim rezistența de sandină, RLOAD:

Tum rezistanta echivalenta de se namuna din stanga este Richa Ret $\{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$ $Res = \{R_{i}, egola in nezistența echinolentă de pe namuna din drepta = 1)$

Valorile rezistoritelor au jost alexe artfel smoat rezistenta echinalenta a acentora sã fie ca impusã em cerintele de projectore (Risas=850.2). Acestea au fost grupate in paralel pentru ca putera disipata pe ficcone rezistor sa mu deparança puterea maxima admisa specificato in Jacio de estalog (125 mm W).

Decence transistaii a vi a farmează aglindă de aunent si cele a rezis-

Calcules experted prior transistral de jutore, a ESR2: Notatic: RC = RC1+RC6+ (RC411RC5) = 1+0,47+047 = 1,705 . = 0,001705 K.A. IRC = I reactie + I LOAD = 403,4 MA+ 63, 340 mm = 20,37 mm A

```
Decance supertul prim laza tranzistanili Q20 este foorte mic =>
=> ICESR2 = IRC => ICESR2 = A0,37 mA
   VBE20 = IRC · Rc = 20,37.0, 00 1705 = 0,03V < 0,0=> Q20-im blowne
   => Icao=0
     Valentez tensiunea VCE12 1
    VIN = VCE12 + IC12 (R42 + P2 + R39) =>
                                           VCE12 = VIH - IC12 (R42+ P2+R39)
     = 30,5 - 5,61 (0,22+0,1+0,033) = 30,6-1,98033 = 28,61V
      VCE 12 = 28,51V
      Calculez tenstumea VCES:
        VZS = VBE2 + VCES + ICERS => VCES = VZS - VBE2 - ICERS =
     = 5,1-0,6-8,34.0,22 = 5,1-2,56 = 2,53V
         VCE5 = 2,53 V
       Calculez tensiumea Vera:
     Vin = Ici - Rio + VCEI + VCE2 + VCE5 + ICE Rg =>
     => VCE2 = Vin - Ic+ RO - VCE1 - VCE5 - Ic5- R8 =
               = 30,6-4,47-0,1-0,6-2,53-8,34-0,22=
               = 30,6 - 0,447 - 0,6-2,53 - 1,9668 = 25,05V
   (=) VCE2 = 25,05V
       Valeulez tonsiuma VEC4:
     VIN = IC4 - RM + VBE ESRI + VBE ESRI + VEC4 + VBE 20 + Incochie · Rincochie
   =) VEC+ = VIN - IC+ Ru - VBE ESR, - VBE ESR2 - VBE20 - Incoche · Romande
       = 30,6 - 4,47.01 - 3.0,6 - 0,463.36,1 = 30,6 - 0,447-1,8-46,71
     => VEC4 = 11,64 V
       Calcules tensiumes VCE3:
    VIN = ICHAH + VEC4 + VCE5 + VCE5 + ICE-R8 =>
     =) VCE3= Vin-I cuRu-VEC4-VCE5-ICE-R8=
            = 30,6- 4,47-0,1-11,04-2,53-8,94-0,22 =
             = 20,6- 0,447-41.64-2,53-1,9008 =) VCE3 = 14,01 V
```

```
Calculez tensiumea VCE21:
 VIN = IC4-Ru + VEC4 + VCE24 =) VCE24 = VIN -IC4 Ru - VEC4 =
   = 30,6 - 4,47.0,1-11,64 = 18,51V => VCE24 = 18,51 V
    Calcule 2 surential prim transistoral GESR:
       ICESR4 = IBESR2 = ICESR2 = 20,37 = 462,9 MA
   (=) ICE5R1 = 162,2 JIA
        Caladez VCEESRa:
    VCEESR2 = Vo - IRC . Rc = 16.73 - 20,37+ 0,001705 = 16,73 - 0,03 = 16,7 V
    =) VCE ESR2 = 16,7 V
        Calculez VCE ESR 1 !
     VCEESR, = VCEESR2 - VBEESR2 = 16.7 - O,C = 16.1V
    ") VCEESRA = 16,1 V
    Centralizare PSF:
                                      · Q23: I C23 = 8, 94 mA
• Q22 : IC12 = 8,84mA
                        => limita RAN
        VEB22 = 0,6 V
                                              VEC 23 = 0,6 V = VEB 23
       VECAR = 0,6 = VEBRA
· Q24: [ Ica4= 8,94mA
                      =) limita RAH
                                      Ama = epal 1 epp.
        VBERY = OF V
                                              AEPIG = O'CA
       VCEA4 = OF V= VBEA4
                                              VCE13 = 24,3 V > VEB 19
· QL: | Ic= 4,47 mA
                                       · Q2: | Ica = 4,47 mA
                        Limita RAN
        VEB4=0,6V
                                              VBE2 = 0,6 V
       VECL = 0,C = VEBL
                                              VCE2 = 15,05 V > VBE2
. Q5 : ( Ics = 8,94mA
                                      • Q4 : IC4 = 4.47 mA
                       => RAH
       VBES= O,G V
      VCE5 = 2,53 V > VBE5
                                           (VECY = 41,C4 V > VEBL
                                     · Q12: ] Ic12 = 5,61 mA
· Q3: [ Ic3 = 4,47 mA
                                                              => RAN
                       => RAH
        VAES = OFV
                                             VBE12 = 0,6 V
                                            VCEIZ = 28,61 V > VBEIZ
       VCES = 14,01V > VBES
```

Verificarea puterilor-componente active

-	Annual Transport		Depart Comme		1 201
2.	Lv] n	I[mma] I	P(calgulata)	Pademina	(data shed)
Ds (B2x14-C5V1)	2'7	G	30,6	300	
SMD20128-D8	3.2	9,43	29,210	414	
Q 22	0,6	8,94	5,30	310	4
Q23	0,6	8,34	5,30	310	
Q24	0,6	8,94	5,30	310	
QIB	24,9	c	149,4	310	
Q4	Q.C	4,47	2,68	340	
02	25,05	4,47	41,97	310	100
Qs .	2,53	8,94	22,61	310	
Q4	11,64	4,47	52,03	340	
93	14,01	4,47	62,62	310	
Q12	38.CT	5,64	160,5	310	1
QESRa	16.7	20,37	340,179	45 W	
QESR4	16,1	0,1623	2, 62	340	
924	18,51	0,00 57	0,1	310	C10.0

```
CAZ II | VIN = 34V
```

Valori care mu se modifică la schimbanea tensiunii de intrane (Jata de CAZI):

- · Vo= 16,73 V
- · Icta = GmA
- · I readle = 403,4 µA
- · ILOAD = 19. SIGMA -> ILL=IL1=IL3= 9,95 mA
- . IRC = 20,37 mA
- . ICESR2 = 20,37mA
- · Icao Omna
- . VCE5 = 2,53 V
- . ICESR := 162,3 MA
- . VCE EGR = 16,7 V
- . VCEESAL = 16,1 V
- * VIN = VD8 + ID8 (R13+R18+R13) =) ID8 = VIN VD8 = 34-3,2 = 40,20 mA

 R14+R18+R19 1+1+1
- VIN = Icig ·Rx + VECig + V≥5 ⇒ VECig = VIN Icig ·Rx V≥5 =
 34 0,6 5, 1 = 28,3 V

VEC49 = 28,3 V

- . VIN = VEC22 + VEC23 + IC24 (R27 + R28 + R29) + IC24 · R30 + VCE24
 - =) $I_{C24} = V_{N} 3 \cdot V_{CE24} = 34 4.8 = 32.2 = 10 mA$ $R_{27} + R_{28} + R_{29} + R_{30} = 1 + 1 + 1 + 0.22 = 3.22 = 10 mA$
 - (=) Ic24= 10mA
- * Icas = Icax = Ica4 => Icas = Icax = 40mA
- . Icay = Icas =) Ics = 10mA
- · VBES + ICS RE = VBEG + ICI2 (R42+72+R33)
 - TC12 = IC5 · R8 = 10.0,22 = 2,2 = 6,28 mA
 - => Icia = 6,28mA
- · Ic, = Ic4 = Ic2 = Ic3 = Ic5 = 10 = 5mA => Ic4 = Ic4 = Ic2 = Ic3 = 5mA

- VIN = VCE12 + IC12 (R42 + P2 + R33) => VCE12 = Vin IC12 (R42 + P2 + R33)
 = 34 6,28 (0,22+0,1+0,033) = 34 2,21 = 31,73 V
- =) VCE12 = 31,79 V
- · VIN = IC1. RIO + VCE1 + VCE2 + VCE5 + IC5 R8 =)
 - => VCEX = VIN IC, RIO VCE, VCES ICS R? = 34 - 5.0, L - 0, C - 2,53 - 10.0,22 = 28,47 V
 - =) VCE1= 28,47V
- . VIN = IC4RA + VBEESRA + VBEESRA + VEC4 + VBE20 + Incadie. Rreadie
 - => VEC4 = VIN IC4RN- VBE ESR1 VBE ESR2 Incadic · Rreadic =
 = 34-5.0,1-0,6-0,6-0,463.36,1 = 34-0,5-1,2-16,7143=15,58 V
 - => VEC4 = 45,58 V
- · VIN = ICHRN + VECH + VCED + VCES + ICER8
 - => VCE3 = Vin IC4RH VEC4 VCE5 IC5R8 = 34 - 5.0,1 - 15,58 - 2,53 - 10.0,22 = 13,19V
 - =) VCE3 = 13,13 V
- Vin = Ic4 Rn + VEC4 + VCE21 = VCE21 = Vin Ic4 Rn VEC4 =
 34 5.0,1 15,58 = 17,92 V
 - => VCEA1 = 17,92V

Centralizare PSF:

- - =) Limita RAH

 VEBA3 = 0,6 V

 VECA3 = 0,6 V = VEBA3
- · Q24: \ TC24 = 10mA = , limita RAN

 VBE24 = 0,6 V = VBE24
- Q13: \ IC13 = CMA => RAH \ VEC13 = 28,3V > VEB19
- VEB1= OF V = VEB1
- Qa: \ Ica = SmA = RAN \ VBEA= 0,6 V = RAN \ VCEA = 28,17 V > VBEA

$$Q_{5}: \begin{cases} I_{C5} = LOMA \\ V_{8E_{5}} = O_{1}GV \end{cases} =) \underbrace{RAN}$$

$$V_{CE_{5}} = 2,53V > V_{BE_{5}}$$

$$Q_{5}: \begin{cases} I_{C3} = 5mA \\ V_{BE_{3}} = O_{1}GV \end{cases} =) \underbrace{RAN}$$

$$V_{BE_{3}} = 0,6V$$

$$V_{CE_{3}} = 43,49V > V_{BE_{3}}$$

$$Q_{12}: \begin{cases} I_{C12} = 6,28mA \\ V_{BE_{12}} = 0,6V \end{cases} =) \underbrace{RAN}$$

$$V_{CE_{12}} = 31,49V > V_{BE_{12}}$$

$$V_{CE_{12}} = 462,9MA$$

$$V_{CE_{12}} = 46,14V > V_{DE_{12}}$$

$$V_{CE_{12}} = 46,14V > V_{DE_{12}}$$

$$V_{CE_{21}} = 46,14V > V_{DE_{21}}$$

$$V_{CE_{21}} = 46,14V > V_{DE_{$$

Verificarea puterilor - componente active

	cva	[Ama]	Pealculata [mw]	Padmica [mw]
D5 (93x84-c5v1)	5,4	6	30,€	300
D8(5MD23128)	3,2	10,20	32,83	444
Qaz	0,6	40	c	310
Q23	0,6	10	c	310
Q14	0'6	10	C	310
943	28.3	G	103.8	310
d7	0'6	5	3	310
92	28, 17	5	140,85	310
95	2,53	70	25,3	310
94	15,58	5	2,44	310
QS	43,49	5	65,95	310
Qız	31,79	6,28	139,64	310
QESRA	46,7	20,37	340,179	15 W
QESR4	16,1	0,1629	2,62	310
Qai	17, 32	46,48	9.82	310

5.

```
CAZIII \begin{cases} Vin = 30,6 \text{ V} \\ P_{A} = 0 \end{cases}
```

Valori care mu se modifici la schimbarea setului potentiometrului P1 (3010 de CAZI):

- = ID8 = 9,13 mA
- Ic+= Ic4= Ic2 = Ic3 = 4,47 mA
- . Icia = cmA
- · Icao = omA
- . VEC19=24,9V
- . VCE12 = 28,61 V
- * Ica4 = 8,94 mp
- . VCES = 2,53 V
- · Ica3=Ica2 = 8,94mmA
- · VCE2 = 25,05 V
- · Ics= 8,94 mA
- · Ic12 = 5,61 mA
- * VP1 = Vo. R41+ R38+ P1

 R6+R12+P1+R41+R38

 => V35 = Vo. R41+R38+P1

 R6+R12+P1+R41+R38

 => V8= V2. R6+R12+P1+R41+R38

 => V8= V2. R6+R12+P1+R41+R38

 R41+R38+P1

 R41+R38+P1
 - = 5.1 45+0,1+10+10+1 = 8.76 V
 - =) Vo = 8,76 V
- · Ineactic = Vo = Vo = 8,46 = 242, EUA

I neatic = 242,6 MA

- · ILOAD = TO = 8.75 = 10,42 mA =) IL4= IL2= IL4 = IL3 = 5,21 mA
- . IRC = I neache + I LOAD = 242, EMA + 10, 42 = 10, EC mA =
 - =) Ic ESR 2 = 10,66mA
- VEC4 = VIN IC4RM VBEESR, VBEESR2 VBE20 Ineadic · Rreadic
 30,6 4,47.01 3.0,6 0,2426.365 = 30,6 0,447 4,8 8,85 = 19,5 V
 - =) VEC4 = 19,5 V
- VCEB = VIN ICURU VEC4 VCE5 ICSR8 = 30,6 4,47.0,1-19,5-8,94.0,22
 30,6 0,447-19,5 4,96 = 8,09 V =) VCE3 = 8,09 V
- · VCE21 = VIN IC4R4 VEC4 = 30,6 4,4791 19,5 = 10,65 V
 - =) VCE21 = 10,65 V

- * ICESR, = IBESR2 = ICESR2 = 10, 66 = 85,28 MA

 ICESR, = 85,28 MA
- VCEESRA = Vo IRC RC = 8,76- 40,66.0,001705 = 8,76- 0,018 = 8,74 V
 VCEESRA = 8,74V
- VCEESR1 = VCEESR2 VBE ESR2 = 8,74-0,6 = 8,44 V
 - =) VCE ESRA = 8,14V

Dispositivele raman in aceleasi regimuri de Junctionare ca en casurile an-

Verificarea puterilor-componente active

	u [v]	[Am] I	Pealculata [mw]	Padmisa Imw]	
DE (85x84-011)	5,1	c	30,C	300	
D8(5MD2042B)	3,2	9,13	29,210	434	
Q22	0,6	8.94	5, 30	310	
Q23	0,0	8,94	5,30	310	
Qa4	0,6	8,94	5,36	310	
Q13	24,9	G	148,4	310	
G!	0, 0	4,47	2,68	310	
Qa	25,05	4,44	14,87	310	
Qs	2.53	8,94	22,61	310	
Q4	19,5	4,47	87,40	310	
Q3	8,69	4,47	38,84	3 10	
912	38' 27	5,61	100,5	340	
QESRA	8,74	10,66	93,468	15w	
QESR.	8,14	85 JA	2,5	310	
Q24	10,65	5 µA	0,055	310	

CAZ IV VIN = 34V

- · Vo = 8,76 tr (mu se modifică față de cazul III)
- · ID3 = 10, 20 mm) (mu se modifice fata de cazul II)
- · ICI3 = cm A (mu se modifica Jota de cazurile I, II si III)
- · VECIS = 28,3 V (mu se modifica Jota de cazul II)
- · Icz4 = 10mA (mu se modifica fața de cazul II)
- · ICZZ = ICZZ = ICZ = 10 mp (muse modifica Jota de comul II)
- . IC12 = G. 28 mm (mu se modifica fata de cazul II)
- · Incadie = 242 GUA (muse modifica fața de cazul)
- · ILu = ILa = ILa = ILa = 5,21 mA (muse modifica fata de cazul III
- · Ici=Ici=Ici=Ici=2 = Ici= = 5mm (mu se modifică față de cazul II)
- . ICESR2 = LOGE mA (mu se modifica Jata de cazul III)
- · Iczo = om A (mu se modifica Jota de cazurile I, II, III)
- · VCE12 = 31,79 V (mu se modifica foto de cazul I)
- · VCES = 2,53 V (mu se modifica Jota de cazul II)
- · VCE2 = 28.47 (mu se modifica Jotà de cazul II)
- VEC4 = VIN-IC4RH-VBEESR1-VBEESR2-VBE 20-Ineactie · Roccocte
 34-5.0.1-0,6-0,6-0,2426.36,1-34-0,5-1,8-8,75
 - =) VEC4 = 22,95 V
- · VcE3 = Vin-Ic4Ru VEC4 VcE5 Ic5. R8 = = 34 - 5.0.1 - 22.95 - 2.35 - 40.0.22 = 34 - 0.5 - 22.95 - 2.35 - 2.2 = €V
 - =) VCE3 = C V
- · VCERL = VIN-IC4R4 VEC4 = 34-0,5-22,95 = 40,55 V
 - =) VCE21 = 10,55 V
 - · ICESR, = \$5,28 MA (mu se modifica fota de cazul III)
 - · VCEESRa = 8.747 (mu se modifica Jota de cazul III)
 - · Ver EBRs = 8.44 V (muse modified fata de casul III)

Dispositivele se nor afla im accleasi negimeni de Junctionare ca im cosunite anteriorne.

Verificarea puterilor-componente active

	a [A]	I[ma]	Posloulata [mw]	Padmica [mw]
D5(BEX84-C5V1)	5,4	ς .	30, c	300
DE(SMD2012B)	3,2	40,20	32,83	444
922	0,6	40	6	310
Q23	0,6	10	c	310
Q24	O'C	10	G	310
Qxg	28'7	c	169,8	310
QL	0,6	5	2 3	310
Q2	28,17	5	140,85	340
Q5	2,53	40	25,3	310
Q4	22,95	5	114,75	310
Q3	G	5	30	310
Qu	34,79	6,28	199,64	310
QESX2	8,74	10,66	33,40	45 W
QESRL	8,14	85, 1811	2,85	310
921	10,55	45,14	0,45	310

M Calculul puterilor disipate pentru componentele pasive si verificarea respectarii limitelor maxime M

VIN = 34 V SET ?1 = 1

- · Bentry R17, R18, R12: P=I. R = 10,202. 103. 10 = 105,20 mw < 125mw
- · Pentru R24, R28, R28: P= I2. R = 402. 10-51.10 = 400 m W < 125 m W
- · Bentin R30: P= I.R = 102 10 0,22=10 = 22mw < 125mw
- · Pentru Rz: P= I2. R= c2. 10. 100 = 3,6 mw < 125 mw
- · Pentru R10, R11: 7= 12. R= 25.10 . 100 = 2,5 mw < 125 mw
- · Pentru R8: 7= 12 R = 102. 10 = 220 = 22mw ≤ 125mw
- · Benton R42: P= I2. R = 6,282. 10 = 220 = 8,67 mw < 125 mw
- · Pentry P2: P= I2R = 6,282.106. 100 = 3,94 mw < 125 mw
- · Bontou R39: P=12R= 6.28210 : 33 = 1,3 mw < 125 mw
- · Bentry RCL: P= I?R = 20,372,10°. 4 = 113 MW < 125 mW

- · Pentru RC4, RC5: P= I? R = 25:10 : 047 = 11,75 11 W < 125 mw
- · Jentru RCG: 9= I? R = 400.10 = 0,47 = 47 MW < 125mw
- · Sontou Ro: P= I2R = CG, 5C-10 12.15.103 = 0, 998 mw <125mw
- · Pentru R12: P = 12 R =62500000.10-12100= 6,25 MW < 125 mW
- · Pertu Pe, Rus: P= I.R = 62500.10 . 10 = 625 HW < 125 mW
- · Jentru R38: P= I2 P = 62500. Lo" 103 = 62,5 MW < 125mw
- · Fortin RL4, RL1: P= I2R = 25-10-6. 103 = 25mw < 125 mw
- · Pentou RL2, RL3: P = I2R = 25.10 0,68.103 = 47 mw < 125 mw

N Deriva termica N

Am ales dioda Zener D5 eare, conform Joi de catalog, variaza au temperatura eu 0,1 mv/c

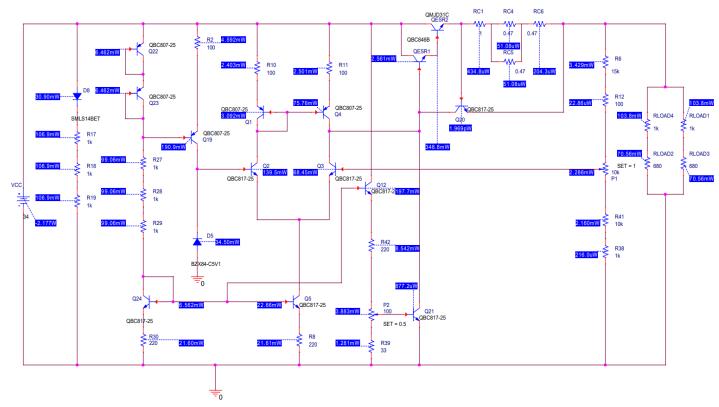
= Cari:

Car II:

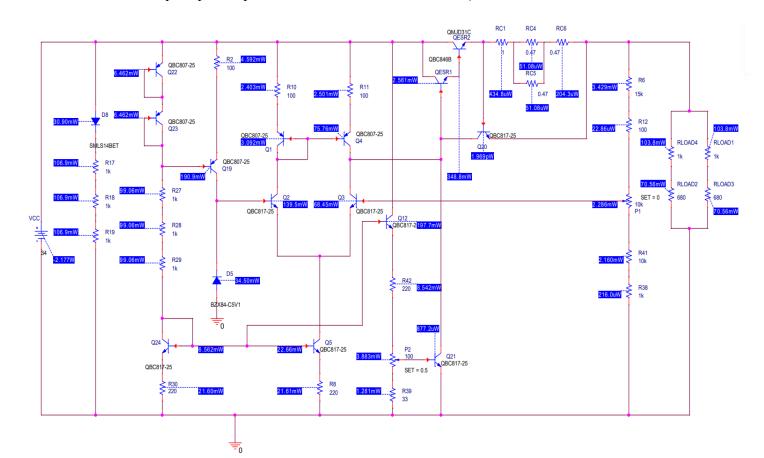
ST = 0,32m V/c

b) Punctul static de funcționare-experimental

 \Rightarrow Puterea disipată pe componente la tensiunea maximă de ieșire , V_{out} =17 V

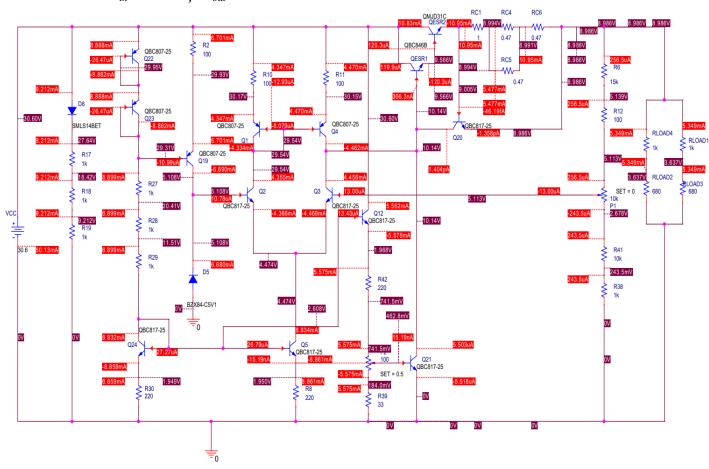


 \Rightarrow Puterea disipată pe componente la tensiunea minimă de ieșire , V_{out} =8.5 V

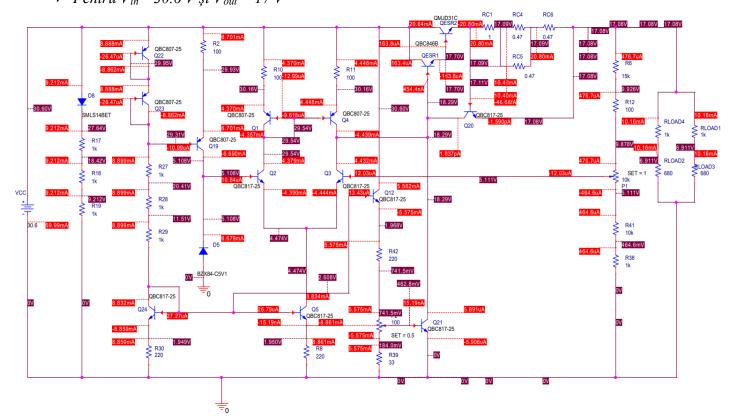


Se poate observa că atât în psf-ul experimental, cât și în cel teoretic pentru toate componentele puterea disipată nu depășește maximul puterii admisibile.

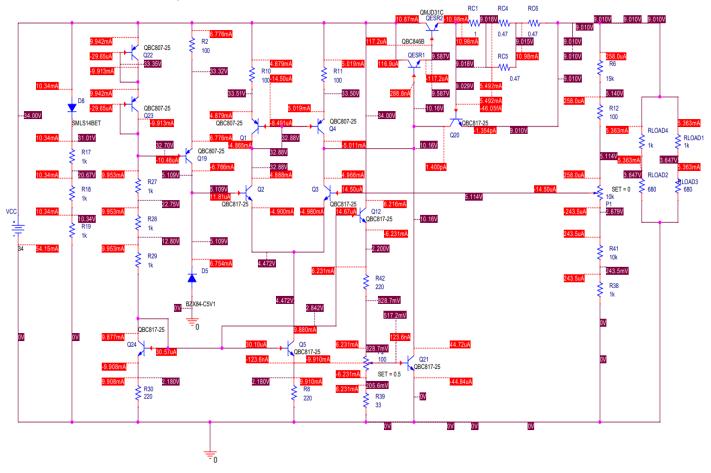
 \Rightarrow Pentru $V_{in} = 30.6 \ V$ și $V_{out} = 8.5 \ V$



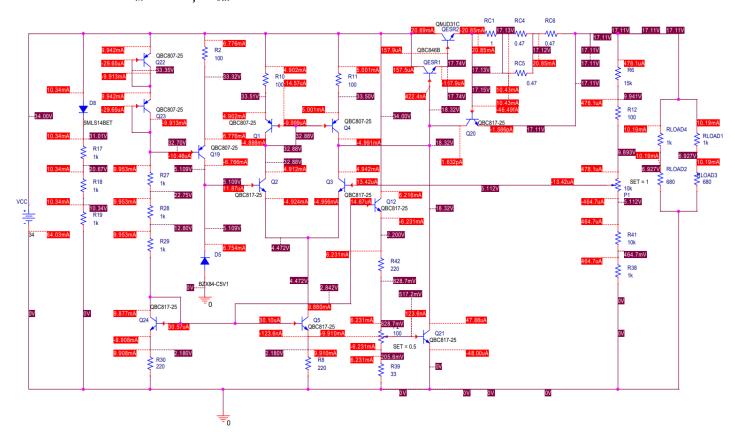
 \Rightarrow Pentru $V_{in} = 30.6 V$ și $V_{out} = 17 V$



\Rightarrow Pentru $V_{in} = 34 V$ și $V_{out} = 8.5 V$

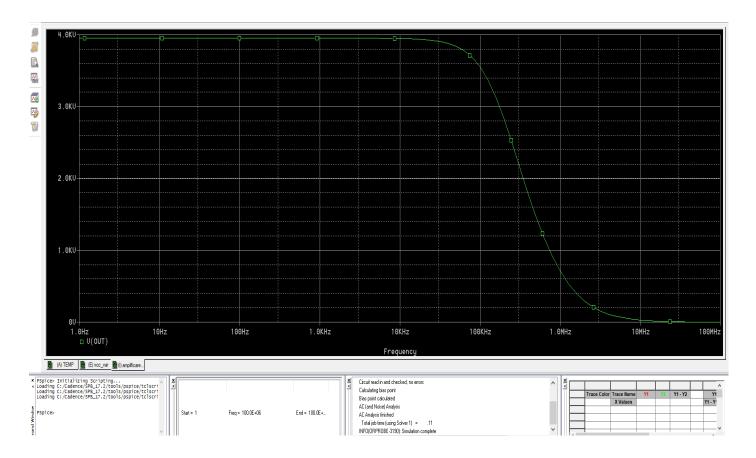


\Rightarrow Pentru $V_{in} = 34 V$ și $V_{out} = 17 V$

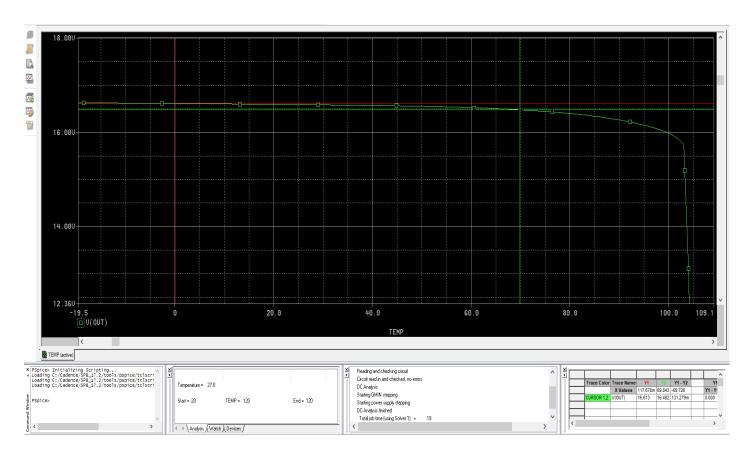


5. Simulări

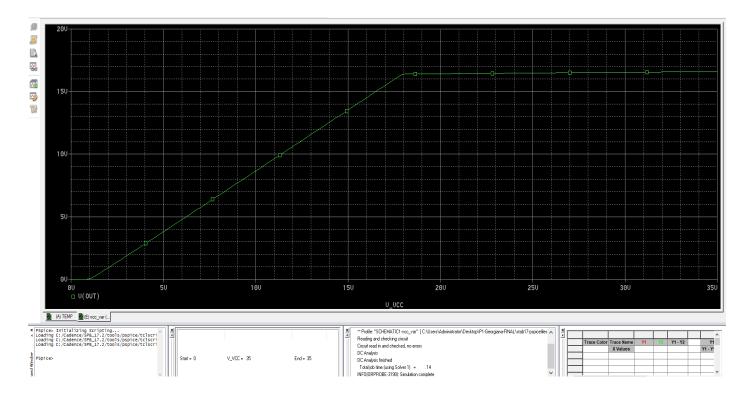
• Amplificarea



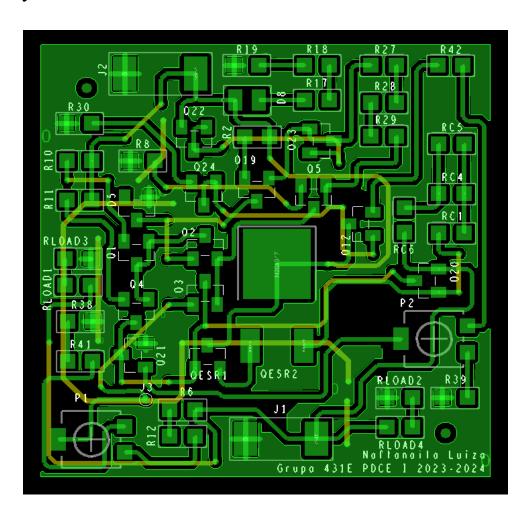
• Coeficientul de variație cu temperatura



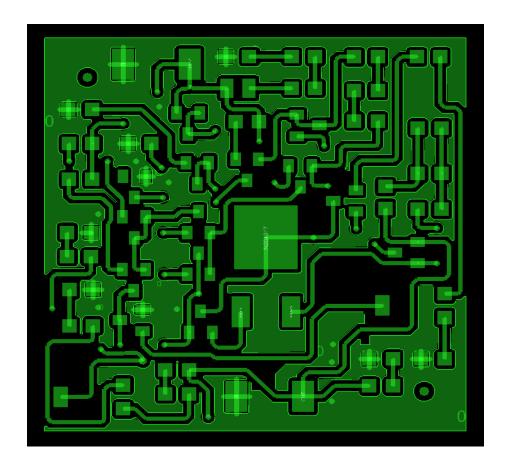
• Tensiunea de ieșire în funcție de tensiunea de intrare



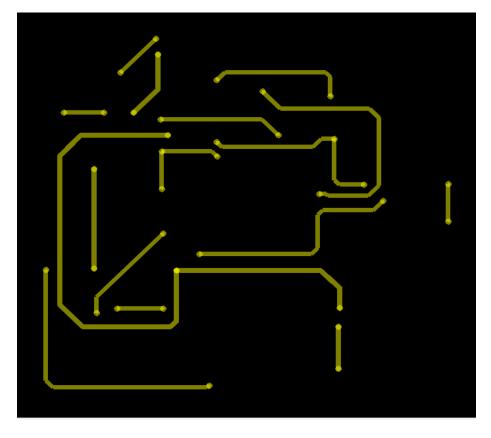
6. Layout



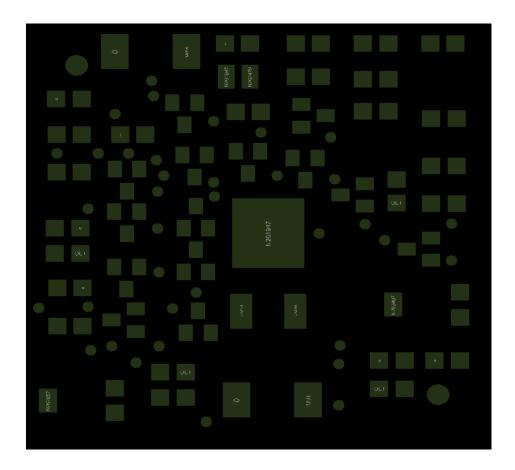
• Layer electric TOP



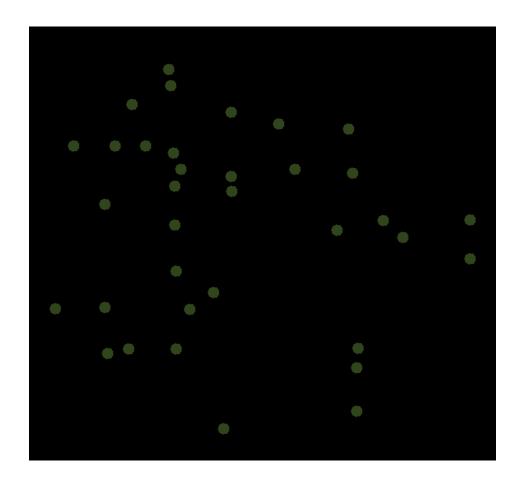
• Layer electric BOTTOM



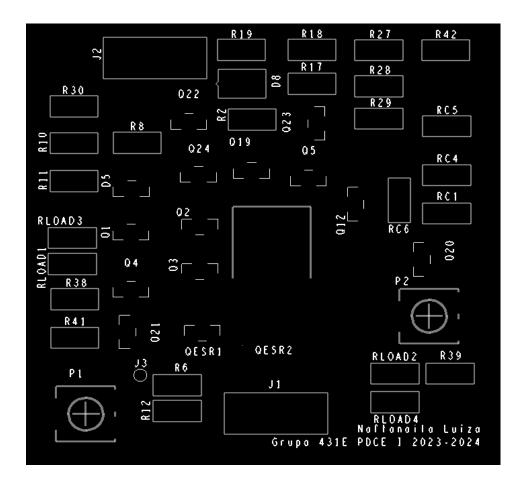
• Soldermask TOP



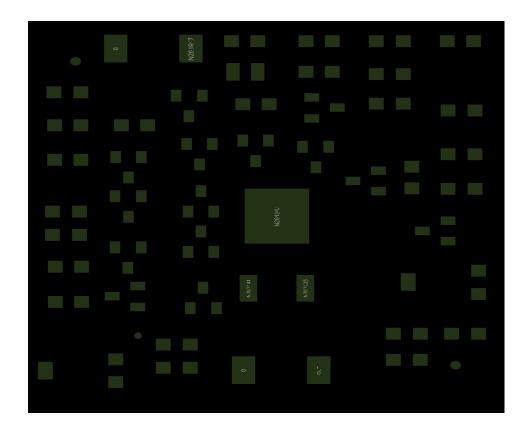
• Soldermask BOTTOM



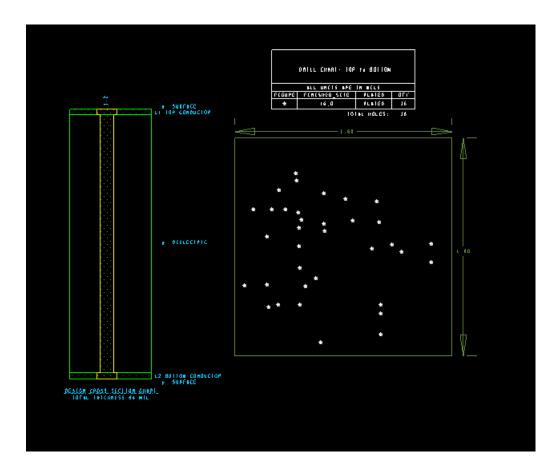
• Silkscreen TOP



Solderpaste TOP



• FAB



- Componentele active au fost poziționate cât mai aproape de mijlocul plăcuței deoarece acestea disipă putere, iar cele pasive au fost plasate pe marginea plăcii, în jurul componentelor active;
- Traseele de interconectare pentru semnal au fost alese de dimensiunea : 16 mil, traseele de interconectare pentru masă 0 (GND) au fost alese de dimensiunea de 20 mil deoarece prin acestea trec curenți de sute de mA. Traseele de interconectare pentru VCC au fost alese de dimensiunea 16 mil, deoarece, pentru orice tensiune din domeniul impus în cerințele de proiectare, curentul nu depășește 100 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.