LUCRAREA NR. 5

AMPLIFICATORUL DIFERENŢIAL

Scopul lucrării - studiul funcționării amplificatorului diferențial cu tranzistoare bipolare, măsurarea amplificărilor de tensiune și a impedanțelor de intrare pentru diferite moduri de excitație precum și influența coeficientului de rejecție a modului comun asupra acestora.

1. Principiul de funcționare

Schema de principiu a amplificatorului diferențial este reprezentată în $\it figura~5.1$, în care rezistența $\it R_0$ este rezistența de cuplaj a celor două etaje elementare, unul cu colectorul la masă, iar celălalt cu baza la masă. Având în vedere cele trei moduri posibile de excitație a amplificatorului diferențial, precum și cele trei moduri de culegere a tensiunii de ieșire, este indicat să se lucreze direct cu expresiile tensiunilor $\it U_1~$ și $\it U_2$. Amplificări de tensiune se definesc numai pentru modurile particulare de lucru.

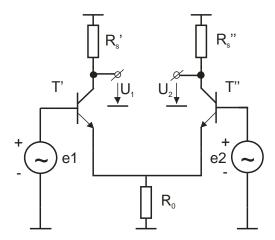


Fig. 5.1. Schema de principiu a amplificatorului diferențial

Presupunând că tranzistoarele T' și T'' sunt caracterizate prin parametrii h în conexiunea emitor comun, tensiunile U_1 și U_2 se pot scrie sub forma:

$$U_1 = A'_u \frac{r_1}{r_1 + r_2} (v_{id} + \frac{v_{ic}}{r_1})$$
(5.1)

$$U_2 = A_u^{"} \frac{r_2}{r_1 + r_2} (-v_{id} + \frac{v_{ic}}{r_2})$$
 (5.2)

unde s-au folosit notaţiile:

- A'_u și A''_u - amplificările de tensiune ale tranzistorului T' și respectiv T'' în montaj emitor la masă, cu aceleași sarcini ca și în circuitul din *figura* 5.1, date de relațiile:

$$A'_{u} = -\frac{h'_{f}R'_{s}}{h'_{i} + \Delta h'R'_{s}} = -S'Z_{s}$$
(5.3)

$$A''_{u} = -\frac{h''_{f}R''_{s}}{h''_{i} + \Delta h''R''_{s}} = -S''Z_{s}$$
(5.4).

- r_1 , r_2 - coeficienții de rejecție a modului comun, dependenți de rezistența de cuplaj R_0 , conform relațiilor:

$$r_1 = 1 + 2\frac{R_0}{h_i^{"}}h_f^{"} \tag{5.5}$$

$$r_2 = 1 + 2\frac{R_0}{h_i'}h_f'$$
 (5.6).

- v_{id} - tensiunea de mod diferențial la intrare și v_{ic} - tensiunea de mod comun la intrare:

$$v_{id} = e_1 - e_2 {(5.7)}$$

$$v_{ic} = \frac{e_1 + e_2}{2} \tag{5.8}.$$

2. Circuite simetrice

Pentru un circuit simetric (elementele de circuit simetrice egale, tranzistoare identice și funcționând în puncte statice de funcționare identice), se obțin relațiile:

$$U_1 = \frac{1}{2}A_u(v_{id} + \frac{v_{ic}}{r})$$
 (5.9)

$$U_2 = \frac{1}{2} A_u \left(-v_{id} + \frac{v_{ic}}{r} \right)$$
 (5.10)

$$A_{u} = -\frac{h_{f}R_{s}}{h_{i} + \Delta hR_{s}}$$
(5.11)

$$r = 1 + 2\frac{R_0}{h_i}h_f$$
 (5.12)

3. Comportarea la intrare a amplificatorului diferențial

La intrare, amplificatorul diferențial din figura. 5.1 va fi caracterizat prin curenții de intrare:

$$I_b' = \frac{1}{Z_i'} \frac{r_1}{r_1 + r_2} (v_{id} + \frac{v_{ic}}{r_1})$$
(5.13)

$$I_b^{"} = \frac{1}{Z_i^{"}} \frac{r_2}{r_1 + r_2} (-v_{id} + \frac{v_{ic}}{r_2})$$
(5.14)

care depind de modul de excitație, de coeficienții de rejecție a modului comun, r_1 și r_2 și de impedanțele de intrare în tranzistoarele T' și respectiv T'' considerate cu emitorul la masă, adică:

$$Z'_{i} = \frac{h'_{i} + \Delta h' R'_{s}}{1 + h'_{o} R'_{s}} \cong h'_{i}$$
 (5.15)

$$Z_{i}^{"} = \frac{h_{i}^{"} + \Delta h^{"} R_{s}^{"}}{1 + h_{o}^{"} R_{s}^{"}} \cong h_{i}^{"}$$
(5.16)

În condițiile unui circuit simetric, se obțin relațiile:

$$I_b' = \frac{1}{2Z_i} (v_{id} + \frac{v_{ic}}{r})$$
 (5.17)

$$I_b^{"} = \frac{1}{2Z_i} \left(-v_{id} + \frac{v_{ic}}{r} \right)$$
 (5.18)

$$\operatorname{cu} Z_i \cong h_i \tag{5.19}$$

4. Amplificator diferențial cu rezistențe în emitor pentru stabilizarea PSF

În cazul în care tranzistoarele au rezistențe în serie cu emitorul, relațiile obținute rămân valabile cu modificarea corespunzătoare a parametrilor h cu relațiile de transformare:

$$h_{i}^{x} = \frac{h_{i} + (h_{f} + 1 + \Delta h - h_{r})R_{e}}{1 + h_{o}R_{e}} \cong h_{i} + (h_{f} + 1 + \Delta h - h_{r})R_{e}$$
(5.20)

$$h^{x}_{f} = \frac{h_{f} - h_{o}R_{e}}{1 + h_{o}R_{e}} \cong h_{f}$$
 (5.21)

$$h_r^x = \frac{h_r + h_f R_e}{1 + h_o R_e} \cong h_r + h_f R_e$$
 (5.22)

$$h_o^x = \frac{h_o}{1 + h_o R_o} \cong h_o$$
 (5.23)

Observație: Se montează rezistențe în serie cu tranzistorul pentru stabilizarea termică a punctului static de funcționare și pentru îmbunătățirea performanțelor de regim dinamic ale montajului elementar emitor la masă.

5. Amplificarea diferențială

În cazul unei excitații simetrice pe modul diferențial ($e_1=e$, $e_2=-e$, $v_{id}=2e$, $v_{ic}=0$), se obțin la ieșiri tensiuni egale ca amplitudine și în antifază:

$$U_1 = A_{\nu}e \tag{5.24}$$

$$U_2 = -A_u e {(5.25)}$$

Se definește amplificarea diferențială a circuitului ca raportul dintre tensiunea diferențială de ieșire (U_1-U_2) și tensiunea diferențială de intrare (v_{id}) și, din relațiile anterioare rezultă, pentru un circuit simetric:

$$A_{dd} = A_{d} \tag{5.26}$$

Datorită nesimetriilor circuitului (oricând prezente), se obține și o tensiune de mod comun de ieșire, definită prin relația:

$$U_{oc} = \frac{U_1 + U_2}{2} \tag{5.27}$$

(este necesar ca această tensiune de mod comun să fie cât mai mică, deci factorul de rejecție trebuie să fie cât mai mare).

6. Pentru o excitație diferențială nesimetrică ($e_1 = e$, $e_2 = 0$, $v_{id} = e$, $v_{ic} = e$), ca în *figura* 5.2, se obțin următoarele relații:

$$U_{1} = \frac{A_{u}}{2} \frac{r+1}{r} e \tag{5.28}$$

$$U_2 = \frac{A_u}{2} \frac{r - 1}{r} e \tag{5.29}$$

$$U_{oc} = \frac{A_u}{r}e \tag{5.30}$$

$$Z_{id} = 2Z_i \frac{r+1}{r}$$
 (5.31)

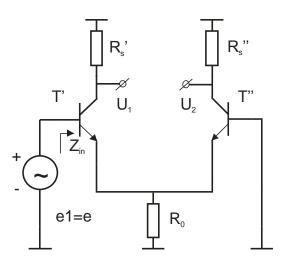


Fig.5.2. Amplificatorul diferențial - excitație nesimetrică

Se constată că pentru r >> 1 se obțin tensiuni de ieşire în antifază și egale ca amplitudine, dar reduse la jumătate în comparație cu excitația simetrică, iar impedanța de intrare va fi aproximativ

$$Z_{id1} \cong 2Z_i \tag{5.32}$$

Cele trei mărimi sunt afectate de coeficientul de rejecție a modului comun numai când acesta are valori mici.

Relaţii asemănătoare se obţin şi în cazul $e_1=0$ şi $e_2=e$. Pentru un circuit simetric, rezultă: $Z_{id1}=Z_{id2}=2Z_i$, mărime ce reprezintă impedanţa de intrare pe modul diferenţial.

7. Excitaţia pe modul comun

Excitaţia pe modul comun ($e_1=e_2=e$, $v_{id}=0$, $v_{ic}=2e$) se obţine prin legarea în paralel a celor două intrări, ca în figura 5.3. Din relaţiile generale date mai înainte, se deduc mărimile electrice ce caracterizează acest mod de excitaţie a amplificatorului diferenţial:

$$U_1 = U_2 = U_{oc} = \frac{A_u}{2r}e$$
 (5.33)

$$Z_{ic} = \frac{r}{2}Z_i \tag{5.34}$$

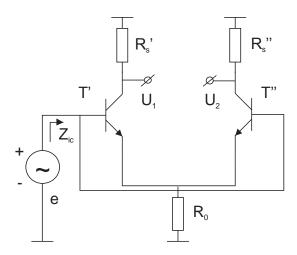


Fig. 5.3. Amplificatorul diferențial - excitație pe modul comun

Tensiunile de ieşire au valori mici, dependente de coeficientul de rejecţie a modului comun, r. Dacă se defineşte amplificarea pe modul comun ca fiind raportul dintre tensiunea de mod comun de la ieşire (U_{oc}) și tensiunea de mod comun aplicată la intrare ($e_1 = e_2 = e$), se obţine:

$$A_{cc} = \frac{U_{oc}}{e} = \frac{A_u}{r} \tag{5.35}$$

Rezultă și semnificația coeficientului de rejecție a modului comun **(5.36)**, a cărui valoare trebuie să fie cât mai mare.

$$r = \frac{A_{dd}}{A_{cc}} \tag{5.36}$$

Amplificările de mod diferențial și de mod comun (A_{dd} și A_{cc}), impedanțele de intrare pe modul diferențial și pe modul comun (Z_{id} și Z_{ic}) și coeficientul de rejecție a modului comun (r) formează parametrii principali ai amplificatorului diferențial.

8. Coeficientul de rejecție

Mărirea coeficientului de rejecție a modului comun se poate face prin mai multe metode. În lucrare este ilustrată metoda măririi rezistenței de cuplaj, R_0 , prin folosirea unui montaj bază la masă ca generator de curent constant.

9. În *figura* 5.5 este prezentată schema electrică a unui amplificator diferențial cu circuit unic de polarizare a bazelor tranzistoarelor și cu rezistențe în emitoare pentru stabilizarea PSF.

Când excitația se face pe modul diferențial, cu punctul A conectat la masă, impedanța de intrare diferențială este afectată de rezistențele R_{b1} și R_{b2} . Dacă $R_{b1}=R_{b2}=R_b$ impedanța de intrare diferențială măsurată cu schema din figura 5.5 va fi:

$$Z_{\text{int}d} = R_b \parallel Z_{id} \tag{5.37}$$

și se determină cu relația:

$$Z_{\text{int}d} = \frac{v_i}{e_g - v_i} R \tag{5.38}$$

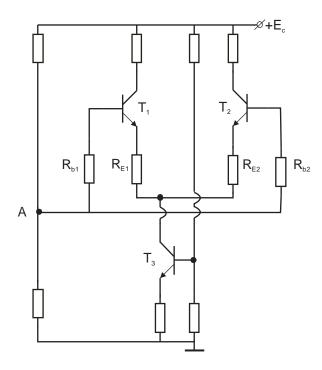


Fig. 5.5. Amplificator diferențial cu circuit unic de polarizare a bazelor și rezistențe în emitoare pentru stabilizarea PSF

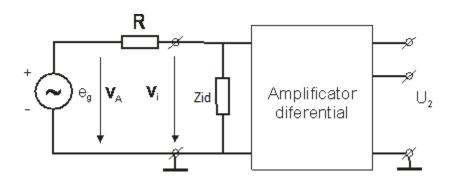


Fig. 5.5. Măsurarea impedanței de intrare diferențiale

Pentru modul de excitație comun, cele două baze sunt cuplate împreună pe curent alternativ, rezistențele R_{b1} și R_{b2} ce apar în paralel vor fi folosite pentru măsurarea impedanței de intrare pe modul comun, prin excitarea pe borna A, conform relației

$$Z_{\text{int}c} = \frac{V_i}{V_A - V_i} R_{b1} \| R_{b2}$$
 (5.39)

5.10 Ca o ilustrare a felului în care amplificatorul diferențial rejectează semnalele de mod comun, se determină experimental coeficientul de rejecție a tensiunii de alimentare, definit conform relației **(5.50)**, unde $\Delta(U_{C1}-U_{C2})$ este variația diferenței dintre tensiunile continue de la bornele de ieșire ale amplificatorului diferențial obținută pentru o variație ΔE_c a tensiunii de alimentare.

$$r_s = \frac{\Delta E_c}{\Delta (U_{C1} - U_{C2})} \tag{5.40}$$

DESFĂŞURAREA LUCRĂRII

Se identifică schema din figura 5.6, precizând valorile tuturor elementelor din circuit.

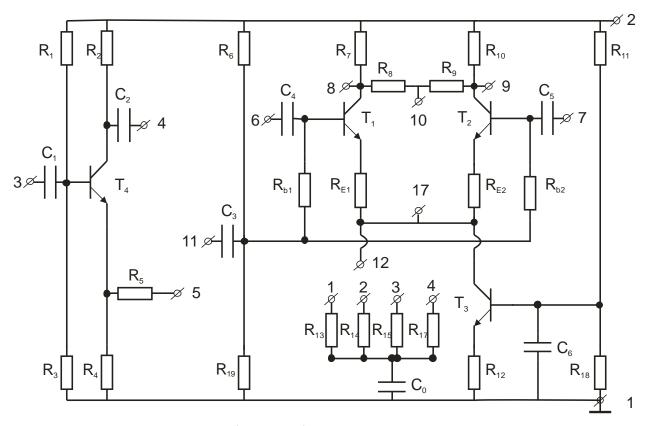


Fig. 5.6. Amplificatorul diferențial - montajul de laborator

Amplificatorul diferențial este realizat cu tranzistoarele T_1 și T_2 , cu rezistențele R_{E1} și R_{E2} în emitoare și cu un singur circuit de polarizare a bazelor (R_{B1} , R_{B2} , R_6 , R_{19}) și având cuplajul realizat cu un generator de curent constant, funcție îndeplinită de tranzistorul T_3 .

Coeficientul de rejecție a modului comun poate fi modificat prin modificarea rezistenței de cuplaj R_0 ; în paralel cu generatorul de curent (ce oferă o rezistență de cuplaj foarte mare) se pot cupla la masă, prin condensatorul C_0 , rezistențe diferite.

Pentru obţinerea tensiunilor în antifază, se foloseşte circuitul defazor realizat cu tranzistorul T_4 cu sarcini egale în emitor şi în colector; pentru a obţine şi rezistenţe de ieşire echivalente cât mai apropiate la cele două ieşiri ale defazorului, se introduce rezistenţa R, care va fi folosită şi pentru măsurarea impedanţei de intrare diferenţiale.

1. Se alimentează circuitul cu E_{C} =18 V (la borna 2 față de masă). Se măsoară punctele statice de funcționare ale celor patru tranzistoare. Tranzistoarele folosite sunt de tipul BC 558b și au $h_{f}\cong\beta_{0}\cong$ 330. Se determină pantele tranzistoarelor T_{1} și T_{2} . Se consideră parametrii $h_{i}^{x'}\cong h_{i}^{x''}\cong h_{i}^{x}\cong h_{i}$

- **2.** Se aplică semnal sinusoidal la intrarea circuitului defazor (borna 3) cu frecvenţa de 1 kHz şi cu valoarea eficace de 20 mV. Se măsoară tensiunile la bornele de ieşire (bornele 4 şi 5) cu un milivoltmeru de curent alternativ, constatându-se egalitatea valorilor eficace şi se verifică faptul că cele două tensiuni sunt în antifază, cu un osciloscop cu două canale sau cu un osciloscop cu un singur canal, sincronizat din exterior.
- 3. Se măsoară amplificarea de tensiune A_u și impedanța de intrare Z_i pentru amplificatorul format cu tranzistorul T_1 în montaj emitor la masă (mărimi ce vor interveni în calculul parametrilor amplificatorului diferențial). Pentru aceasta, se cuplează prin condensatorul C_0 la masă colectorul generatorului de curent (legând împreună bornele 12 și 1), ceea ce face ca cele două tranzistoare să funcționeze ca amplificatoare separate cu emitorul la masă. Borna 11 se conectează la masă, se leagă împreună bornele 5 și 6 și se aplică la intrarea circuitului defazor un semnal sinusoidal de frecvență 1 kHz și cu o amplitudine ce determină V_5 =20 mV. Se măsoară tensiunile V_5 și V_8 și apoi se calculează:

$$A_u = -\frac{V_8}{V_5}$$
 şi $Z_i \parallel R_B = \frac{V_5}{V_3 - V_5} R_5$.

Se calculează $Z_i \cong h_i^x$.

Dacă se efectuează măsurători și pentru amplificatorul realizat cu tranzistorul T_2 , rezultatele obținute vor fi apropiate. Se deconectează condensatorul C_0 .

4. Cu borna 11 la masă, se excită simetric amplificatorul diferențial conectând bornele 4 și 6 împreună ca și bornele 5 și 7. Se măsoară tensiunile de la intrări (bornele 6 și 7) care trebuie să fie e=20 mV și tensiunile de la ieșiri U_1 la borna 8 și U_2 la borna 9. Se vizualizează tensiunile U_1 și U_2 și se constată că sunt în antifază.

Se verifică relațiile (5.25) și (5.25).

Se măsoară tensiunea de ieșire de mod comun, U_{oc} , la borna 10, pentru două valori ale coeficientului de rejecție a modului comun, obținute cu $R_0 \to \infty$ (generator de curent constant) și cu R_0 =47 Ω (legând rezistența de 47 Ω la borna 12, deci, prin condensatorul C_0 , la masă, în paralel cu generatorul de curent).

5. Cu condensatorul C_0 în continuare la masă (borna 11 cotectată la masă), se excită nesimetric amplificatorul diferențial (borna 7 la masă și bornele 5 și 6 legate împreună). Pentru V_5 =20 mV, se măsoară tensiunile de ieșire, U_1 și U_2 , constatându-se reducerea la jumătate a amplitudinii față de cazul precedent.

Se vor ridica curbele $U_1(r)$, $U_2(r)$, $U_{0C}(r)$ pentru cele 5 valori ale coeficientului de rejecție a modului comun, r, obținute pentru cele 5 valori ale rezistenței de cuplaj. Se trasează variația celor trei tensiuni în funcție de r pe același grafic, la scară semilogaritmică, marcând pe grafic și punctele teoretice ce rezultă din relațiile **(5.28)**, **(5.29)** și **(5.30)**, în care amplificarea de tensiune, A_u , are valoarea măsurată la punctul 3 iar r se calculează cu relația **(5.12)** unde parametrul h_i este înlocuit cu $h_i^x = Z_i$, măsurat la punctul 3.

Cu acelaşi montaj se măsoară impedanţa de intrare pe modul diferenţial, pentru $R_0 o \infty$:

$$Z_{int d 1} = \frac{V_5}{V_3 - V_5} R$$
.

Se calculează apoi Z_{id1} din relaţia (5.37).

Se măsoară, în mod analog, Z_{id2} , pentru care trebuie să se obțină o valoare apropiată de Z_{id1} . Se verifică relația **(5.32),** unde Z_i este valoarea măsurată la punctul 3.

6. Se excită amplificatorul diferențial pe modul comun cuplând bornele 6 și 7 împreună, semnalul sinusoidal de valoare eficace V_5 =1 V aplicându-se la borna 11 de la borna 5; se măsoară tensiunile U_1 și U_2 precum și U_{oc} ; se verifică relația **(5.33).** Măsurătorile se fac pentru toate valorile lui R_0 și se reprezintă grafic dependența tensiunilor de ieșire de coeficientul de rejecție a modului comun (la scară semilogaritmică).

Se confruntă valorile coeficientului de rejecție a modului comun determinate teoretic cu relația (5.12) cu valorile măsurate deduse din relația (5.36). Se vor explica diferențele constatate.

Se determină impedanța de intrare pe modul comun (se conectează 5 cu 11) măsurând tensiunile la bornele 5 și 6. În relația **(5.39)** se vor lua $V_i = V_6$ și $V_A = V_5$. Măsurătorile se vor face pentru toate valorile coeficientului de rejecție a modului comun și se va verifica relația **(5.35).** Se va trasa grafic dependența impedanței de intrare pe modul comun de coeficientului de rejecție a modului comun, r.

7. Se măsoară diferența dintre tensiunile continue de la cele două borne de ieşire, în absența semnalului; se micșorează tensiunea de alimentare cu ΔE_C =1 V (variație care nu afectează prea mult punctele statice de funcționare ale tranzistoarelor) și se măsoară din nou diferența dintre cele două tensiuni. Se calculează coeficientul de rejecție a tensiunii de alimentare cu relația (5.40).

Referatul va conţine:

- schema electrică a montajului, valorile tuturor elementelor (0,5p);
- rezultatele măsurătorilor punctelor statice de funcţionare (1p);
- rezultatele măsurătorilor privind mărimile A_{μ} și Z_{i} (1p);
- rezultatele măsurătorilor privind amplificatorul diferențial, graficele $U_1(r)$, $U_2(r)$ și $U_{oc}(r)$, rezultatele măsurătorilor asupra impedanței de intrare diferențiale (simetric + nesimetric) (3p);
- rezultatele măsurătorilor asupra amplificatorului diferențial excitat pe mod comun, curbele $U_1(r)$ și $Z_{ic}(r)$ precum și valorile teoretice calculate pentru aceaste mărimi (1,5 p);
 - Rezultatele simulărilor (2p);
 - Comentarii pe baza diferențelor dintre experimental și simulat (1p).

Datasheet-uri:

http://www.datasheetcatalog.org/datasheet/fairchild/BC548B.pdf