6. MŰVELETI ERŐSÍTŐK

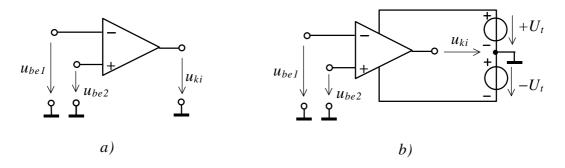
A műveleti erősítők integrált áramköri technikával készült szimmetrikus bemenetű és aszimmetrikus kimenetű egyenfeszültség-erősítők. A közel ideális paraméterek biztosítása érdekében a műveleti erősítő több áramköri egységből áll. A 6.1. ábrán a műveleti erősítő tömbvázlata látható.



6.1. ábra. Általános felépítésű műveleti erősítő tömbvázlata.

Az integrált műveleti erősítő két földfüggetlen bemenettel és a földhöz képest egy kimenettel rendelkezik (6.2. ábra). A műveleti erősítőnek a (–) jelű az invertáló, a (+) jelű a neminvertáló bemenete és általában két tápforrással működtethető.

A műveleti erősítő jelképi jelölése és a tápfeszültség kialakítása látható a 6.2. ábrán. A jelképi jelölésen gyakran nincsenek feltüntetve a tápforrások kivezetései, amelyek természetesen minden esetben szükségesek.



6.2. ábra. Műveleti erősítő a) jelképi jelölése és b) tápfeszültség kialakítása.

A műveleti erősítő vezérelhető

- szimmetrikus bemeneti jellel
- közös bemeneti jellel
- aszimmetrikus vezérlőjellel.

A műveleti erősítő legfontosabb áramköri jellemzőit a gyártó cégek katalógusokban ismertetik.

A legfontosabb paraméterek:

 A_{u0} : nyílthurkú feszültségerősítés (Open loop voltage gain): szimmetrikus bemeneti jellel, üresjárásban, visszacsatolás nélkül, kisfrekvencián

mért érték.

 E_k : közösjel-elnyomási tényező (Common mode rejection ratio, *CMRR*).

R_{bes}: bemeneti szimmetrikus ellenállás (Input impedance).

 R_{ki} : kimeneti ellenállás.

 f_0 : az a frekvencia érték, ahol a feszültségerősítés a kisfrekvencián mért

értékhez képest 3 dB-lel csökken.

 f_1 : az egységnyi erősítéshez tartozó frekvencia.

 I_b : nyugalmi bemeneti áram (Input bias current): az integrált műveleti

erősítő bemeneti differenciálerősítőjének munkaponti bázisárama.

 I_{b0} : bemeneti ofszet áram (Input offset current): az a bemeneti szim-

metrikus áram, amely az $U_{ki} = 0$ nyugalmi kimeneti feszültség beállí-

tásához szükséges.

 U_{b0} : bemeneti ofszet feszültség (Input offset voltage): az a bemeneti szim-

metrikus feszültség, amely az $U_{ki}=0$ nyugalmi kimeneti feszültség

beállításához szükséges.

 $i_{d0}\left\lceil\frac{nA}{C^{\circ}}\right\rceil$: bemeneti hőmérsékleti áram-drift (Input offset current drift): a beme-

neti ofszet áram hőmérsékleti tényezője.

 $u_{d0} \left[\frac{\mu V}{C^{\circ}} \right]$: bemeneti hőmérsékleti feszültség-drift (Input offset voltage drift): a

bemeneti ofszet feszültség hőmérsékleti tényezője.

 $\pm U_t$: tápfeszültség tartomány.

 U_{bemax} : a megengedhető maximális bemeneti feszültség, általában a tápfeszült-

ség értékével megegyezik.

 U_{kimax} : a maximális kimeneti feszültség, általában 1-2 V-tal kisebb, mint a

tápfeszültségek.

I_{kimax}: maximális kimeneti áram. A korszerű típusok rövidzárvédelemmel

vannak ellátva.

 P_0 : nyugalmi teljesítményfelvétel.

 P_{dmax} : maximális disszipált teljesítmény.

S: a kimeneti feszültség maximális változási sebessége (Slew rate),

definíciója:

$$S = \frac{du_{ki}}{dt}\bigg|_{\max}.$$

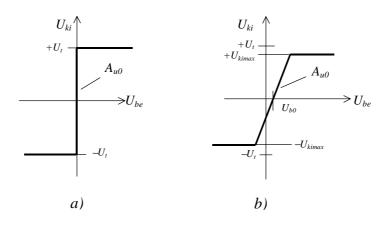
Az ideális műveleti erősítő

- végtelen nagy bemeneti ellenállással
- végtelen nagy nyílthurkú erősítéssel
- végtelen nagy közös feszültségelnyomási tényezővel
- nulla kimeneti ellenállással
- nulla ofszet értékekkel
- nulla drift értékekkel
- tápfeszültséggel megegyező maximális kimeneti feszültséggel
- frekvenciafüggetlen átvitellel közelíthető.

A valóságos műveleti erősítő

- nagy nyílthurkú erősítéssel ($A_{u0} = 10^3...10^7$)
- nagy bemeneti ellenállással ($R_{bes} = 10 \text{ k}\Omega....5 \text{ M}\Omega$, $R_{bek} > 100R_{bes}$)
- közel nulla kimeneti ellenállással ($R_{ki} = 10 \ \Omega....200 \ \Omega$)
- nagy közös feszültségelnyomási tényezővel $(E_{ku} > 10^3)$
- ofszet értékekkel (I_{b0} =1 nA....1 μ A, U_{b0} = 1....5 mV)
- drift értékekkel $(i_{d0} = (0,1...10) \frac{nA}{C^{\circ}}, u_{d0} = (0,5....5) \frac{\mu V}{C^{\circ}})$
- a tápfeszültségnél 1-2 V-tal kisebb maximális kimeneti feszültséggel
- frekvenciafüggő átvitellel ($f_0 = 1 \text{ Hz....} 100 \text{ MHz}$) rendelkezik.

A 6.3 a) ábrán az ideális, a 6.3 b) ábrán a nemideális műveleti erősítő transzfer karakterisztikája látható.

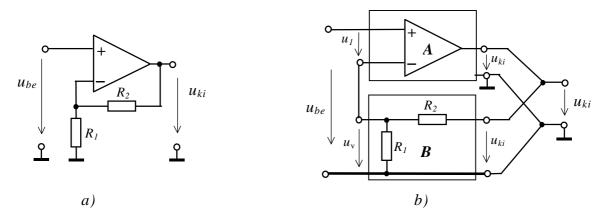


6.3. ábra. Műveleti erősítő a) ideális és b) valóságos transzfer karakterisztikája.

6.1. MŰVELETI ERŐSÍTŐK ALKALMAZÁSAI

6.1.1. Neminvertáló erősítő kapcsolás

A műveleti erősítő neminvertáló bemenetét aszimmetrikus jel vezérli, az invertáló bemenetre a kimeneti feszültséggel arányos visszacsatolt feszültség kapcsolódik.



6.4. ábra. Neminvertáló műveleti erősítő.

A szemléltetés érdekében az erősítő kapcsolási rajza átalakítható a 6.4.b ábra szerint, amelyen könnyen felismerhető a 2. fejezetben ismertetett soros feszültség visszacsatolás. Az A erősítőnek a műveleti erősítő, a B visszacsatoló tagnak az R_1 és az R_2 ellenállásokból kialakított feszültségosztó hálózat feleltethető meg.

Az A erősítő feszültségerősítése megegyezik a műveleti erősítő A_{u0} nyílthurkú feszültségerősítésével.

A B visszacsatoló tag feszültségerősítése:

$$B_u = \frac{u_{\rm v}}{u_{\rm bi}}.\tag{6.1}$$

Az u_v visszacsatolt feszültség:

$$u_{v} = u_{ki} \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}}. (6.2)$$

A 6.2 összefüggést a 6.1 egyenletbe visszahelyettesítve a B_u erősítés

$$B_{u} = \frac{u_{ki} \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}}}{u_{ki}} = \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}}$$
(6.3)

összefüggéssel adható meg.

A visszacsatolt rendszer A'_u eredő feszültségerősítése:

$$A'_{u} = \frac{A_{u}}{1 + A_{u}B_{u}} = \frac{A_{u0}}{1 + A_{u0}B_{u}},$$
(6.4)

amely átalakítható az

$$A'_{u} = \frac{A_{u0}}{1 + A_{u0}B_{u}} = \frac{\frac{A_{u0}}{A_{u0}}}{\frac{1}{A_{u0}} + B_{u}} = \frac{1}{\frac{1}{A_{u0}} + B_{u}}$$
(6.5)

alakra. Ideális műveleti erősítőt feltételezve, a feszültségerősítése végtelen nagynak tekinthető: $A_{u0} \rightarrow \infty$, ezért a visszacsatolt rendszer eredő erősítése az

$$A'_{u} = \frac{1}{\frac{1}{1} + B_{u}} \approx \frac{1}{B_{u}} = \frac{R_{1} + R_{2}}{R_{1}} = 1 + \frac{R_{2}}{R_{1}}$$
(6.6)

összefüggéssel adható meg. Megállapítható, hogy a visszacsatolt rendszer eredő erősítését a visszacsatoló hálózat áramköri paraméterei határozzák meg, és független a műveleti erősítő paramétereitől.

A visszacsatolt rendszer eredő bemeneti ellenállása:

$$R'_{hes} = R_{hes} (1 + A_{u0} B_{u}) = R_{hes} (1 + H). \tag{6.7}$$

A visszacsatolt rendszer eredő kimeneti ellenállása:

$$R'_{ki} = \frac{R_{ki}}{1 + H_{ii}}, \qquad H_{ii} \cong H. \tag{6.8}$$

Az erősítő kapcsolás feszültségerősítését a visszacsatolásokra vonatkozó összefüggéseken kívül un. "műveleti erősítős" szemlélettel is meg lehet határozni. A műveleti erősítő erősítése:

$$A_{u0} = \frac{u_{ki}}{u_{bes}}. (6.9)$$

Mivel az ideális erősítő erősítése végtelen nagynak feltételezhető, ebből adódik, hogy a szimmetrikus bemeneti feszültség $u_{bes} = 0$.

Ha $u_{bes}=0$, akkor a két bemenet földhöz képesti feszültsége megegyezik: $u_p=u_n$. A pozitív bemenet feszültsége: $u_p=u_{be}$, a negatív bemenet feszültsége: $u_n=u_v$,

tehát $u_{be} = u_{v}$. Az u_{v} visszacsatolt feszültség:

$$u_{v} = u_{be} = u_{ki} \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}}.$$
 (6.10)

A visszacsatolt rendszer eredő feszültségerősítése az

$$\mathbf{A}'_{\mathbf{u}} = \frac{u_{ki}}{u_{be}} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} = \mathbf{1} + \frac{\mathbf{R}_2}{\mathbf{R}_I}$$
 (6.11)

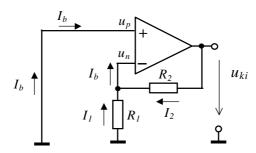
összefüggéssel határozható meg.

6.1.2. Műveleti erősítők munkapont beállítása

A műveleti erősítők munkapont beállításának feladata

- a nyugalmi bemeneti áram biztosítása
- a bemeneti ofszet kiegyenlítése
- a drift minimalizálása
- a közös feszültség beállítása.

A műveleti erősítővel megvalósított kapcsolásokban minden esetben biztosítani kell a nyugalmi áram kialakulását. A munkaponti viszonyok vizsgálata a 6.5. ábra alapján elvégezhető.



6.5. ábra. Műveleti erősítő munkaponti viszonyainak vizsgálata.

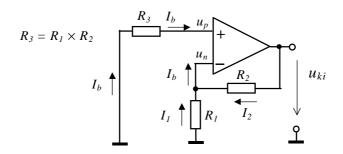
A neminvertáló erősítő kapcsolás invertáló és neminvertáló bemenetén $u_{be}=0$ bemeneti feszültség esetén egyaránt I_b egyenáram folyik. A műveleti erősítő minden egyéb szempontból ideálisnak tekinthető, ezért az erősítő végtelen nagy feszültség-erősítése miatt az u_{ki} kimeneti feszültség bármely értékéhez $u_{bes}=0$ érték tartozik, tehát $u_n=u_p=0$. Emiatt az R_I ellenálláson folyó I_I áram nulla, tehát az invertáló bemenet I_b nyugalmi egyenárama szükségszerűen megegyezik az R_2 ellenálláson folyó I_2 árammal, amely a kimeneten

$$u_{ki} = I_b R_2 \tag{6.12}$$

feszültséget hoz létre. Ez a hibafeszültség megszüntethető a neminvertáló bemenetre kapcsolt

$$R_3 = R_1 \times R_2 \tag{6.13}$$

értékű ellenállás alkalmazásával (6.6. ábra).



6.6. ábra. Műveleti erősítő munkapont beállítása.

Ebben az esetben a neminvertáló bemenet u_p feszültsége:

$$u_p = -I_b R_3. (6.14)$$

Mivel $u_p = u_n$, így az R_I ellenálláson folyó áram

$$I_{1} = -\frac{u_{n}}{R_{1}} = \frac{I_{b}R_{3}}{R_{1}} = I_{b} \frac{R_{2}}{R_{1} + R_{2}}.$$
 (6.15)

A visszacsatoló ellenálláson folyó áram a csomóponti törvény alapján:

$$I_2 = I_b - I_1. (6.16)$$

A kimeneti feszültség:

$$u_{ki} = u_n + I_2 R_2 = -I_b \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} + \left(I_b - I_b \frac{R_2}{R_1 + R_2}\right) R_2.$$
 (6.17)

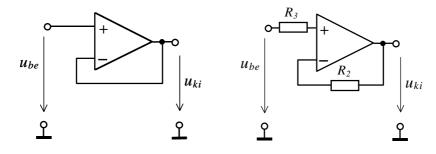
A matematikai átalakítások elvégzése után látható, hogy a kimeneti feszültség értéke

$$\boldsymbol{u}_{ki} = \boldsymbol{0}, \tag{6.18}$$

tehát az R_3 ellenállás alkalmazásával a hibafeszültség megszüntethető.

6.1.3. Feszültségkövető erősítő

Feszültségkövető erősítő neminvertáló erősítőből származtatható $R_I = \infty$ helyettesítéssel.



6.7. ábra. Feszültségkövető erősítő.

Mivel az u_v visszacsatolt feszültség megegyezik az u_{ki} kimeneti feszültséggel, ezért a visszacsatoló tag feszültségerősítése $B_u = 1$.

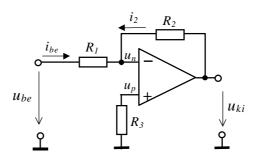
A feszültségkövető erősítő feszültségerősítése:

$$A_u' = \frac{1}{B_u} = 1, \tag{6.19}$$

a kimeneti feszültség megegyezik a bemeneti feszültséggel. A feszültségkövető erősítő feladata az impedancia illesztés.

6.1.4. Invertáló erősítő kapcsolás

A műveleti erősítő invertáló bemenetét az u_{be} aszimmetrikus bemeneti feszültség vezérli, az erősítő kapcsolás paramétereit a negatív visszacsatolás határozza meg. Az invertáló erősítő kapcsolási rajza a 6.6. ábrán látható.



6.8. ábra. Invertáló erősítő kapcsolás műveleti erősítővel.

Mivel az ideális erősítő erősítése végtelen nagynak feltételezhető, ebből adódik, hogy a szimmetrikus bemeneti feszültség $u_{bes} = 0$, a két bemenet földhöz képesti feszültsége megegyezik: $u_p = u_n$. Mivel $u_p = 0$, ezért $u_n = 0$, az R_3 ellenálláson nem folyik áram, a kapcsolásnak ez a pontja *virtuális földpont*on van.

Az ideális erősítő bemeneti ellenállása végtelen nagy, így a műveleti erősítőbe nem folyik be áram: $i_p = i_n = 0$, ezért az i_{be} bemeneti áram a visszacsatoló ellenállás áramával megegyezik: $i_{be} = -i_2$.

A bemeneti áram:

$$i_{be} = \frac{u_{be}}{R_1}. (6.20)$$

A visszacsatoló ellenálláson folyó áram:

$$i_2 = \frac{u_{ki}}{R_2} \,. \tag{6.21}$$

Mivel $i_{be} = -i_2$, ezért

$$\frac{u_{be}}{R_1} = -\frac{u_{ki}}{R_2} \,. \tag{6.22}$$

Ebből az összefüggésből a kapcsolás eredő feszültségerősítése:

$$A_u' = \frac{u_{ki}}{u_{be}} = -\frac{R_2}{R_I} \,. \tag{6.23}$$

A negatív előjel utal arra, hogy a kimeneti feszültség ellentétes előjelű a bemeneti feszültséghez képest.

Az invertáló erősítő bemeneti ellenállása:

$$R_{be} = \frac{u_{be}}{i_{be}} = R_1, \tag{6.24}$$

a kimeneti ellenállása pedig

$$R_{ki} = 0 \tag{6.25}$$

értékű.