

strujno prilagođen na izlazu ( $R'_{iz1} = 40.2 \text{ k}\Omega$ ).  $\checkmark$

Razmotrimo sada specijalni slučaj kada se ovaj pojačavač pobuđuje naponskim generatorom kao na Sl. 4.2.3a. Od interesa je naponsko pojačanje  $A' = V_{iz}/V_g$ . U tom cilju može se koristiti:

$$(4.2.107) \quad A' = \frac{V_{iz}}{V_g} = -\frac{J_{iz} \cdot R_p}{J_u (R_g + R'_{u1})} = -\frac{R_p}{R_g + R'_{u1}} \cdot \frac{J_{iz}}{J_u},$$

s tim što je

$$(4.2.108) \quad J_u = \frac{R_g}{R_g + R'_{u1}} \cdot J_g,$$

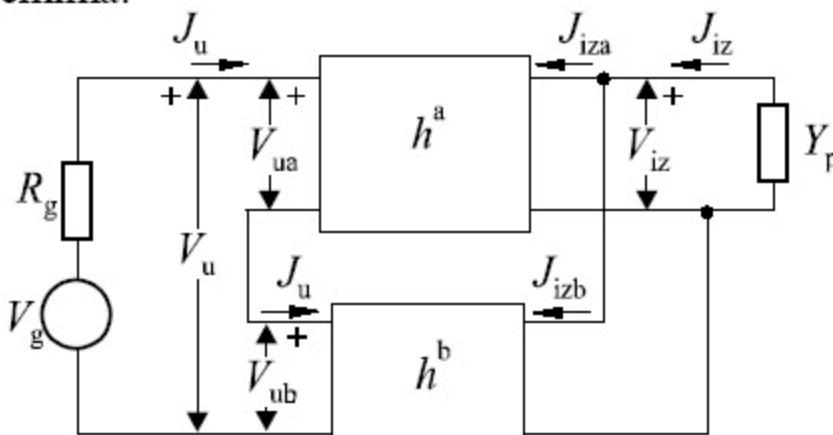
tako da se dobija

$$(4.2.109) \quad A' = -\frac{R_p}{R'_g} \cdot \frac{J_{iz}}{J_g} = -\frac{R_p}{R_g} \cdot A'_s.$$

Ako se zamene brojne vrednosti dobija se  $A' = -4$ .

#### 4.2.4 Redna-naponska povratna sprega

Ovde će biti razmotrena poslednja od četiri mogućih varijanti priključivanja kola povratne sprege. Na ulazu (Sl. 4.2.2) kolo povratne sprege priključeno je na red, a na izlazu (Sl. 4.2.5) paralelno sa kolom pojačavača. Principijelna šema ovakve sprege prikazana je na Sl. 4.2.14. Na osnovu ove slike lako identifikujemo da se ulazno kolo opisuje naponskom jednačinom, a izlazno strujnom što znači da će četvorpoli biti opisani h-parametrima. Uočava se sledeća ekvivalencija  $x_g = V_g$ ,  $M_g = R_g$ ,  $x_{ua} = V_{ua}$ ,  $y_u = J_u$ ,  $x_{ur} = V_{ub}$ ,  $x_p = J_p = 0$ ,  $M_p = Y_p$ ,  $x_{iz} = J_{iz}$ ,  $y_{iz} = V_{iz}$ ,  $x_{iza} = J_{iza}$ ,  $x_{izr} = J_{izb}$ . Količnik  $M_u = x_g/x_u = V_g/J_u$  ima dimenziju otpornosti, a  $M_{iz} = x_{iz}/y_{iz} = J_{iz}/V_{iz}$  ima dimenziju odvodnosti. Najzad, količnik  $M = y_{iz}/x_g = V_{iz}/V_g$  predstavlja naponsko pojačanje. Četvorpoli se opisuju sledećim sistemima:



Sl. 4.2.14 Principijelna šema pojačavača sa rednom naponskom povratnom spregom

$$(4.2.110) \quad \begin{bmatrix} h_{11}^a & h_{12}^a \\ h_{21}^a & h_{22}^a \end{bmatrix} \begin{bmatrix} J_u \\ V_{iz} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V_{ua} \\ J_{iza} \end{bmatrix}$$

za pojačavač i

$$(4.2.111) \quad \begin{bmatrix} h_{11}^b & h_{12}^b \\ h_{21}^b & h_{22}^b \end{bmatrix} \begin{bmatrix} J_u \\ V_{iz} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V_{ub} \\ J_{izb} \end{bmatrix}$$

za kolo povratne sprege.

Polazeći od ovih jednačina dobija se

$$(4.2.112) \quad R_{u0} = h_{11}^a + h_{11}^b + R_g,$$

$$(4.2.113) \quad Y_{iz0} = h_{22}^a + h_{22}^b + Y_p,$$

i

$$(4.2.114) \quad \Delta_0 = R_{u0}Y_{iz0}.$$

Ako se pojačavač smatra unilateralnim ( $h_{12}^a = 0$ ) i ako se prenos u direktnom smeru preko kola povratne sprege zanemari ( $|h_{21}^a| \gg |h_{21}^b|$ ), može se pisati:

$$(4.2.115) \quad A'_g = \frac{V_{iz}}{V_{gg}} = \frac{A_0}{1 - A_0 B},$$

gde je naponsko pojačanje pojačavača bez povratne sprege dato sa

$$(4.2.116) \quad A_0 = -h_{21}^a / \Delta_0,$$

a koeficijent prenosa povratne

$$(4.2.117) \quad B = -h_{12}^b.$$

Za ulaznu impedansu imamo

$$(4.2.118) \quad R'_{u1} = \left. \frac{V_u}{J_u} \right|_{J_p=0} = R_{u0}(1 - A_0 B) - R_g,$$

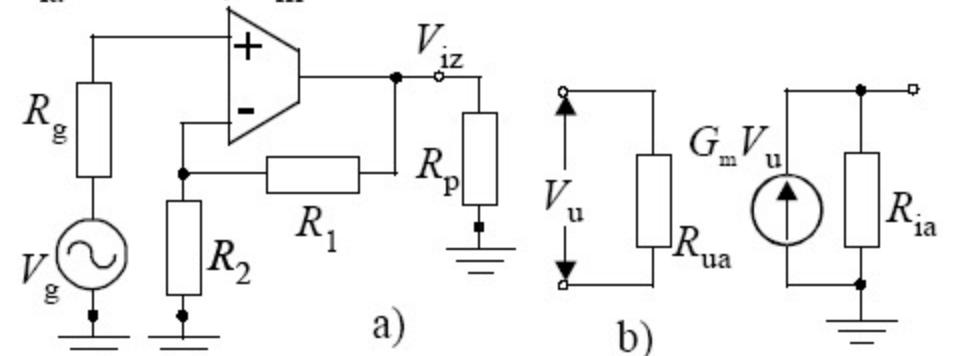
a za izlaznu admitansu

$$(4.2.119) \quad Y'_{iz1} = \left. \frac{J_{iz}}{V_{iz}} \right|_{V_g=0} = Y_{iz0}(1 - A_0 B) - Y_p,$$

Dakle, dobijen je pojačavač sa uvećanom ulaznom impedansom i smanjenim izlazom.

#### Primer 4.5

Na Slici P.4.5.1a prikazan je pojačavač sa rednom naponskom povratnom spregom. Kao osnovni pojačavač služi transkonduktansni pojačavač čiji je model prikazan na Sl. P.4.5.1b. Odrediti naponsko pojačanje, ulaznu i izlaznu otpornost. Poznato je  $R_g = 1 \text{ k}\Omega$ ,  $R_p = 1 \text{ k}\Omega$ ,  $R_1 = 20 \text{ k}\Omega$ ,  $R_2 = 2 \text{ k}\Omega$ , a parametri modela transkonduktansnog pojačavača su  $R_{ua} = 100 \text{ k}\Omega$ ,  $R_{ia} = 100 \text{ k}\Omega$ ,  $G_m = 100 \text{ mA/V}$ .



Sl. P.4.5.1 Pojačavač sa rednom naponskom povratnom spregom (a) i model transkonduktansnog pojačavača (b)

Rešenje:

Zamenom modela pojačavača nastaje kolo sa Sl.