

2006–12–11

Uppgift B8 (fig1)

Ideal operationsförstärkare, negativt återkopplad $\Rightarrow \varepsilon = 0$.

Diodkaraktistik (styckvis linjär modell) (fig2). Sök $u_{\text{ut}} = f(u_{\text{in}})$.

Kretsmodell

$u_D < 0.6 \text{ V}$, diod spärrar, $i_D = 0$, avbrott.

$u_D \geq 0.6 \text{ V}$, diod leder, (fig3).

$$r_d = \frac{\Delta u_D}{\Delta i_D} = \frac{0.7 - 0.6}{0.010 - 0} = 10 \Omega$$

Fall 1: $u_D < 0.6 \text{ V}$, diod spärrar. $i_D = 0$, $i_{\text{op}} = 0$, $i = 0$. Inget spänningsfall över R_1 och vi har $u_{\text{ut}} = u_{\text{in}}$.

Fall 2: $u_D \geq 0.6 \text{ V}$, diod leder. (fig4) Kretsekvationer: $i_D = i$, $u_{\text{in}} = u_\gamma + i_D \cdot r_d$, $u_{\text{ut}} = i \cdot R_1 + u_{\text{in}}$.

$$i_D = \frac{u_{\text{in}} - u_\gamma}{r_d}$$

$$i = \frac{u_{\text{ut}} - u_{\text{in}}}{R_1}$$

$$\frac{u_{\text{ut}} - u_{\text{in}}}{R_1} = \frac{u_{\text{in}} - u_\gamma}{r_d}$$

$$\frac{u_{\text{in}}}{r_d} + \frac{u_{\text{in}}}{R_1} - \frac{u_\gamma}{r_d} = \frac{u_{\text{ut}}}{R_1}$$

$$u_{\text{ut}} = u_{\text{in}} \left(\frac{R_1}{r_d} + 1 \right) - u_\gamma \frac{R_1}{r_d}$$

$R_1 = 1 \text{ k}\Omega$, $r_d = 10 \Omega$, $u_\gamma = 0.6 \text{ V}$.

$$u_{\text{ut}} = u_{\text{in}} \left(\frac{1000}{10} + 1 \right) - 0.6 \cdot \frac{1000}{10}$$

$$u_{\text{ut}} = u_{\text{in}} \cdot 101 - 60$$

$u_{\text{ut}, \text{max}} = 10 \text{ V}$. Vid vilket värde på u_{in} "bottnar" utsignalen ($u_{\text{ut}} = 10 \text{ V}$).

$$10 = u' \cdot 101 - 60$$

$$\frac{10 + 60}{101} = u' \Rightarrow u' = 0.693 \text{ V}$$

Grafisk beskrivning (fig5).

Uppgift G9 (fig6)

Ideala operationsförstärkare, negativ återkoppling: $\varepsilon = 0$.

Beräkna överföringsfunktionen $H(s) = u_0/u_s$. Dimensionera så att kritisk dämpning erhålls (dubbelpol). Kretsekvationer:

$$\text{KCL}_A: \frac{u_s}{R} + \frac{u_0}{R} + u \cdot s C_1 = 0$$

$$\Rightarrow u_s = -u_0 - u s R C_1$$

Vid B, spänningsdelning:

$$u_0 = u \cdot \frac{\frac{1}{s C_2}}{R + \frac{1}{s C_2}} = u \cdot \frac{1}{1 + s R C_2}$$

$$\Rightarrow u = u_0(1 + s R C_2)$$

$$\Rightarrow u_s = -u_0(1 + s R C_1 + s^2 R^2 C_1 C_2)$$

$$\frac{u_0}{u_s} = -\frac{1}{1 + s R C_1 + s^2 R^2 C_1 C_2} = -\frac{\frac{1}{R^2 C_1 C_2}}{s^2 + s \frac{1}{R C_2} + \frac{1}{R^2 C_1 C_2}}$$

Beräkna poler till $H(s) = u_0/u_s$.

$$s_{1,2} = -\frac{1}{2 R C_2} \pm \sqrt{\frac{1}{(2 R C_2)^2} - \frac{1}{R^2 C_1 C_2}}$$

Diskriminanten = 0:

$$\Rightarrow \frac{1}{4 C_2^2} = \frac{1}{C_1}$$

R och C_1 kända, sök C_2 :

$$C_2 = \frac{C_1}{4}$$

Uppgift G15 (fig7)

$$u_i = u_0 \cdot \frac{R}{R + R_1} \Rightarrow \frac{u_0}{u_i} = \frac{R + R_1}{R} = 1 + \frac{R_1}{R} = K$$

Skriv om (fig8).

$$\text{KCL}_A: (u_{\text{in}} - u) s C + \frac{u_{\text{ut}} - u}{2 R} = \frac{u}{R + \frac{1}{s C}}$$

$$u_{\text{in}} s R C = u \left[\frac{s R C}{1 + s R C} + s R C + \frac{1}{2} \right] - \frac{u_{\text{ut}}}{2}$$

Spänningsdelning:

$$\frac{u_{\text{ut}}}{K} = u \cdot \frac{R}{R + \frac{1}{s C}}$$

$$\Rightarrow u = u_{\text{ut}} \cdot \frac{1 + s R C}{K \cdot s R C}$$

Eliminera u :

$$u_{\text{in}} \cdot s R C = u_{\text{ut}} \left[\frac{1}{k} \left(1 + 1 + s R C + \frac{1 + s R C}{2 s R C} \right) - \frac{1}{2} \right]$$

$$\frac{u_{\text{ut}}}{u_{\text{in}}} = \frac{s R C \cdot K \cdot 2 s R C}{(2 + s R C) \cdot 2 s R C + 1 + s R C - K s R C} = \frac{s^2 (R C)^2 \cdot K \cdot 2}{1 + s R C (5 - K) + s^2 \cdot 2 (R C)^2}$$

Sök poler:

$$s_{1,2} = -\frac{5-K}{4RC} \pm \sqrt{\left(\frac{5-K}{4RC}\right)^2 - \frac{1}{2(RC)^2}}$$

Icke oscillerande stegsvar \Rightarrow polerna måste vara reella.

$$\Rightarrow \frac{5-K}{16} - \frac{1}{2} \geq 0$$

$$(5-K)^2 \geq 8$$

$$5-K \geq 2\sqrt{2}$$

Här måste $5-K > 0$, ty vi vill ha poler i vänstra halvplanet, vilket ger oss ett stabilt system. Se uttrycket för $s_{1,2}$ ovan.

$$5-K \geq 2\sqrt{2}$$

$$K \leq 5 - 2\sqrt{2}$$

$$K = 1 + \frac{R_1}{R} \leq 5 - 2\sqrt{2}$$

$$R_1 \leq R(4 - 2\sqrt{2})$$

Aktiva RC-filer. En frekvensselektiv förstärkare. Realiseras normalt med

- Operationsförstärkare (aktiv)
- Resistanser (passiv)
- Kondensatorer (Kapacitanser), (passiv)

Notera: vi behöver ej använda induktanser vilka ofta är svåra att realisera med bra egenskaper.

Principiella filterkaraktistikor, studera $H(i\omega)$.

Lågpas (fig9a). LP.

Högpas (fig9b). HP.

Bandpass (fig9c). BP.

Bandspärr (fig9d). BS.

Allpass: $|H(i\omega)| = 1$. AP. Här är man intresserad av faskarakteristik.

Exempel på verklig amplitudkaraktistik.

Ideala filter som de är beskrivna ovan under principiella filterkaraktistikor är ej realiserbara. Exempel med bandpassfilter: (fig10).

När man ska konstruera verkliga filter börjar man lämpligen med att teckna den önskade överföringsfunktionen.

$$H(s) = \frac{A(s)}{B(s)} = \frac{a_M s^M + a_{M-1} s^{M-1} + \dots + s \cdot a_1 + a_0}{b_N s^N + b_{N-1} s^{N-1} + \dots + s \cdot b_1 + b_0} = \frac{a_M}{b_M} \cdot \frac{(s-z_1) \dots (s-z_M)}{(s-p_1) \dots (s-p_N)}$$

Koefficienterna a_i och b_i är reella, $M \leq N$. Poler och nollställen kan vara reella eller komplexa.

Första ordningens filter:

$$H(s) = \frac{a_1 s + a_0}{b_1 s + b_0}$$

LP-filter: $a_1 = 0, b_1 = 1$:

$$H(s) = \frac{a_0}{s + b_0}$$

(fig11). Kretslösning (fig12). Vi får

$$H(s) = \frac{u_0}{u_i} = -\frac{1}{R_1 C} \cdot \frac{1}{s + \frac{1}{RC}}$$

Exempel 1: (fig13) Vi får

$$H(s) = K \cdot \frac{\frac{1}{RC}}{s + \frac{1}{RC}}$$

där förstärkaren K kan realiseras som (fig14).

HP-filter: $a_0 = 0, b_1 = 1$:

$$H(s) = \frac{a_1 s}{s + b_0}$$

Exempel 1: (fig15)

$$H(s) = -\frac{R_1}{R} \cdot \frac{s}{s + \frac{1}{RC}}$$

(fig16).

Exempel 2: (fig17)

AP-filter: $a_1 = b_1 = 1, a_0 = -a, b_0 = a$:

$$H(s) = \frac{s - a}{s + a}$$

En kretslösning (fig18)

$$H(s) = \frac{u_0}{u_i} = -\frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{s - \frac{R_1}{R_2 RC}}{s + \frac{1}{RC}}$$

Andra ordningens filter

Tecknas generellt som

$$H(s) = \frac{a_2 s^2 + a_1 s + a_0}{b_2 s^2 + b_1 s + b_0}$$

Filtertyp

1. Lågpas: $a_1 = a_2 = 0$

2. Bandpass: $a_2 = a_0 = 0$
3. Högpass: $a_0 = a_1 = 0$
4. Bandspärr: $a_1 = 0$
5. Allpass:

$$H(s) = \frac{b_2 s^2 - b_1 s + b_0}{b_2 s^2 + b_1 s + b_0}$$

LP-filter

$$H(s) = \frac{a_0}{s^2 + b_1 s + b_0}$$

(fig19)

$$H(s) = \frac{u_0}{u_i} = \frac{\frac{K}{R_1 R_2 C_1 C_2}}{s^2 + s \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1-K}{R_2 C_2} \right) + \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

HP-filter

$$H(s) = \frac{a_2 s^2}{s^2 + b_1 s + b_0}$$

(fig20)

$$H(s) = \frac{u_0}{u_i} = \frac{K s^2}{s^2 + s \left(\frac{1}{R_2 C_2} + \frac{1}{R_2 C_1} + \frac{1-K}{R_1 C_1} \right) + \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

Bandpassfilter (BP)

$$H(s) = \frac{a_1 s}{s^2 + b_1 s + b_0} = \frac{A s}{s^2 + B s + \omega_0^2}$$

Med belopp: $|H(s)|_{s=i\omega}$.

$$\begin{aligned} |H(i\omega)| &= \frac{A\omega}{\sqrt{(\omega_0^2 - \omega^2)^2 + (\omega B)^2}} = \frac{A\omega}{B\omega} \cdot \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{1}{\omega B}\right)^2 (\omega_0^2 - \omega^2)^2}} = \\ &= \frac{A}{B} \cdot \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1}{B^2} \left[\frac{\omega_0^2}{\omega} - \omega\right]^2}} \end{aligned} \quad (1)$$

Egenskaper hos $|H(i\omega)|$ för bandpassfiltret.

1.

$$|H(i\omega)|_{\max} = \frac{A}{B}$$

(Kvot mellan koefficienterna för s -term i täljare och nämnare.)

2. Likhet inträffar vid frekvensen $\omega = \omega_0$. Roten ur konstanta termen i nämnarpolynommet.

3. Bandbredden B (fig21). Bandbredd $B = \omega_{\text{ö}} - \omega_{\text{u}}$. Detta erhålls genom att sätta (se ekvation 1).

$$|H(i\omega)| = \frac{A}{B} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}}$$

vilket ger

$$\frac{1}{B^2} \left[\frac{\omega_0^2}{\omega} - \omega \right]^2 = 1$$

Vi får fyra lösningar, två positiva och två negativa. Skillnaden mellan de två positiva lösningarna motsvarar $\omega_{\text{ö}} - \omega_{\text{u}}$ och blir lika med B , alltså koefficienten framför s -termen i nämnarpolynomet.

Exempel (fig22)

$$\frac{u_0}{u_i} = H(s) = - \frac{s R_1 C_2}{s^2 + s \left(\frac{1}{R_1 C_1} + \frac{1}{R_2 C_2} \right) + \frac{1}{R_1 R_2 C_1 C_2}}$$

Ett bekvämt sätt att realisera godtyckliga rationella överföringsfunktioner är att kaskadkoppla *första* och *andra* ordningens länkar. $H(s) = H_1(s) \cdot H_2(s) \cdots H_n(s)$. Varje länk bör då ha hög inimpedans och låg utimpedans, då belastar länkarna ej varandra (poler och nollställen ändras ej som en följd av kaskadkopplingen).