

2006-11-28

Egenskaper i frekvensplanet

□ Ideal integrator. (fig1)

Antag ideal operationsförstärkare, negativ återkoppling $\Rightarrow \varepsilon = 0$.

Strömsummeing vid A: $i_{op} = 0$, $i_1 + i_2 = 0$.

$$\frac{U_{in}}{R} + \frac{U_{ut}}{sC} = 0$$

$$\frac{U_{ut}}{U_{in}} = -\frac{1}{sRC}$$

alternativt $U_{ut}(t) = -\frac{1}{RC} \cdot \frac{1}{s} U_{in}(s)$.

Invers Laplacetransform ger

$$u_{ut}(t) = -\frac{1}{RC} \int_0^t u_{in}(\tau) d\tau + u_0$$

Överföringsfunktion:

$$\frac{U_{ut}}{U_{in}} = -\frac{1}{sRC} = H(s)$$

Frekvensfunktion ($s = i\omega$):

$$H(i\omega) = \frac{-1}{i\omega RC}$$

(fig2). Olämplig koppling i "verkligheten". För $u_{in} = 0$ kommer biasströmmen från operationsförstärkarens utgång vilket gör att kapacitansen laddas upp och u_{ut} kommer att ändras i takt med att spänningen över kapacitansen växer.

□ Ideal derivator

(fig3). Ideal operationsförstärkare. Negativ återkoppling $\Rightarrow \varepsilon = 0$. $i_{op} = 0$. KCL_A:

$$\frac{u_{in}}{sC} + \frac{u_{ut}}{R} = 0$$

$$\frac{u_{ut}}{u_{in}} = -sRC$$

$$u_{ut}(s) = -RC \cdot s U_{in}(s)$$

En derivering!

$$u_{ut}(t) = -RC \frac{du_{in}(t)}{dt}$$

Överföringsfunktion

$$H(s) = \frac{u_{ut}(s)}{u_{in}(s)} = -sRC$$

Frekvensfunktion $H(i\omega) = -i\omega RC$ (fig4).

Kretsen är mycket känslig för brus och störningar av högre frekvens. Dessa oönskade signaler förstärks mycket.

□ Första ordningens lågpasfilter (Användbar itegrator, "integrator med glömska").

Ideal operationsförstärkare, negativ återkoppling, $\varepsilon = 0$. $i_{op} = 0$. Strömsummering vid minus-ingången:

$$\frac{u_{in}}{R_1} + \frac{u_{ut}}{R_2} \parallel \frac{1}{sC} = 0$$

$$R_2 \parallel \frac{1}{sC} = \frac{R_2 \cdot \frac{1}{sC}}{R_2 + \frac{1}{sC}} = \frac{R_2}{1 + R_2 s C}$$

$$\frac{u_{ut}}{u_{in}} = - \frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{1 + s R_2 C}$$

Frekvensfunktion ($s = i\omega$):

$$H(i\omega) = - \frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{1 + i \omega R_2 C}$$

$H(s)$ har en pol i $s = - \frac{1}{R_2 C}$.

Låt oss studera det allmänna uttrycket

$$G(s) = \frac{k}{1 + \frac{s}{\omega_0}}$$

med

$$G(i\omega) = \frac{k}{1 + i \frac{\omega}{\omega_0}}$$

Grafisk beskrivning (fig6). Frekvensfunktion:

$$|G(i\omega)| = \frac{|k|}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2}}$$

$$\arg G = \arg\{k\} - \operatorname{arctan} \frac{\omega}{\omega_0}$$

För vår krets: $K = - \frac{R_2}{R_1}$, $\omega_0 = \frac{1}{R_2 C}$. (fig7).

Utgå ifrån ett linjärt system med överföringsfunktionen $G(s)$ och frekvensfunktionen $G(i\omega)$.

Bodediagrammet: En grafisk presenatation av frekvensfunktionen. Två delar: Amplituddiagram, logaritmisk frekvensskala, logaritmisk amplitudskala [dB]. $|G(i\omega)|_{dB} = 20 \log_{10}|G(i\omega)|$; Fasdiagram, logaritmisk frekvensskala.

Konstruktion: Faktoriser överföringsfunktionen $G(s)$:

$$G(s) = \frac{C_1(s) C_2(s) \cdots C_k(s)}{D_1(s) D_2(s) \cdots D_n(s)}$$

Faktorerna $C_i(s)$ och $D_i(s)$ är

K en konstant, s derivering/integr, $1 + \frac{s}{\omega_1}$ förstagsgradsfaktor, $1 + s \frac{2\alpha}{\omega_2} + \frac{s^2}{\omega_2^2}$ andragradsfaktor.

Amplituddiagram:

$$|G(i\omega)| = \frac{|C_1(i\omega)| \cdot |C_2(i\omega)| \cdots |C_k(i\omega)|}{|D_1(i\omega)| \cdot |D_2(i\omega)| \cdots |D_n(i\omega)|}$$

och uttryck i dB:

$$|G(i\omega)|_{\text{dB}} = |C_1(i\omega)|_{\text{dB}} + |C_2(i\omega)|_{\text{dB}} + \cdots + |C_k(i\omega)|_{\text{dB}} - |D_1(i\omega)|_{\text{dB}} - |D_2(i\omega)|_{\text{dB}} - \cdots - |D_n(i\omega)|_{\text{dB}}$$

Fasdiagram:

$$\arg G(i\omega) = \sum_{i=1}^k \arg C_i(i\omega) - \sum_{i=1}^n \arg D_i(i\omega)$$

Superposition av bidrag från varje delfaktor!

Studera delfaktorer:

- $H(s) = s$, $H(i\omega) = i\omega$. <fig8a> Luting:

$$\left| \frac{G(i 10\omega_1)}{G(i\omega_1)} \right|_{\text{dB}} = 20 \log_{10} \left| \frac{10\omega_1}{\omega_1} \right| = 20$$

Stiger med 20 dB/dekad, alt. stiger med 6 dB/oktav. <fig8b>

- $H(s) = \frac{1}{s}$, $H(i\omega) = \frac{1}{i\omega}$. <fig9a> Lutning: faller med 20 dB/dekad, 6 dB/oktav. <fig9b>.

- $H(i\omega) = K$. <fig10>

- $H(s) = \frac{1}{1 + \frac{s}{\omega_1}}$; $H(i\omega) = \frac{1}{1 + i \frac{\omega}{\omega_1}}$

$$|H(i\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1}\right)^2}}$$

$$\arg H(i\omega) = -\arctan \frac{\omega}{\omega_1} + 2k\pi$$

<fig11>. Maximal avvikelse mellan verklig kurva och asymptot för $\omega = \omega_1$.

$$|H(i\omega)|_{\text{dB}} = \left| \frac{1}{\sqrt{1+1}} \right|_{\text{dB}} = -3\text{dB}$$

ω_1 kallas brytvinkelfrekvens. <fig12>. Maximal avvikelse mellan verklig kurva och asymptotiskt diagram: 5.7° .

- $H(s) = 1 + \frac{s}{\omega_1}$; $H(i\omega) = 1 + i \frac{\omega}{\omega_1}$.

$$|H(i\omega)|_{\text{dB}} = \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1}\right)^2} \right]_{\text{dB}}$$

<fig13>