

# Kann eine R-C-Schaltung verstärken?

In der Rubrik «Watt Ihr Volt» ist im «Elektroniker» Nr. 12/1985 eine Aufgabe gestellt worden, die Dr. Paul Wirz aus 6048 Horw vorgeschlagen hatte. Es sei nochmals kurz rekapituliert, wie diese Aufgabe damals eingeführt wurde:

«Jedem Elektroniker ist es geläufig: zur Verstärkung eines Signals braucht es einen aktiven Vierpol, der mit Röhren oder heute meist mit Transistoren ausgerüstet ist. Reine Spannungsverstärkung ist aber auch erreichbar mit passiven Vierpolen, wenn sie Spulen und Kondensatoren enthalten, z. B. in der Form eines Serienschwingkreises. Ist Verstärkung auch möglich mit einem Vierpol, der ausschließlich Widerstände und Kondensatoren enthält? Dies behauptet der obengenannte Einsender und stellt die Aufgabe Nr. 35:

Aus zwei Widerständen und zwei Kondensatoren soll ein Vierpol gebildet werden, dessen Leerlauf-Ausgangsspannung  $U_{aus}$  grösser ist als die Eingangsspannung  $U_{ein}$ . Wie sieht die Schaltung aus, welche Verstärkung  $|v_u|$  kann theoretisch erreicht werden?»

Und in Nr. 1/1986 des «Elektronikers» ist dann die Lösung vorgestellt worden (Bild 1). Wieder sei zitiert:

«Der Vierpolkenner erblickt darin ein nicht längssymmetrisches überbrücktes T-Glied.

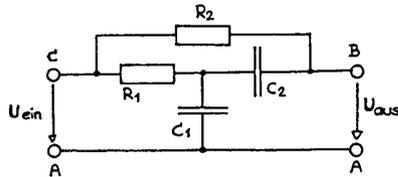


Bild 1 Vierpol in Problem Nr. 35: überbrücktes T-Glied.

Das Maximum von  $|v_u|$  erhalten wir mit

$$R_1 = \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{1}{\omega C_1}$$

und

$$R_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \frac{1}{\omega C_2}$$

Um die Belastung des ersten Gliedes klein zu halten, wählen wir mit grossem Faktor  $k$

$$R_2 = k \cdot R_1 \quad \text{und} \quad C_2 = \frac{1}{k} \cdot C_1.$$

Mit  $k \rightarrow \infty$  ergibt sich das Maximum zu  $|v_u| = 1,1547$ . Mit  $k = 10$  ist noch  $|v_u| = 1,1426$  zu erhalten.»

Diese Aufgabe und ihre Lösung haben Herrn Kurt Steudler, Dozent an der Ingenieurschule Bern HTL, dazu angeregt, dieses Problem eingehend zu analysieren. Hier nun seine Überlegungen:

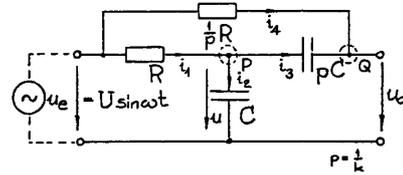


Bild 2 Vierpol nach Bild 1, umgezeichnet. Der Faktor  $k$  ist ersetzt mit  $1/p$ .

## Frequenzgang, Amplitudengang, Phasengang

Am Vierpol (nach Bild 2) seien gesucht der Frequenzgang  $u_a/u_e$  und daraus der Amplitudengang und der Phasengang. Mit den Kirchhoffschen Regeln und mit  $j = \sqrt{-1}$  werden in den Knoten P und Q:

$$P: \frac{u_e - u}{R} = u \cdot j\omega C + (u - u_a) \cdot j\omega p C$$

$$|i_1 = i_2 + i_3$$

$$Q: (u - u_a) \cdot j\omega p C + \frac{u_e - u_a}{R} \cdot p = 0$$

$$|i_3 + i_4 = 0$$

Wir ersetzen den Ausdruck  $\omega RC = 2\pi f RC = K \cdot f$  mit der normierten Kreisfrequenz  $\Omega = f \cdot 2\pi RC$  und erhalten, geordnet, das lineare Gleichungssystem

$$\begin{cases} [1 + j(1+p)\Omega] \cdot u - jp\Omega \cdot u_a = u_e \\ -j\Omega \cdot u + (1+j\Omega) \cdot u_a = u_e \end{cases}$$

mit den Unbekannten  $u$  und  $u_a$ . Aufgelöst nach Sarrus (Cramersche Regel, Determinantenlösung) wird der Frequenzgang:

$$\frac{u_a}{u_e} = \frac{1 + j \cdot (2+p)\Omega}{(1-\Omega^2) + j(2+p)\Omega} \quad (1)$$

Daraus werden für den Amplitudengang

$$a = 20 \lg \left| \frac{u_a}{u_e} \right| \text{ dB}$$

der Betrag

$$\left| \frac{u_a}{u_e} \right| = \sqrt{\frac{1 + (2+p)^2 \Omega^2}{(1-\Omega^2)^2 + (2+p)^2 \Omega^2}} \quad (2)$$

und für den Phasengang  $\varphi \left\{ \frac{u_a}{u_e} \right\}$

$$\varphi = -\arctan \frac{(2+p)\Omega^3}{1 + [(2+p)^2 - 1] \cdot \Omega^2} \quad (3)$$

Das Maximum für  $|u_a/u_e|$  stellt sich dort ein, wo

$$\frac{d}{d\Omega} \left( \left| \frac{u_a}{u_e} \right|(\Omega) \right) \Big|_{\Omega_M} = 0 \text{ wird.}$$

Aus dieser Bestimmungsgleichung ergibt sich

$$(2+p)^2 \Omega_M^4 + 2\Omega_M^2 - 2 = 0 \quad (4a)$$

und daraus

$$\Omega_M = \frac{\sqrt{1 + 2(2+p)^2 - 1}}{(2+p)} \quad (4b)$$

Mit  $p = 0,1$  ( $k = 10$ ) liegt das Maximum für  $|u_a/u_e|$  bei  $\Omega_M = 0,69558$ . Es wird dann  $|u_a/u_e|_{\text{Max}} = 1,1426 \hat{=} +1,158 \text{ dB}$ .

## Praktische Dimensionierung

Mit den Bauelementen  $R = 18 \text{ k}\Omega$  und  $C = 820 \text{ pF}$  wird dieses Maximum erreicht bei einer Frequenz von

$$f_M = \frac{\Omega_M}{2\pi \cdot RC} = \frac{0,69558}{2 \cdot \pi \cdot 18 \cdot 10^3 \cdot 820 \cdot 10^{-12} \text{ s}} = 7,5 \text{ kHz.}$$

Keine Dämpfung ergibt sich für  $\Omega = 0$  und aus  $|u_a/u_e|_{\Omega=0} = 1$  bei  $\Omega_1 = \sqrt{2}$ . Mit den gewählten Bauelementen ist das bei

$$f_1 = \frac{\Omega_1}{2\pi RC} = \frac{1}{\sqrt{2} \pi RC} = 15,25 \text{ kHz}$$

der Fall.

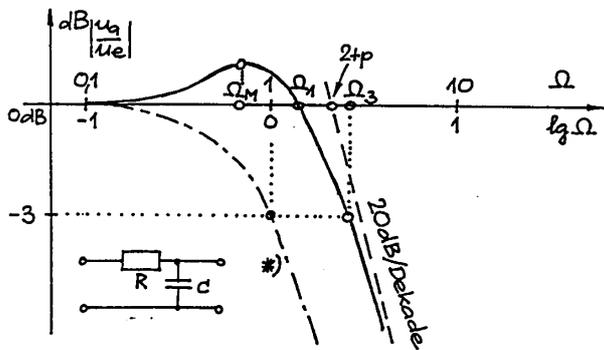


Bild 3 Qualitativer Amplitudengang

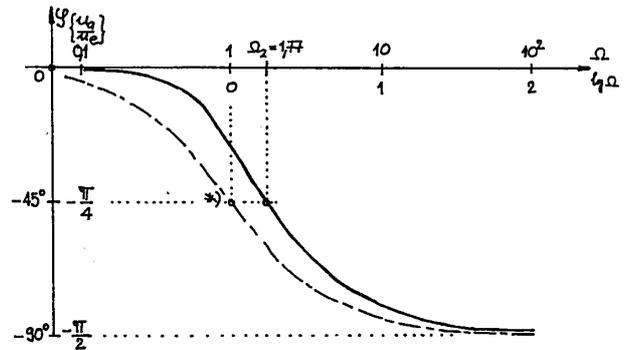


Bild 4 Qualitativer Phasengang

Die Dämpfung

$$-3 \text{ dB} \hat{=} \left| \frac{u_a}{u_e} \right| = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

stellt sich aus

$$\left| \frac{u_a}{u_e} \right|_{\Omega_3} = \frac{1}{\sqrt{2}} \text{ ein bei } \Omega_3 = 2,56172$$

$$\text{mit } \Omega_3^4 - [(2+p)^2 + 2]\Omega_3^2 - 1 = 0 \quad (5a)$$

und daraus

$$\Omega_3 = \sqrt{\frac{[(2+p)^2 + 2] + \sqrt{[(2+p)^2 + 2]^2 + 4}}{2}} \quad (5b)$$

Mit weiterhin  $p = 0,1$  ( $k = 10$ ) liegt der  $-3\text{-dB}$ -Punkt bei  $f_3 = 27,623 \text{ kHz}$ .

Im theoretischen Fall mit  $p = 0$  ( $k \rightarrow \infty$ ) stellen sich ein

$$\left| \frac{u_a}{u_e} \right|_{\text{Max}} \text{ nach (4b) bei } \Omega_M = \frac{1}{\sqrt{2}} = 0,707 \text{ mit } \left| \frac{u_a}{u_e} \right| = \frac{2\sqrt{3}}{3} = 1,154$$

$$\text{und } \left| \frac{u_a}{u_e} \right| = -3 \text{ dB nach (5b) bei } \Omega_3 = \sqrt{3 + \sqrt{10}} = 2,4824$$

Amplitudengang und Phasengang mit  $p = 0,1$  ( $k = 10$ ) sind in Tabelle 1 aufgelistet.

Der Amplitudengang ist qualitativ in Bild 3 dargestellt mit der Asymptote

$$\left| \frac{u_a}{u_e} \right|_A = \frac{2+p}{\Omega}$$

aus (2) für hohe Frequenzen.

$\Omega$	$\left  \frac{u_a}{u_e} \right $	dB $\left  \frac{u_a}{u_e} \right $	$\varphi$ in	
			$^\circ$	rad
0	1	0	0	0
0,69558	1,1426	+1,158	-14,934	-0,2606
1	1,108	+0,89	-25,463	-0,4444
$\sqrt{2} \approx 1,4142$	1	0	-37,219	-0,6496
2,56172	$\frac{1}{\sqrt{2}} \approx 0,707$	-3	-56,487	-0,9859
10	0,208	-13,65	-80,750	-1,4094
100	0,021	-33,56	-89,070	-1,5546
1000	0,002	-53,56	-89,907	$\approx -\frac{\pi}{2}$

Tabelle 1

Mit \*) ist der Frequenzgang für ein einfaches R-C-Glied angedeutet.

Der Phasengang ist qualitativ in Bild 4 dargestellt. Der Winkel  $\varphi = -\pi/4$  ( $\hat{=} -45^\circ$ ) ergibt sich aus (3) an der Stelle  $\Omega_2 = 1,77$  mit  $(2+p)\Omega_2^2 - [(2+p)^2 - 1]\Omega_2^2 - 1 = 0$

Falls die Spannungsüberhöhung von  $+1,158 \text{ dB}$  ohne Belang ist lässt sich mit dem Zusatz von  $1/p \cdot R$  ( $kR = R_2$ ) und  $pC$  ( $1/k \cdot C = C_2$ ) eine höhere Grenzfrequenz  $f_3$  verwirklichen.

### Messanordnung

Für eine Messung kann die Anordnung nach Bild 5 dienen. Mit den angegebenen Werten liegen die gemessenen Frequenzen 10mal tiefer als die vorangehend berechneten Werte (dies wegen  $C = 8,2 \text{ nF}$  statt  $820 \text{ pF}$ ).

Die Ortskurve ist die grafische Darstellung der komplexen Zahl  $u_a/u_e$  mit dem Parameter  $\Omega$  nach (1) in der Gausschen Zahlenebene.

Konjugiert komplex erweitert wird aus (1)

$$\frac{u_a}{u_e} = \frac{(1 - \Omega^2) + (2+p)^2 \Omega^2}{(1 - \Omega^2)^2 + (2+p)^2 \Omega^2} + j \cdot \frac{-(2+p) \cdot \Omega^3}{(1 - \Omega^2)^2 + (2+p)^2 \Omega^2} \quad (6)$$

In den Bildern 3 und 4 sind der gegebene Vierpol und das einfache R-C-Glied einander gegenübergestellt.

Amplitudengang und Phasengang schieben sich im gegebenen spannungsverstärkenden Vierpol zu höheren Frequenzen hin. Der  $-3\text{-dB}$ -Punkt wird bei der 2,56fachen, der Phasenwinkel  $-\pi/4$  ( $\hat{=} -45^\circ$ ) bereits bei der 1,8fachen Frequenz erreicht.

Die Ortskurve des eigenartigen Vierpols mit Spannungsüberhöhung  $|v_u| > 1$  ist in Bild 6 qualitativ gezeigt.

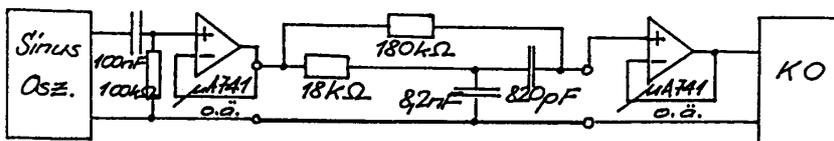


Bild 5 Mögliche Messschaltung mit OpAmp-Ein- und -Auskopplung.

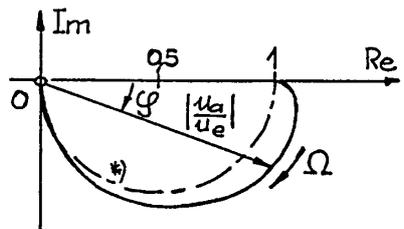


Bild 6 Der Frequenzgang, qualitativ als Ortskurve dargestellt.