

Institut für Biomedizinische Technik,
Karlsruher Institut für Technologie

Fritz-Haber-Weg 1
76131 Karlsruhe
Tel.: 0721/608-42650

Lineare Elektrische Netze

Leiter: Prof. Dr. rer. nat. Olaf Dössel
Tel: 0721 608-42650
Olaf.Doessel@kit.edu

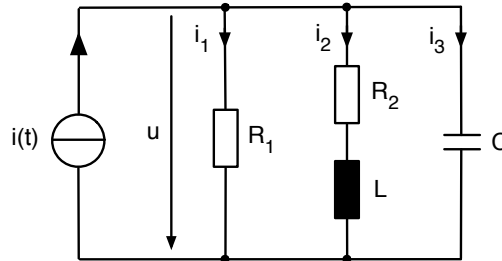
Übungsleiter: Dipl.-Ing. G. Lenis
Tel: 0721 608-45478
Gustavo.Lenis@kit.edu

Übungsblatt Nr. 4: komplexe Zahlen, Ströme, Spannungen, Impedanzen

Aufgabe 1

Gegeben ist folgender Stromkreis mit $R_1 = 10\Omega$, $R_2 = 6\Omega$, $L = 40\mu H$, $C = 1\mu F$. Die Stromquelle erzeugt den Strom $i(t) = 8\cos(\omega t)A$ mit $\omega = 2e5s^{-1}$.

Wenn sinusförmige Spannungen/Ströme vorliegen kann man auf eleganter Art und Weise mit Hilfe der komplexen Zahlen rechnen.



- (a) Wandeln Sie zunächst die Stromquelle in ihre komplexe Darstellung um. Verwenden Sie dabei die komplexe Exponentialfunktion. Am Ende soll der reelle Strom $i(t)$ durch den Realteil des komplexen Stromes $\underline{i}(t)$ angegeben werden können ($Re\{\underline{i}(t)\} = i(t)$).
- (b) Wandeln Sie die Bauteile in ihre komplexe Darstellung um. Bestimmen Sie Real- und Imaginärteil der Bauteilimpedanzen.
- (c) Berechnen Sie die reelle Spannung $u(t)$ und die reellen Ströme $i_1(t)$, $i_2(t)$ und $i_3(t)$.
Geben Sie die Größen in Abhängigkeit von nur einer Kosinus-Funktion an.

Lösung:

- (a) Berechnen der Real- und Imaginärteile der Bauteilimpedanzen und der Stromquelle:

- Stromquelle: $i(t) = 8\cos(\omega t)A \rightarrow \underline{i}(t) = 8e^{j\omega t}A$

(wir nehmen an: rein reell, d.h. der Imaginärteil wird nicht beachtet).

- Widerstände: ebenfalls rein reell, d.h. Imaginärteil und Phase gleich null

- Induktivität/Spule: $\underline{Z}_L = j\omega L = j200000s^{-1} \cdot 40\mu H = j8\Omega$

($Re\{\underline{Z}\} = 0\Omega$, $Im\{\underline{Z}\} = 8\Omega \Rightarrow$ Phase: 90°)

- Kondensator: $\underline{Z}_C = \frac{1}{j\omega C} = -j\frac{1}{\omega C} = -j\frac{1}{200000s^{-1} \cdot 1\mu F} = -j5\Omega$

($Re\{\underline{Z}\} = 0\Omega$, $Im\{\underline{Z}\} = -5\Omega \Rightarrow$ Phase: -90°)

- (b) Der Ersatzwiderstand der Gesamtschaltung:

$$\begin{aligned} \underline{Z} &= R_1 \parallel (R_2 + \underline{Z}_L) \parallel \underline{Z}_C \\ &= \frac{R_1(R_2 + \underline{Z}_L)\underline{Z}_C}{R_1(R_2 + \underline{Z}_L) + R_1\underline{Z}_C + (R_2 + \underline{Z}_L)\underline{Z}_C} \\ &= \frac{10(6 + j8)(-j5)}{10(6 + j8) + 10(-j5) + (6 + j8)(-j5)}\Omega \\ &= \frac{400 - j300}{100}\Omega = (4 - j3)\Omega \end{aligned}$$

$$\arg(\underline{Z}) = -\arctan\left(\frac{3}{4}\right) \approx -36.87_{deg}$$

$$|\underline{Z}| = \sqrt{4^2 + 3^2} = 5$$

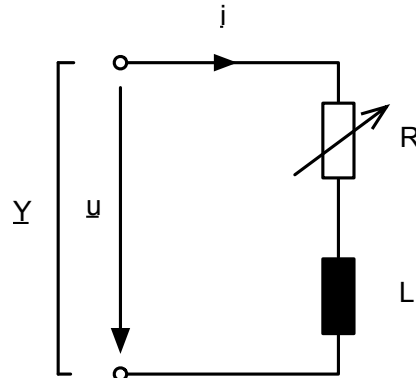
$$\begin{aligned}\underline{u}(t) &= \underline{Z} \cdot \underline{i}(t) = 5e^{j36.87_{deg}} \cdot 8e^{j\omega t} V \\ &= 40e^{j(\omega t - 36.87_{deg})} V = 40e^{j(\omega t - 0.64_{rad})} V \\ u(t) &= \operatorname{Re}\{\underline{u}(t)\} = \operatorname{Re}\{40e^{j(\omega t - 0.64_{rad})} V\} = 40\cos(\omega t - 0.64_{rad}) V\end{aligned}$$

Ströme:

$$\begin{aligned}i_1(t) &= \frac{u(t)}{R_1} = \frac{40\cos(\omega t - 0.64_{rad})}{10} A = 4\cos(\omega t - 0.64_{rad}) A \\ i_2(t) &= \frac{\underline{u}(t)}{R_2 + \underline{Z}_L} = \frac{40e^{j(\omega t - 0.64_{rad})}}{6 + j8} A = \frac{40e^{j(\omega t - 0.64_{rad})}}{10e^{j0.93_{rad}}} A \\ &= 4e^{j(\omega t - 1.57_{rad})} A = 4e^{j(\omega t - \frac{\pi}{2})} A \\ i_2(t) &= \operatorname{Re}\{i_2(t)\} = 4\cos\left(\omega t - \frac{\pi}{2}\right) A \\ i_3(t) &= \frac{\underline{u}(t)}{\underline{Z}_C} = \frac{40e^{j(\omega t - 0.64_{rad})}}{-j5} A = \frac{40e^{j(\omega t - 0.64_{rad})}}{5e^{-j\frac{\pi}{2}}} A \\ &= 8e^{j(\omega t + 0.93_{rad})} A \\ i_3(t) &= \operatorname{Re}\{i_3(t)\} = 8\cos(\omega t + 0.93_{rad}) A\end{aligned}$$

Aufgabe 2

An der Serienschaltung aus einer verlustfreien Spule der Induktivität L und einem veränderbaren ohmschen Widerstand R liegt eine sinusförmige Wechselspannung u mit der Amplitude \hat{U} , der Phase π und der Kreisfrequenz ω_0 .



$$\begin{aligned}\omega_0 L &= 10 \Omega \\ \hat{U} &= 10 \text{ V} \cdot e^{j\pi} \\ R &\in [0 \dots \infty) \Omega\end{aligned}$$

- (a) Wie groß ist der Zeiger des Klemmenstroms \underline{i} , wenn der Widerstand R auf 0Ω eingestellt wird? Geben Sie den Betrag des Zeigers und seine Phase φ zahlenmäßig an.

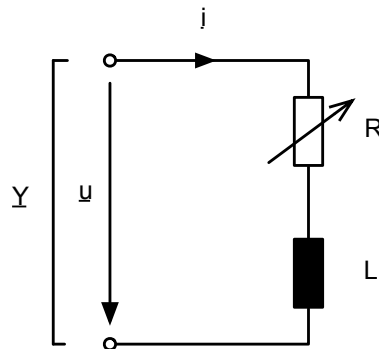
Hinweis : Berechnen Sie den komplexen Strom \underline{i} , d.h. wenden Sie das Ohmsche Gesetz an, wobei der komplexe Strom durch die komplexe Spannung und die komplexe Impedanz ($R = 0 \Omega \Rightarrow \underline{Z} = \underline{Z}_L$) definiert wird. Die für die Rechnung benötigten Information finden sich in Kapitel 4.4.

- (b) Berechnen Sie allgemein die Admittanz \underline{Y} als Funktion von ω_0 , R und L . Geben Sie Imaginär- (B) und Realteil (G) getrennt an.

Hinweis : Die Admittanz \underline{Y} ist das Reziproke zur Impedanz \underline{Z} . Berechnen Sie also zuerst die Impedanz und bilden Sie dann den Kehrwert. Um G und B zu bestimmen, müssen Sie eventuell komplex-konjugiert erweitern.

- (c) Für welchen Wert von R nimmt die Schaltung die maximale Wirkleistung P_{max} auf? Wie groß ist dieses P_{max} ?

Lösung:



- (a) Für $R = 0\Omega$ verbleibt nur noch die komplexe Impedanz $\underline{Z} = j\omega L = j10\Omega$ im Stromkreis. Die komplexe Amplitude des Stroms \underline{i} berechnet sich über den Ohmschen Zusammenhang von Spannung und Impedanz:

$$\hat{\underline{i}} = \frac{\hat{\underline{U}}}{\hat{\underline{Z}}} = \frac{10V \cdot e^{j\pi}}{j10\Omega} = -j1Ae^{j\pi} = e^{-j\frac{\pi}{2}}1Ae^{j\pi} = 1Ae^{j\frac{\pi}{2}}$$

Daraus können Betrag und Phasenwinkel direkt abgelesen werden:

$$|\hat{\underline{i}}| = 1A \text{ bzw. } \arg(\hat{\underline{i}}) = \frac{\pi}{2}$$

- (b) Die Impedanz der Gesamtschaltung besteht aus der Reihenschaltung von Spule und Widerstand:

$\underline{Z} = R + j\omega L$ und somit $\underline{Y} = \frac{1}{R + j\omega L}$. Für die Bestimmung von Real- und Imaginärteil muss der Bruch konjugiert-komplex erweitert werden:

$$\underline{Y} = \frac{1}{R + j\omega L} = \frac{R - j\omega L}{(R + j\omega L)(R - j\omega L)} = \frac{R - j\omega L}{R^2 + (\omega L)^2}$$

$$\operatorname{Re}\{\underline{Y}\} = \frac{R}{R^2 + (\omega L)^2} \quad (\text{Wirkleitwert})$$

$$\operatorname{Im}\{\underline{Y}\} = -\frac{\omega L}{R^2 + (\omega L)^2} \quad (\text{Blindleitwert})$$

- (c) Die Scheinleistung kann sowohl über die komplexen Zeiger als auch über deren Effektivwerte berechnet werden. Letztere lassen sich aus den Zeigern durch eine Division durch $\sqrt{2}$ gewinnen. : $\underline{U}_{eff} = \frac{\hat{\underline{U}}}{\sqrt{2}}$. Das ist auch der Wert, den ein Messinstrument bei einer Wechselstrommessung anzeigt.

$$\begin{aligned} \underline{S} &= \underline{U} \underline{I}^* \\ &= \frac{\hat{\underline{U}}}{\sqrt{2}} \cdot \frac{\hat{\underline{i}}^*}{\sqrt{2}} = \frac{1}{2} \hat{\underline{U}} \left(\frac{\hat{\underline{U}}}{\hat{\underline{Z}}} \right)^* = \frac{1}{2} |\hat{\underline{U}}|^2 \underline{Y}^* \\ &= \frac{1}{2} |\hat{\underline{U}}|^2 \frac{R + j\omega L}{R^2 + (\omega L)^2} \end{aligned}$$

Die Wirkleistung P ist der Realteil von \underline{S} : $P = \frac{|\hat{\underline{U}}|^2 \cdot R}{2[R^2 + (\omega L)^2]}$,

(die Blindleistung Q der Imaginärteil: $Q = \frac{|\hat{\underline{U}}|^2 \cdot \omega L}{2[R^2 + (\omega L)^2]}$)

Die Wirkleistung ist also eine Funktion von R . Das Maximum lässt sich daher durch die Nullstellen der ersten Ableitung bestimmen.

$$\begin{aligned} \frac{dP}{dR} \stackrel{!}{=} 0 &= \frac{|\hat{U}|^2 \cdot 2[R^2 + (\omega_0 L)^2] - |\hat{U}|^2 R \cdot 2(2R)}{4[R^2 + (\omega_0 L)^2]^2} \\ &= \frac{|\hat{U}|^2 \cdot [R^2 + (\omega_0 L)^2] - |\hat{U}|^2 R \cdot (2R)}{2[R^2 + (\omega_0 L)^2]^2} \end{aligned}$$

Nullstelle(n) des Zählers:

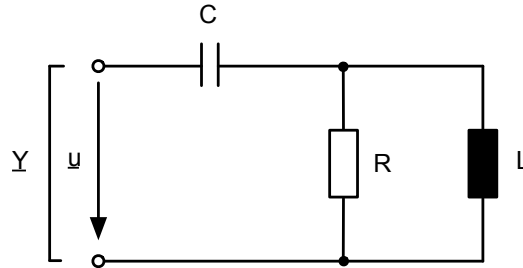
$$\begin{aligned} 0 &= |\hat{U}|^2 \cdot [R^2 + (\omega_0 L)^2] - |\hat{U}|^2 R \cdot (2R) \\ &= [R^2 + (\omega_0 L)^2] - R \cdot (2R) = -R^2 + (\omega_0 L)^2 \\ R^2 &= (\omega_0 L)^2 \\ R &= \omega_0 L \end{aligned}$$

Substituieren von $\omega_0 L$ in der Gleichung von P und einsetzen der gegebenen Zahlenwerte:

$$P_{max} = \frac{100V^2 \cdot 10\Omega}{2(200\Omega^2)} = \frac{1000}{400}W = 2.5W$$

Aufgabe 3

Gegeben ist der abgebildete Zweipol aus einer verlustfreien Spule mit der Induktivität L , einem verlustfreien Kondensator mit der Kapazität C und einem ohmschen Widerstand R .



- (a) Berechnen Sie die komplexe Impedanz $\underline{Z}(j\omega)$, d.h. die Schaltung von links gesehen, den Realteil $\text{Re}\{\underline{Z}(j\omega)\}$ in allgemeiner Form, d.h. in Abhängigkeit von R , C , L und ω .

Der Zweipol wird nun von einer Wechselspannung mit dem komplexen Effektivwert $\underline{U} = (6 - j2)V$ und der Kreisfrequenz ω_1 gespeist. Bei ω_1 ist $\underline{Z} = (3 + j2)\Omega$.

Bestimmen Sie:

- (b) die reelle Amplitude \hat{i} und die Phase φ des Stromes im Kondensator.
Hinweis : die Grundlagen dafür vermittelt Kap. 4.4.
- (c) die vom Zweipol aufgenommene Wirkleistung P , Blindleistung Q und Scheinleistung S .
Hinweis : Lesen Sie eventuell hierzu Kap. 5.5.

Lösung:

- (a) Berechnen des Gesamtwiderstandes:

$$\begin{aligned}\underline{Z} &= \underline{Z}_C + (R \parallel \underline{Z}_L) = \frac{1}{j\omega C} + \frac{R \cdot j\omega L}{R + j\omega L} \\ &= \frac{1}{j\omega C} + \frac{j\omega LR(R - j\omega L)}{(R + j\omega L)(R - j\omega L)} \\ &= -j\frac{1}{\omega C} + \frac{j\omega LR(R - j\omega L)}{R^2 + (\omega L)^2} \\ &= \frac{R(\omega L)^2}{R^2 + (\omega L)^2} + j\left(\frac{\omega LR^2}{R^2 + (\omega L)^2} - \frac{1}{\omega C}\right)\end{aligned}$$

- (b) Betrag und Phase des Stromes können auf zwei Arten bestimmt werden.

$$\begin{aligned}\hat{\underline{I}} &= \frac{\hat{\underline{U}}}{\underline{Z}} = \frac{\sqrt{2}(6-j2)V}{(3+j2)\Omega} \\ &= \sqrt{2} \frac{(6-j2)(3-j2)}{(3+j2)(3-j2)} A = \sqrt{2} \frac{18-j12-j6-4}{9+4} A \\ &= \frac{\sqrt{2}}{13} (14-j18) A\end{aligned}$$

- i) Durch Erweitern des Bruches mit dem konjugiert-komplexen des Nenners lassen sich direkt Betrag und Phase ablesen:

$$\begin{aligned}|\hat{\underline{I}}| &= \frac{\sqrt{2}}{13} \sqrt{14^2 + 18^2} A = \frac{\sqrt{2}}{13} \sqrt{520} A \approx 2.48 A \\ \arg(\hat{\underline{I}}) &= -\arctan\left(\frac{18}{14}\right) \approx -0.91_{rad}\end{aligned}$$

- ii) Zuerst werden Zähler und Nenner in Polardarstellung umwandelt. Dann werden die Rechenregeln für die Division von komplexen Zahlen angewandt:

$$\begin{aligned}\hat{\underline{I}} &= \frac{\hat{\underline{U}}}{\underline{Z}} = \frac{\sqrt{2}(6-j2)V}{(3+j2)\Omega} = \sqrt{2} \frac{\sqrt{6^2+2^2} e^{j(-\arctan(\frac{2}{6}))}}{\sqrt{3^2+2^2} e^{j(\arctan(\frac{2}{3}))}} A \\ &\approx \sqrt{2} \frac{\sqrt{40} e^{-j0.32_{rad}}}{\sqrt{13} e^{j0.59_{rad}}} A = \sqrt{\frac{80}{13}} e^{j(-0.32_{rad}-0.59_{rad})} A \\ &= 2.48 e^{-j0.91_{rad}} A\end{aligned}$$

- (c) Aus der komplexen Leistung \underline{S} lassen sich Wirkleistung P und Blindleistung Q ablesen. Daher zuerst die Berechnung von \underline{S} :

$$\begin{aligned}\underline{S} &= \frac{1}{2} \hat{\underline{U}} \hat{\underline{I}}^* = \frac{1}{2} \sqrt{2} \underline{U} \cdot \sqrt{2} \underline{I}^* = \underline{U} \underline{I}^* = \frac{|\underline{U}|^2}{\underline{Z}^*} \\ &= \frac{(6^2+2^2)}{3-j2} VA = \frac{40(3+j2)}{(3-j2)(3+j2)} VA = \frac{40}{13} (3+j2) VA \\ &= \left(\frac{120}{13} + j \frac{80}{13} \right) VA\end{aligned}$$

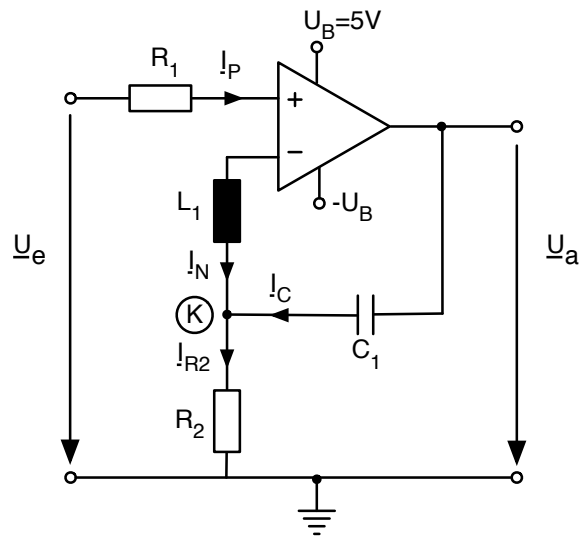
Die Scheinleistung ist ihr Betrag:

$$S = |\underline{S}| = \sqrt{\frac{120^2 + 80^2}{169}} VA \approx 11.1 VA$$

Die Wirkleistung P ist der Realteil von \underline{S} : $P = \frac{120}{13} W \approx 9.23 W$, die Blindleistung Q der Imaginärteil von \underline{S} : $Q = \frac{80}{13} var \approx 6.15 var$

Aufgabe 4

Gegeben sei folgendes Netzwerk:



- (a) Nennen Sie 3 Regeln beim Umgang mit OP-Schaltungen.
- (b) Stellen Sie die Knotengleichung für (K) auf.
- (c) Bestimmen Sie \underline{U}_{L1} und \underline{U}_{R2} in Abhängigkeit von \underline{I}_C .
- (d) Bestimmen Sie \underline{U}_C und die Phase der Spannung \underline{U}_a am Ausgang für $\underline{U}_e = 1mV$, $R_2 = 250\Omega$ und $C_1 = 63nF$ bei $f = 10kHz$.
Rechnen Sie zunächst allgemein und setzen Sie erst zum Schluss die Zahlenwerte ein.
- (e) Wie verhält sich die Phase der Spannung \underline{U}_a , wenn ω gegen Null geht?
- (f) Wodurch wird die Amplitude des Ausgangssignals limitiert und welchen Wert kann sie im vorliegenden Fall maximal annehmen?

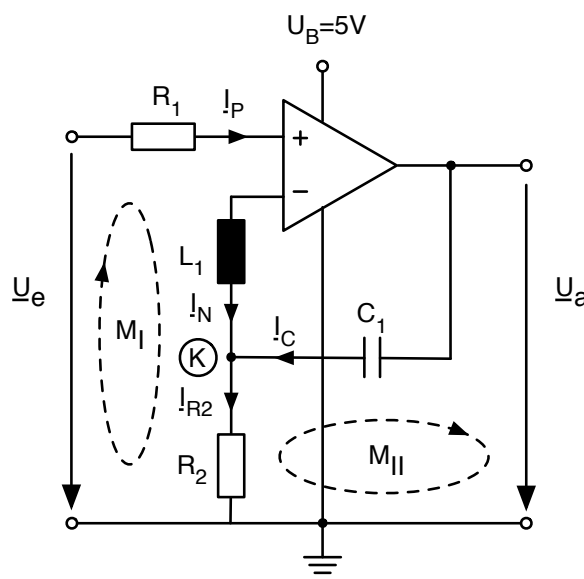
Lösung:

- (a) - keine Masche durch den OP
 - $U_d \approx 0$
 - keine Ströme in den OP
- (b) Die Knotengleichung für K lautet: $\underline{I}_C + \underline{I}_N - \underline{I}_{R2} = 0$
 Da keine Ströme in den OP fließen (s.a) ist $\underline{I}_N = 0$ und somit verein-

facht sich der Term zu

$$\begin{aligned}\underline{I}_C - \underline{I}_{R_2} &= 0 \\ \underline{I}_C &= \underline{I}_{R_2}\end{aligned}$$

- (c) Da $\underline{I}_N = 0$ ist, fällt über der Spule keine Spannung ab, d.h. $\underline{U}_{L_1} = 0$. Die Spannung über R_2 lässt sich über das Ohmsche Gesetz bestimmen:
 $\underline{U}_{R_2} = \underline{I}_{R_2} \cdot R_2$
- (d) Für die Bestimmung des Zusammenhangs zwischen Ein- und Ausgang können Maschen verwendet werden.



$$\begin{aligned}M_I : \underline{U}_e &= R_1 \underline{I}_P + \underline{Z}_L \underline{I}_N + R_2 \underline{I}_{R_2} \\ M_{II} : \underline{U}_a &= R_2 \underline{I}_{R_2} + \underline{Z}_C \underline{I}_C = R_2 \underline{I}_{R_2} + \underline{Z}_C \underline{I}_{R_2} = (R_2 + \underline{Z}_C) \underline{I}_{R_2}\end{aligned}$$

Anwenden der Ergebnisse aus b) und Auflösen von M_I nach \underline{I}_{R_2}

$$\begin{aligned}\underline{U}_e &= R_1 \underline{I}_P + \underline{Z}_L \underline{I}_N + R_2 \underline{I}_{R_2} \\ &= R_2 \underline{I}_{R_2} (= \underline{U}_{R_2}) \\ \underline{I}_{R_2} &= \frac{\underline{U}_e}{R_2}\end{aligned}$$

Für \underline{U}_C gilt dann:

$$\underline{U}_C = \underline{I}_{R_2} \cdot \underline{Z}_C = \frac{\underline{U}_e}{R_2} \cdot \frac{1}{j\omega C_1} \approx -j1 \text{ mV}$$

Setzt man dies in M_{II} ein, so ergibt sich

$$\begin{aligned}
 \underline{U}_a &= (R_2 + \underline{Z}_C) \underline{I}_{R_2} = (R_2 + \underline{Z}_C) \frac{\underline{U}_e}{R_2} \\
 \underline{U}_a &= \frac{R_2 + \underline{Z}_C}{R_2} \underline{U}_e \\
 &= \frac{R_2 + \frac{1}{j\omega C_1}}{R_2} \underline{U}_e = \frac{j\omega C_1 R_2 + 1}{j\omega C_1 R_2} \underline{U}_e = \left(1 + \frac{1}{j\omega C_1 R_2}\right) \underline{U}_e \\
 &= \left(1 - j \frac{1}{\omega C_1 R_2}\right) \underline{U}_e
 \end{aligned}$$

Einsetzen der Zahlwerte

$$\begin{aligned}
 \underline{U}_a &= \left(1 - j \frac{1}{2\pi \cdot 10\text{kHz} \cdot 63\text{nF} \cdot 250\Omega}\right) 1\text{mV} \\
 &\approx (1 - j1)\text{mV}
 \end{aligned}$$

Der Winkel zwischen Real- und Imaginärteil von \underline{U}_a beträgt somit $-\pi/4$ bzw. -45° .

- (e) Dieser Aufgabenteil lässt sich mit Hilfe des Zwischenergebnisses aus d) beantworten:

$$\underline{U}_a = \left(1 - j \frac{1}{\omega C_1 R_2}\right) \underline{U}_e$$

In diesem Term geht der Imaginärteil für $\omega \rightarrow 0$ gegen minus Unendlich und die Phase daher gegen -90° .

- (f) Die maximale Ausgangsspannung des OPs wird durch die Versorgungsspannung limitiert, in diesem Fall (s. Schaltbild) also $\pm 5\text{V}$.