## Sinusförmige Strom- und Spannungsverläufe

# Anwendungen von Sinusförmigen Spannungsverläufen

1

### Verwendung elektrischer Energie



Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl

### Elektromotoren



Quelle: http://de.wikipedia.org

### Kommunikationstechnik: Radio - Mobilfunk - Telefon



Quelle: http://de.wikipedia.org

## Vorteil von Wechselstrom gegenüber Gleichstrom

- Transformation verschiedener Spannungsebenen
- Schaltvorgang möglich
- Signalübertragung mittels elektro-magnetischer Wellen
- Informationsübertragung im Frequenzmultiplex (mehrere parallele Kanäle)

# Beschreibung Sinusförmiger Schwingungen

## Sinusförmiger Spannungsverlauf über der Zeit



7

### Mathematische Beschreibung einer Sinus-Funktion

 $f(x) = \sin(x)$ 

Eigenschaften der Sinus-Funktion

- Argument x ist ein Winkel im Bogenmaß
- Funktion ist periodisch alle Vielfachen von  $2\pi$  (entspricht  $360^\circ$ )
- Nullstellen Vielfachen von  $\pi$  (entspricht  $180^\circ$ )



### Mathematische Beschreibung von Schwingungen als Zeitsignal I

Normierung des Argumentes auf Periodendauer:  $x = rac{t}{T} \cdot 2\pi$ 

$$y(t) = \hat{Y} \cdot \sin\left(2\pi \cdot rac{t}{T}
ight) = \hat{Y} \cdot \sin\left(2\pi f \cdot t
ight)$$

Parameter der Schwingung

- Amplitude:  $\hat{Y}$
- Periodendauer:  $T = \frac{1}{f}$
- Frequenz (Schwingungen pro Sekunde):  $f = rac{1}{T}$



### Mathematische Beschreibung von Schwingungen als Zeitsignal II

Zeitliche Verschiebung der Sinus-Funktion um Offset  $t_0$ 

$$egin{aligned} y(t) &= \hat{Y} \cdot \sin\left(2\pi f \cdot (t-t_0)
ight) = \hat{Y} \cdot \sin\left(2\pi f \cdot t - 2\pi f \cdot t_0
ight) ) = \hat{Y} \cdot \sin\left(2\pi f \cdot t - 2\pi \cdot rac{t_0}{T}
ight) = \ &= \hat{Y} \cdot \sin\left(2\pi f \cdot t + arphi_0
ight) \end{aligned}$$

Zeit-Offset als Phasenwinkel

$$arphi_0 = -2\pi \cdot f \cdot t_0 = -2\pi \cdot rac{t_0}{T}$$
 .



## Sinusförmige Schwingung als Projektion eines drehenden Zeigers



Allgemeine Beschreibung von sinusförmigen Strömen oder Spannungen

$$y(t) = \hat{Y} \sin(arphi(t))$$
 mit  $arphi(t) \in [0, \, 2\pi[$ 

Projektion der Drehung eines Zeigers mit zeitveränderlichem Winkel arphi(t)

– Kreisfrequenz: 
$$\omega=2\pi f=rac{2\pi}{T}$$

## Interpretation des zeitveränderlichen Drehzeigers

Übliche Beschreibung des zeitveränderlichen Winkels  $\varphi(t)$  im *Bogenmaß* (mit Einheit *Radiant*):

$$arphi(t)\in [0\dots 2\pi] \qquad [arphi(t)]=\mathrm{rad}$$

Zeitliche Änderung des Winkels ist konstant und wird als *Winkelgeschwindigkeit* oder *Kreisfrequenz* bezeichnet:

$$\omega = rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} arphi(t) \qquad [\omega] = rac{\mathrm{rad}}{\mathrm{s}}$$

Initialer Winkel beit = 0 wird als *Phasenwinkel* bezeichnet:

$$arphi(t=0)=arphi_0$$

Somit gilt für den zeitlich veränderlichen Winkel

$$arphi(t) = \omega t + arphi_0$$



### Periodendauer - Frequenz - Kreisfrequenz



## Charakteristische Parameter einer sinusförmigen Schwingung

Allgemeine Beschreibung einer sinusförmigen Schwingung

 $y(t) = \hat{Y} \sin(\omega t + arphi_0)$ 

Charakteristische Parameter

- Amplitude:  $\hat{Y}$
- Kreisfrequenz:  $\omega = 2\pi f = rac{2\pi}{T}$
- Phasenwinkel:  $\varphi_0$
- Periodendauer:  $T = \frac{1}{f} = \frac{2\pi}{\omega}$
- Frequenz:  $f=rac{\omega}{2\pi}=rac{1}{T}$



### Beschreibung sinusförmiger Schwingungen in der Ebene

Ortsvektor des Drehzeigers in der 2D-Ebene

$$ec{y}(t) = egin{pmatrix} ullet y_1(t) \ ullet y_2(t) \end{pmatrix} = egin{pmatrix} \hat{Y} \cdot \cos\left(arphi(t)
ight) \ \hat{Y} \cdot \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} \end{pmatrix} = \hat{Y} \cdot egin{pmatrix} \cos\left(arphi(t)
ight) \ \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} = \hat{Y} \cdot egin{pmatrix} \cos\left(arphi(t)
ight) \ \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} \end{pmatrix} = \hat{Y} \cdot egin{pmatrix} \cos\left(arphi(t)
ight) \ \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} \end{bmatrix} = \hat{Y} \cdot egin{pmatrix} \cos\left(arphi(t)
ight) \ \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} \end{bmatrix} = \hat{Y} \cdot egin{pmatrix} \cos\left(arphi(t)
ight) \ \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} \end{bmatrix} = \hat{Y} \cdot egin{pmatrix} \cos\left(arphi(t)
ight) \ \sin\left(arphi(t)
ight) \end{pmatrix} \end{bmatrix}$$



### Beschreibung sinusförmiger Schwingungen in der komplexen Ebene

Dreh-Zeiger in der komplexen Zahlenebene:

$$\underline{y}(t) = \hat{Y} \cdot \cos(\omega t + arphi_0) + \hat{Y} \cdot \mathrm{j} \sin(\omega t + arphi_0) = \hat{Y} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t + arphi_0)}$$

Zusammenhang zum reellen zeitabhängigen Schwingungsverlauf ergibt sich mittels:

 $y(t) = \operatorname{Im} \left\{ \underline{y}(t) 
ight\} = \hat{Y} \sin(\omega t + arphi_0)$ 

Der komplexe Drehzeiger wird auch als *Phasor* bezeichnet.



### Eigenschaften der Phasordarstellung von Schwingungen

Vorteil der Phasordarstellung

Amplituden- und Phasenbeziehungen zwischen verschiedenen Schwingungen sind leichter ersichtlich.

Nachteil der Phasordarstellung

Die Vorstellung von rotierenden Zeigern ist gewöhnungsbedürftig und schwierig zu skizzieren.



Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl

# Anwendung der Phasoren auf Widerstand, Kondensator und Induktivität

## Zusammenhang von Spannung und Strom bei einem Ohm'schen Widerstand

Zusammenhang zwischen Spannung und Strom ergibt sich über Ohm'sche Gesetz:





Beim Ohm'schen Widerstand folgen Spannung und Strom der gleichen Sinus-Funktion.



## Zusammenhang von Spannungs- und Stromphasoren bei einem Ohm'schen Widerstand

Für den Spannungs- und Stromphasor gilt

$$egin{aligned} & \underline{u}_R(t) = \underline{u}(t) = \hat{U} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \ & \\ & \underline{i}_R(t) = rac{\hat{U}}{R} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \end{aligned}$$

Spannungs- und Stromphasor sind phasengleich, womit ebenfalls das Ohm'sche Gesetz gilt:

$$\frac{\underline{u}_{R}(t)}{\underline{i}_{R}(t)}=R$$

### Spannungs- und Stromverlauf am Ohm'schen Widerstand



## Zusammenhang zwischen Spannung und Strom am Kondensator

Betrachtung der reellen Verläufe von Spannung und Strom am Kondensator

$$egin{aligned} &u_C(t) = u(t) = \hat{U}\sin(\omega t) \ &i_C(t) = Crac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}u_C(t) = \hat{U}\cdot\omega C\cdot\cos(\omega t) \end{aligned}$$

Phasenverschiebung zwischen Strom und Spannung am Kondensator



 $u(t)=\hat{U}\sin(\omega t)$  ,

 $C = \begin{bmatrix} u_C(t) \\ u_C(t) \end{bmatrix}$ 

### Zusammenhang zwischen Spannungs- und Stromphasoren am Kondensator

Für den Spannungs- und Stromphasor gilt

$$\underline{u}_C(t) = \underline{u}(t) = \hat{U} e^{j\omega t}$$
  
 $\underline{i}_C(t) = C \cdot \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \underline{u}_C(t) = C \cdot \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \hat{U} e^{j\omega t} = C \cdot j\omega \cdot \hat{U} e^{j\omega t} = C \cdot j\omega \cdot \underline{u}_C(t)$ 

Bei Betrachtung von Phasoren kann der Differentialoperator  $\frac{d}{dt}$  durch Multiplikation mit j $\omega$  ersetzt werden.

$$rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \longrightarrow \mathrm{j}\omega$$

Damit ergibt sich ein konstantes Verhältnis aus Spannungs- und Stromphasor

$$rac{\underline{u}_C(t)}{\underline{i}_C(t)} = rac{1}{\mathrm{j}\omega C} = \underline{Z}_C$$

Dieses Verhältnis wird als Impedanz bezeichnet und lässt sich als komplexer Widerstand interpretieren.

Ein komplexer Leitwert wird als Admittanz  $\underline{Y}_C$  bezeichnet.

### Reele Zeitverläufe im Vergleich mit komplexen Drehzeigern



## Vergleich von Spannungs- und Stromphasor beim Kondensator

Vergleich der Phasenbeziehung zwischen Spannung und Strom beim Kondensator

$$egin{aligned} & \underline{u}_C(t) = \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} = \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t+0)} \ & \\ & \underline{i}_C(t) = \mathrm{j}\omega C \cdot \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} = \mathrm{e}^{\mathrm{j}\frac{\pi}{2}} \cdot \omega C \cdot \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} = \omega C \cdot \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t+\frac{\pi}{2})} \end{aligned}$$

Multiplikation mit der imaginären Einheit j bewirkt eine Drehung des Phasors um  $\frac{\pi}{2}$  oder 90° in mathematisch positiver Richtung, d.h. nach links. Somit eilt beim Kondensator der Stromzeiger dem Spannungszeiger um  $\frac{\pi}{2}$  oder 90° voraus.



## Zusammenhang zwischen Strom und Spannung an einer Induktivität

Erregung der Induktivität mit einer Stromquelle

$$i(t) = \hat{I}\sin(\omega t)$$

Betrachtung der reelen Verläufe von Strom und Spannung:

$$egin{aligned} &i_L(t)=i(t)=\hat{I}\sin(\omega t)\ &u_L(t)=Lrac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}i_L(t)=\hat{I}\cdot\omega L\cdot\cos(\omega t) \end{aligned}$$

Phasenverschiebung zwischen Strom und Spannung bei einer Induktivität





Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl

### Zusammenhang zwischen Strom- und Spannungsphasor an einer Induktivität

Für den Strom- und Spannungsphasor gilt:

$$egin{aligned} & \underline{i}_L(t) = \underline{i}(t) = \hat{I} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \ & \underline{u}_L(t) = L \cdot rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \underline{i}_L(t) \end{aligned}$$

Auch hier lässt sich der Differentialoperator  $\frac{d}{dt}$  durch j $\omega$  ersetzen:

$$\underline{u}_L(t) = L \cdot \mathrm{j}\omega \cdot \underline{i}_L(t) = \mathrm{j}\omega L \cdot \underline{i}_L(t)$$

Damit gilt für den komplexen Widerstand oder die Impedanz der Induktivität

$$rac{\underline{u}_L(t)}{\underline{i}_L(t)} = \underline{Z}_L = \mathrm{j}\omega L$$

### Vergleich der reelen Zeitverläufe mit Phasoren an einer Induktivität



## Verlgeich von Strom- und Spannungsphasor bei der Induktivität

Vergleich der Phasenbeziehung zwischen Strom und Spannung an der Induktivität

$$egin{aligned} & \underline{i}_L(t) = \underline{i}(t) = \hat{I} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t + 0)} \ & \underline{u}_L(t) = \mathrm{j}\omega L \cdot \hat{I} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} = \mathrm{e}^{\mathrm{j}rac{\pi}{2}} \cdot \omega L \cdot \hat{I} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} = \omega L \cdot \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t + rac{\pi}{2})} \end{aligned}$$

Multiplikation mit der imaginären Einheit j bewirkt eine Drehung des Phasors um  $\frac{\pi}{2}$  oder 90° in mathematisch postiver Richtung, d.h. nach links. Somit eilt bei der Induktivität der Spannungszeiger dem Stromzeiger um  $\frac{\pi}{2}$  oder 90° voraus.

Bei Induktivitäten tun die Ströme sich verspäten.



Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl

### Zusammenfassung der Phasenbeziehung an elektrischen Bauteilen



## Das RC-Glied im Phasor-Bereich

Erregung einer Reihenschaltung aus Widerstand R und Kondensator C mit sinusförmiger Spannungsquelle

Phasor der Spannungsquelle:  $\underline{u}(t) = \hat{U} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t}$ 

Gesucht: Zeitverläufe von

- Kondensatorspannung  $\underline{u}_C(t)$
- Spannung über dem Widerstand  $\underline{u}_R(t)$

– Strom  $\underline{i}(t)$ 

Aus der Maschengleichung ergibt sich

$$\underline{u}(t) = \underline{u}_R(t) + \underline{u}_C(t) = R \cdot \underline{i}(t) + \underline{u}_C(t) = RC \cdot \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \underline{u}_C(t) + \underline{u}_C(t)$$

Daraus ergibt sich eine gewöhnliche Differentialgleichung mit konstanten Koeffizienten:

$$rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \overline{u}_C(t) + rac{1}{RC} \overline{u}_C(t) = rac{1}{RC} \overline{u}(t)$$

Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl



## Lösung der Differentialgleichung

Ersetzen des Differentialoperators  $\frac{d}{dt}$  durch j $\omega$  ergibt algebraische Gleichung:

$$egin{aligned} &rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \overline{u}_C(t) + rac{1}{RC} \overline{u}_C(t) = rac{1}{RC} \overline{u}(t) \ &\mathrm{j}\omega \cdot \underline{u}_C(t) + rac{1}{RC} \overline{u}_C(t) = rac{\hat{U}}{RC} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \ &rac{u}{C}(t) \cdot \left(\mathrm{j}\omega + rac{1}{RC}
ight) = rac{\hat{U}}{RC} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \ &rac{u}{C}(t) \cdot \left(\mathrm{j}\omega + rac{1}{RC}
ight) = rac{\hat{U}}{RC} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \ &rac{u}{C}(t) \cdot rac{1 + \mathrm{j}\omega RC}{RC} = rac{\hat{U}}{RC} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} \end{aligned}$$

Damit ergibt sich für den Phasor der Kondensatorspannung

$$\underline{u}_{C}(t) = rac{RC}{1+\mathrm{j}\omega RC} \cdot rac{\hat{U}}{RC} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} = rac{\hat{U}}{1+\mathrm{j}\omega RC} \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t}$$

### Phasor der Kondensatorspannung

Berechnung des Phasors der Kondensatorspannung nach Betrag und Phase

$$\begin{split} \underline{u}_{C}(t) &= \frac{\hat{U}}{1 + j\omega RC} e^{j\omega t} = \frac{\hat{U}}{\sqrt{1 + (\omega RC)^{2}} \cdot e^{j \arctan(\omega RC)}} e^{j\omega t} = \frac{\hat{U}}{\sqrt{1 + (\omega RC)^{2}}} e^{j\omega t} \cdot e^{-j \arctan(\omega RC)} = \\ &= \frac{\hat{U}}{\sqrt{1 + (\omega RC)^{2}}} e^{j(\omega t - \arctan(\omega RC))} \end{split}$$

Betrag und Phase

$$egin{aligned} &|\underline{u}_C(t)| = rac{\hat{U}}{\sqrt{1+(\omega RC)^2}} \ & ext{arg}\left\{ \underline{u}_C(t) 
ight\} = \omega t - rctan\left(\omega RC
ight) = \omega t + arphi_0 \end{aligned}$$

Phasenwinkel

$$arphi_0 = -\arctan{(\omega RC)}$$

### Berechnung der Phasoren für Spannung und Strom am Kondensator

Phasor des Stromes eilt dem Phasor der Kondensatorspannung um  $\pi/2$  voraus

$$\underline{i}(t) = \underline{u}_C(t) \cdot \mathbf{j}\omega C = rac{\hat{U}\omega C}{\sqrt{1 + (\omega RC)^2}} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t - \arctan{(\omega RC) + \frac{\pi}{2}})}$$

Phasor der Spannung über dem Widerstand R ist phasengleich zum Strom

$$\underline{u}_{R}(t) = \underline{i}(t) \cdot R = rac{\hat{U} \omega RC}{\sqrt{1 + (\omega RC)^2}} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t - rctan\,(\omega RC) + rac{\pi}{2})}$$



 $u_C(t)$ 

 $\boldsymbol{R}$ 

 $u_R(t)$ 

u(t)

### Phasoren für Spannung und Strom am Kondensator



### Berechnung der Zeitverläufe

Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl

## Vergleich der Zeitverläufe



## Komplexe Wechselstromrechnung

## Eigenschaften der Phasordarstellung von Strömen und Spannungen

Vorteile der Phasordarstellung

- Vergleich von Amplitude und Phase ist leichter ersichtlich
- Differentialgleichungen lassen sich in algebraische Gleichungen umformen mittels

 $\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\longrightarrow\mathrm{j}\omega$ 

#### Nachteil der Phasordarstellung

– Vorstellung von rotierenden Zeigern ist gewöhnungsbedürftig und schwierig zu skizzieren.

### Transformation des drehenden Phasors in statischen komplexen Zeiger

Phasor eines Spannungs- oder Stromverlaufes

$$\underline{x}(t) = \hat{X} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t + arphi_0)}$$

Anhalten des rotierenden Phasors mittels Multiplikation mit  $\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega t}$ 

$$\underline{X} = \underline{x}(t) \cdot e^{-j\omega t} = \hat{X}e^{j(\omega t + \varphi_0)} \cdot e^{-j\omega t} = \hat{X} \cdot e^{j\omega t} \cdot e^{j\varphi_0} \cdot e^{-j\omega t} = \hat{X}e^{j\varphi_0} \cdot e^{j\omega t} \cdot e^{-j\omega t} =$$
  
=  $\hat{X}e^{j\varphi_0}$ 



## Interpretation des statischen Zeigers

Verschiedene Interpretationsmöglichkeiten

- 1. Anhalten des rotierenden Phasors durch Multiplikation mit Phasor  $e^{-j\omega t}$  in entgegengesetzte Richtung
- 2. Rotieren des Koordinatensystems (Bezugssystem) mit gleicher Kreisfrequenz wie Phasor



## Komplexe Wechselstromrechnung I

Unter *komplexer Wechselstromrechnung* versteht man die Transformation sinusförmiger Schwingungen in statische komplexe Zeiger. Die resultierende Transformation besteht aus

- 1. Transformation in den Phasor Bereich
- 2. Transformation in den Frequenzbereich (statischen komplexen Zeiger) mit Transformationsfrequenz $\omega$



## Komplexe Wechselstromrechnung II

Die Bestimmung des statischen Phasors im Frequenzbereich kann auch direkt aus dem Zeitbereich erfolgen



Anmerkung:

- Ausgangspunkt im Zeitbereich kann auch mittels  $\cos()$ -Funktion erfolgen
- Rücktransformation wird dann über  $\operatorname{Re}\{\cdot\}$  gebildet

## Komplexe Wechselstromrechnung III

Transformation eines allgemeinen Zeitsignals x(t) in komplexen Zeiger durch Vergleich von Amplitude und Phase

 $x(t) = \hat{X} \cdot \sin(\omega t + arphi_0) \quad o \quad \underline{X} = \hat{X} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}arphi_0} \quad o \quad x(t) = \mathrm{Im}\left\{ \underline{U} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} 
ight\}$ 

 $x(t) = \hat{X} \cdot \cos(\omega t + arphi_0) \quad o \quad \underline{X} = \hat{X} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j} arphi_0} \quad o \quad x(t) = \mathrm{Re} \left\{ \underline{U} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j} \omega t} 
ight\}$ 

Wahl der Ausgangsfunktion  $\sin(\cdot)$  oder  $\cos(\cdot)$  hat

- *keinen* Einfluss auf den komplexen Zeiger
- Rücktransformation wird entsprechend durch  $\mathrm{Im}\{\cdot\}$  bzw.  $\mathrm{Re}\{\cdot\}$  gebildet

Falls Ausgangsfunktion

 $\sin(\cdot) \Rightarrow R\ddot{u}cktransformation mittels Im\{\cdot\}$ 

$$\cos(\cdot) \Rightarrow$$
 Rücktransformation mittels Re{ $\cdot$ }

Copyright by Prof. Dr. Christian Siegl

## Komplexe Wechselstromrechnung IV

Transformation der Bauelemente Widerstand, Kondensator und Induktivität

$$egin{array}{rcl} R & \longrightarrow & {\underline{Z}}_R(\omega) & = & R \ C & \longrightarrow & {\underline{Z}}_C(\omega) & = & rac{1}{{
m j}\omega C} \ L & \longrightarrow & {\underline{Z}}_L(\omega) & = & {
m j}\omega L \end{array}$$

Dabei gelten die gleichen Regeln wie bei reellen elektrischen Widerständen:

- Serien- und Paralleschaltung
- Kirchhoff'sche Gesetze (Maschen- und Knotenregel)
- Strom- und Spannungsteiler

### Zusammenfassung Berechnung von Spannung und Strom mittels komplexer Zeiger

	Ohm'scher Widerstand	Kondensator	Induktivität
Impedanz	$\underline{Z}_R = R$	$\underline{Z}_C = rac{1}{\mathrm{j}\omega C}$	$\underline{Z}_L=\mathrm{j}\omega L$
Admittanz	$\underline{Y}_R = 1/R$	$\underline{Y}_C = \mathrm{j}\omega C$	$\underline{Y}_L = rac{1}{\mathrm{j}\omega L}$
Zeigerdiagramm	Im <u>I</u> <u>U</u> Re	Im I U Re	Im <u>U</u> Re <u>I</u>

Mit Hilfe der komplexen Zeiger lässt sich ein elektrisches Netzwerk, bestehend aus Ohm'schen Widerständen, Kondensatoren und Induktivitäten wie ein Gleichstrom-Widerstandsnetzwerk mit den jeweiligen komplexen Impedanzen berechnen.

### Vorgehen zur Berechnung von Netzwerken mit komplexer Wechselstromrechnung

Gegeben: Strom- oder Spannungsverlauf (allgemein x(t)) im Zeitbereich:

- $x(t) = \hat{X}\sin(\omega t + arphi_x)$
- 1. Transformation der Zeitbereichs-Größen in den Zeigerbereich (Frequenzbereich)

$$\underline{X} = \left(\hat{X}\cos(\omega t + arphi_x) + \mathrm{j}\hat{X}\sin(\omega t + arphi_x)
ight) \cdot \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega t} = \hat{X} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t + \mathrm{j}arphi_x} \cdot \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega t} = \hat{X}\mathrm{e}^{\mathrm{j}arphi_x}$$

2. Transformation der Netzwerkelemente in komplexe Impedanzen

- 3. Berechnen aller gesuchten Ströme und Spannungen im Netzwerk
- 4. Rücktransformation in den Zeitbereich mittels

$$x(t) = \operatorname{Im} \left\{ \underline{X} \cdot \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega t} 
ight\}$$

## Beispiel: Berechnung eines RC-Netzwerkes I

Berechnung aller Zeitverläufe von Strom und Spannung eines einfachen RC-Netzwerkes



Gegeben: Zeitverlauf der Spannungsquelle:

$$u(t) = \hat{U}\sin(\omega t)$$

Zahlenwerte:  $\hat{U} = 5 \,\mathrm{V}$   $R = 0.5 \,\Omega$   $C = 2 \,\mathrm{mF}$   $f = 150 \,\mathrm{Hz} \, \Rightarrow \, \omega = 942 \, rac{\mathrm{rad}}{\mathrm{s}}$ 

Gesucht: Zeitverläufe der Spannungen  $u_R(t)$ ,  $u_C(t)$  und des Stromes i(t)

### Beispiel: Berechnung eines RC-Netzwerkes II

- 1. Transformation der Spannungsquelle
  - $u(t) = \hat{U}\sin(\omega t) \quad \longrightarrow \quad \underline{U} = \hat{U} = 5\,\mathrm{V}$

(Ausgangsfunktion ist  $\sin(\cdot)$  damit wird die Rücktransformation in Schritt 4 mit  $\mathrm{Im}\{\cdot\}$  gebildet)

2. Transformation des elektrischen Netzwerkes



### Beispiel: Berechnung eines RC-Netzwerkes III

3. Berechnung aller Netzwerkgrößen

$$\begin{split} \underline{I} &= \frac{\underline{U}}{\underline{Z}_{\text{ges}}} = \frac{\underline{U}}{\underline{Z}_{R} + \underline{Z}_{C}} = \frac{\hat{U}}{R + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{\hat{U} \cdot j\omega C}{1 + j\omega RC} \cdot \frac{1 - j\omega RC}{1 - j\omega RC} = \frac{\hat{U} \cdot R(\omega C)^{2}}{1 + (\omega RC)^{2}} + j \cdot \frac{\hat{U} \cdot \omega C}{1 + (\omega RC)^{2}} = \\ &= 4,53 \text{ A} + j \cdot 6,01 \text{ A} = 7,53 \text{ A} \cdot e^{j \cdot 0,9248} \\ \underline{U}_{R} &= R \cdot \underline{I} = \frac{\hat{U} \cdot (\omega RC)^{2}}{1 + (\omega RC)^{2}} + j \cdot \frac{\hat{U} \cdot \omega RC}{1 + (\omega RC)^{2}} = \\ &= 1,81 \text{ V} + j \cdot 2,40 \text{ V} = 3,01 \text{ V} \cdot e^{j \cdot 0,9248} \\ \underline{U}_{C} &= \frac{1}{j\omega C} \cdot \underline{I} = \frac{1}{j\omega C} \cdot \left(\frac{\hat{U} \cdot R(\omega C)^{2}}{1 + (\omega RC)^{2}} + j \cdot \frac{\hat{U} \cdot \omega C}{1 + (\omega RC)^{2}}\right) = \frac{\hat{U}}{1 + (\omega RC)^{2}} - j \cdot \frac{\hat{U} \cdot \omega RC}{1 + (\omega RC)^{2}} = \\ &= 3,19 \text{ V} + j \cdot 2,40 \text{ V} = 3,99 \text{ V} \cdot e^{-j \cdot 0,6460} \end{split}$$

### Beispiel: Berechnung eines RC-Netzwerkes IV



### Beispiel: Berechnung eines RC-Netzwerkes V

4. Rücktransformation in den Zeitbereich

$$\begin{split} i(t) &= \operatorname{Im} \left\{ \underline{I} \cdot e^{j\omega t} \right\} = \operatorname{Im} \left\{ 7,53 \operatorname{A} \cdot e^{j \cdot 0,9248} \cdot e^{j\omega t} \right\} = \operatorname{Im} \left\{ 7,53 \operatorname{A} \cdot e^{j(\omega t+0,9248)} \right\} = \\ &= \operatorname{Im} \left\{ 7,53 \operatorname{A} \cdot (\cos(\omega t+0,9248) + j \cdot \sin(\omega t+0,9248)) \right\} = \\ &= 7,53 \operatorname{A} \cdot \sin(\omega t+0,9248) \\ u_R(t) &= \operatorname{Im} \left\{ \underline{U}_R \cdot e^{j\omega t} \right\} = \operatorname{Im} \left\{ 3,01 \operatorname{V} \cdot e^{j \cdot 0,9248} \cdot e^{j\omega t} \right\} = \operatorname{Im} \left\{ 3,01 \operatorname{V} \cdot e^{j(\omega t+0,9248)} \right\} = \\ &= 3,01 \operatorname{V} \cdot \sin(\omega t+0,9248) \\ u_C(t) &= \operatorname{Im} \left\{ \underline{U}_C \cdot e^{j\omega t} \right\} = \operatorname{Im} \left\{ 3,99 \operatorname{V} \cdot e^{-j \cdot 0,6460} \cdot e^{j\omega t} \right\} = \operatorname{Im} \left\{ 3,99 \operatorname{V} \cdot e^{j(\omega t-0,6460)} \right\} = \\ &= 3,99 \operatorname{V} \cdot \sin(\omega t+0,6460) \end{split}$$

### Beispiel: Berechnung eines RC-Netzwerkes VI



## Konstruktion des Zeigerdiagramms

- 1. Stromzeiger aller Elemente  $\underline{I}$
- 2. Spannungszeiger des Widerstandes in Phase zum Strom  $\underline{U}_R = R \cdot \underline{I}$
- 3. Spannungszeiger des Kondensators  $\underline{U}_C$ 
  - läuft Stromzeiger um  $90^\circ$  bzw.  $\pi/2$  nach
- 4. Kreis um Spitze von  $\underline{U}_R$  mit Radius  $\hat{U}$
- 5. Zeiger der Kondensatorspannung ergibt sich aus Schnittpunkt
- 6. Quellspannung resultiert aus

 $\underline{U} = \underline{U}_R + \underline{U}_C$ 





## Komplexe Wechselstromrechnung

Vorteile der Anwendung der komplexen Wechselstromrechnung

- Vergleich von Amplitude und Phase ist leicht ersichtlich
- Differentialgleichungen lassen sich in algebraische Gleichungen umformen mittels

 $\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\longrightarrow\mathrm{j}\omega$ 

- Statische Zeiger lassen sich einfach skizzieren
- Geometrische Konstruktion der Zeigerdiagramme
- Analyse elektrischer Netzwerke bei unterschiedlichen Frequenzen

# Elektrische Leistung in Wechselstromnetzwerken

### Leistung am Elektrischen Widerstand

Momentanleistung im Zeitbereich:

 $p(t) = u(t) \cdot i(t)$ 

Leistungsaufname eines elektrischen Widerstandes

$$p(t) = u(t) \cdot i(t) = \hat{U}\sin(\omega t) \cdot \hat{I}\sin(\omega t) = \hat{U}\hat{I} \cdot \sin^2(\omega t) = rac{\hat{U}\hat{I}}{2}\left(1-\cos(2\omega t)
ight)$$

- Leistung schwankt über die Zeit mit der *doppelten* Frequenz
- Leistungsaufnahme des Widerstandes ist stets positiv ( $p(t) \geq 0$ )

Mittlere Leistungsaufnahme (sog. Wirkleistung da Umsetzung in mechanische Leistung, hier Wärmeleistung)

$$P = \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} u(t) \cdot i(t) \mathrm{d}t = rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \left[ t - rac{1}{2\omega} \sin(2\omega t) 
ight]_{-T/2}^{T/2} = rac{\hat{U}\hat{I}}{2}$$

R

### Zeitlicher Verlauf der Leistung am Elektrischen Widerstand



## Effektivwert

Im Gleichstromnetzwerk ist die Leistungsaufnahme konstant

$$P = U \cdot I$$

Gleiche Definition erhält man für die mittlere Leistung im Wechselstromnetz bei Verwendung von *Effektivwerten* 

$$P = rac{\hat{U}\hat{I}}{2} = U_{ ext{eff}} \cdot I_{ ext{eff}} \quad ext{mit} \quad U_{ ext{eff}} = rac{\hat{U}}{\sqrt{2}} \quad ext{und} \quad I_{ ext{eff}} = rac{\hat{I}}{\sqrt{2}}$$

Aus diesem Grund werden Zeitveränderliche Spannungen und Ströme häufig definiert als

$$u(t)=\sqrt{2}U_{ ext{eff}}\sin(\omega t+arphi_u)$$

$$i(t)=\sqrt{2}I_{
m eff}\sin(\omega t+arphi_i)$$

## Leistung am Kondensator

Momentanleisung am Kondensator

$$p(t) = u(t) \cdot i(t) = \hat{U} \cos(\omega t) \cdot \hat{I} \sin(\omega t) = rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \sin(2\omega t)$$

Mittlere Leistungsaufnahme des Kondensators

$$P = \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} p(t) \mathrm{d}t = \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \sin(2\omega t) \mathrm{d}t = 0$$





## Blindleistung

Mittlere Wirkleistungsaufnahme des Kondensators beträgt Null.

Innerhalb einer Periode des Strom- und Spannungsverlaufs wird zwei Mal die Leistung

$$rac{\hat{U}\hat{I}}{2}$$
 bzw.  $U_{ ext{eff}}\cdot I_{ ext{eff}}$ 

aufgenommen und wieder abgegeben.

Diese Leistung wird als Blindleistung bezeichnet da sie nicht in

- mechanische Leistung
- thermische Leistung
- Information

umgesetzt werden kann und im elektrischen System verbleibt.

## Leistung an der Induktivität

Momentanleisung an der Induktivität

$$p(t) = u(t) \cdot i(t) = \hat{U} \sin(\omega t) \cdot \hat{I} \cos(\omega t) = rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \sin(2\omega t)$$

Mittlere Leistungsaufnahme der Induktivität

$$P = \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} p(t) \mathrm{d}t = \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \sin(2\omega t) \mathrm{d}t = 0$$





## Allgemeine Berechnung der Wirkleistung

Betrachtung eines Sinus-förmigen Spannungs- und Stromverlaufes mit Phasendifferenz arphi

$$egin{aligned} u(t) &= \hat{U}\sin(\omega t + arphi) \ i(t) &= \hat{I}\sin(\omega t) \end{aligned}$$

Die Momentanleistung ergibt sich

$$p(t) = u(t) \cdot i(t) = \hat{U}\hat{I} \cdot \sin(\omega t + arphi) \sin(\omega t) = rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \Big(\cos(arphi) - \cos(2\omega t + arphi)\Big) 
onumber \ P = \lim_{T o \infty} rac{1}{T} \int_{-T/2}^{T/2} p(t) \mathrm{d}t = rac{\hat{U}\hat{I}}{2} \cos(arphi) = U_{\mathrm{eff}} I_{\mathrm{eff}} \cos(arphi)$$

–  $\varphi = 0$  bzw.  $\varphi = \pi$ : Strom und Spannung phasengleich  $\Rightarrow$  reine *Wirkleistung* 

-  $\varphi = \pm \pi/2$ : Wirkleistung ist Null  $\Rightarrow$  reine *Blindleistung* 

## Wirkleistung - Blindleistung - Scheinleistung

Wirkleistung (engl.: active power)

$$P = rac{1}{2} \hat{U} \hat{I} \cos(arphi) = U_{ ext{eff}} I_{ ext{eff}} \cos(arphi) \quad \left[ ext{W} 
ight]$$

Blindleistung (engl.: reactive power)

$$Q = rac{1}{2} \hat{U} \hat{I} \sin(arphi) = U_{ ext{eff}} I_{ ext{eff}} \sin(arphi) \quad igg[ ext{var} igg]$$

Scheinleistung

$$S=rac{1}{2}\hat{U}\hat{I}=U_{ ext{eff}}I_{ ext{eff}}=\sqrt{P^2+Q^2}\quad \left[ ext{VA}
ight]$$

Leistungsfaktor

$$\cos(\varphi) = \frac{P}{S}$$

## **Komplexe Leistung**

Die Transformation in Phasor- und Frequenzbereich funktioniert lediglich für lineare Operationen. Trotzdem ist es möglich auch in diesen Bereichen die Wirk-, Blind- und Scheinleistung zu berechnen.

Betrachtet werden Phasoren für Spannung und Strom mit Phasendifferenz  $\varphi$ :

Im Phasor-Bereich gilt nun für die komplexe Scheinleistung

$$\begin{split} \underline{S} &= \frac{1}{2} \cdot \underline{u}(t) \cdot \underline{i}^*(t) = \frac{1}{2} \cdot \hat{U} e^{j(\omega t + \varphi)} \cdot \hat{I} e^{-j\omega t} = \frac{1}{2} \hat{U} \hat{I} e^{j\varphi} = \frac{1}{2} \hat{U} \hat{I} \cos(\varphi) + j \frac{1}{2} \hat{U} \hat{I} \sin(\varphi) \\ &= P + jQ \end{split}$$

## Berechnung der komplexen Leistung mittels Effektivwerten

Häufig werden sogenannte Effektivwert-Phasoren definiert

 $\underline{u}_{ ext{eff}}(t) = U_{ ext{eff}} ext{e}^{ ext{j}(\omega t + arphi_u)}$ 

 $\underline{i}_{ ext{eff}}(t) = I_{ ext{eff}} \mathrm{e}^{\mathrm{j}(\omega t + arphi_i)}$ 

In diesem Fall gilt für die komplexe Scheinleistung

$$\underline{S} = \underline{u}_{\mathrm{eff}}(t) \cdot \underline{i}_{\mathrm{eff}}^{*}(t) = P + \mathrm{j}Q = U_{\mathrm{eff}}I_{\mathrm{eff}}\cos(\varphi) + \mathrm{j}U_{\mathrm{eff}}I_{\mathrm{eff}}\sin(\varphi)$$

Die komplexe Scheinleistung lässt sich auch mit statischen komplexen Zeigern berechnen

$$\underline{S} = rac{1}{2} \underline{U} \cdot \underline{I}^* = \underline{U}_{ ext{eff}} \cdot \underline{I}^*_{ ext{eff}}$$

## Beispiel: Berechnung der Leistung in einem RC-Netz I

Gegeben: Reihenschaltung eines Widerstands R mit Kondensator C und sinusförmiger Spannungsquelle

Gesucht: Abgebene Wirk- und Blindleistung der Spannungsquelle

Annahme: Zeiger der Spannungsquelle ist Effekivwert-Zeiger  $\underline{U} = U_{\text{eff}}$ 

$$\begin{split} \underline{S} &= \underline{U} \cdot \underline{I}^* = \underline{U} \cdot \left(\frac{\underline{U}}{R + \frac{1}{j\omega C}}\right)^* = \underline{U} \cdot \frac{\underline{U}^*}{R + \frac{1}{-j\omega C}} = \\ &= U_{\text{eff}}^2 \frac{-j\omega C}{1 - j\omega RC} = U_{\text{eff}}^2 \frac{-j\omega C}{1 - j\omega RC} \cdot \frac{1 + j\omega RC}{1 + j\omega RC} = \\ &= U_{\text{eff}}^2 \frac{-j\omega C + \omega^2 RC^2}{1 + (wRC)^2} = \\ &= U_{\text{eff}}^2 \frac{\omega^2 RC^2}{1 + (wRC)^2} - jU_{\text{eff}}^2 \frac{\omega C}{1 + (wRC)^2} \end{split}$$



### Beispiel: Berechnung der Leistung in einem RC-Netz II

Wirkleistung:  $P = U_{ ext{eff}}^2 rac{\omega^2 R C^2}{1 + (w R C)^2}$ 

Blindleistung:  $Q = - U_{ ext{eff}}^2 rac{\omega C}{1 + (wRC)^2}$ 

Darstellung von Wirk- und Blindleistung im PQ-Diagramm



## Referenzen

[1] G. Hagmann, Grundlagen der Elektrotechnik, Aula Verlag.

[2] R. Unbehauen, Grundlagen der Elektrotechnik 1, Springer Verlag.