

Netzwerke und Schaltungen II



Übung 5

Leistungsanpassung, Blindleistung und Dreiphasensystem

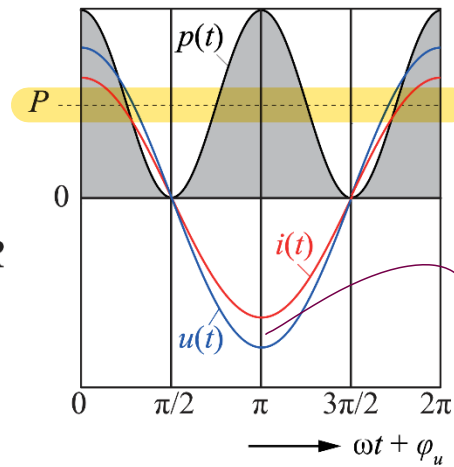
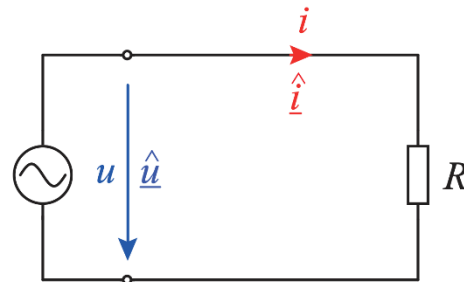


THEORIE FÜR DIE ÜBUNG

Today's topic (in a nutshell)



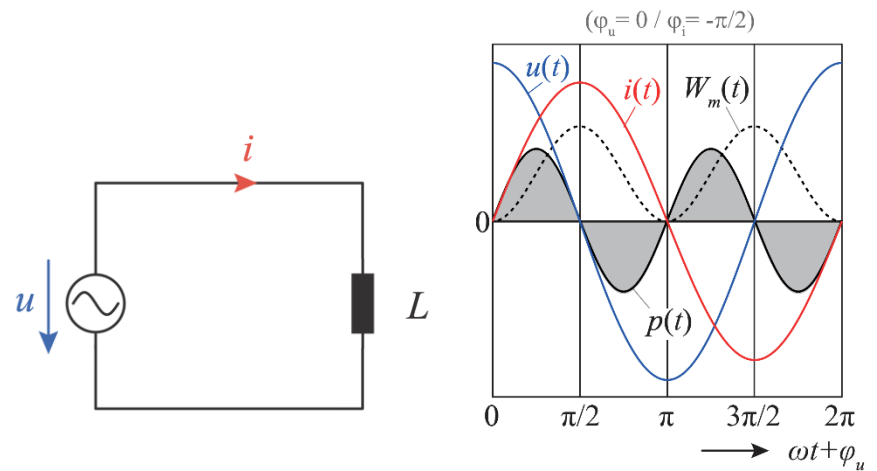
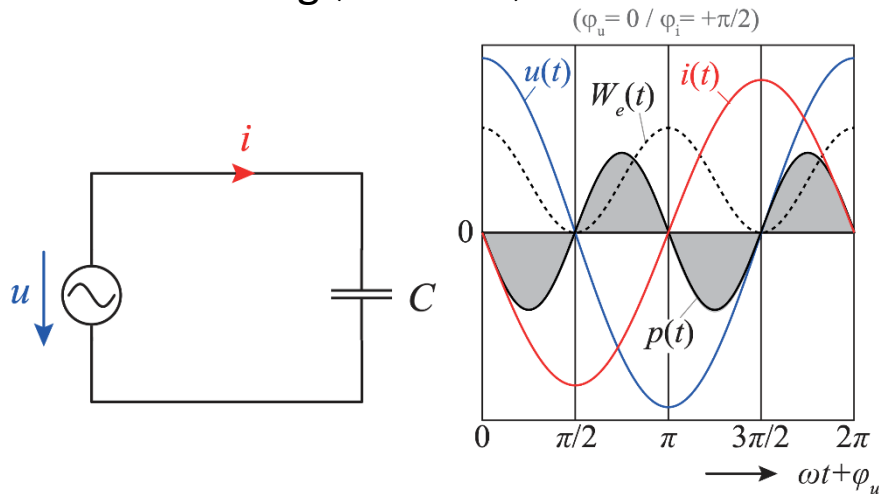
Leistungen in reaktiven Zweipolen



FÜR $Z \in \mathbb{R}$
 BZW $Z = R$ SIND
 $u(t)$ UND $i(t)$ ALLER IN
 PHASE
 $\Rightarrow p(t) = u(t) \cdot i(t) \geq 0$
 MITTELWERT: $P = \frac{1}{T} \int_0^T p(t) dt > 0$

Wirkleistung (Mittelwert > 0)

Blindleistung (Mittelwert = 0)



Wirkleistung, Blindleistung, Scheinleistung (Formeln)

Phasendifferenz:

- $\Delta\varphi = \varphi_u - \varphi_i$

Wirkleistung P : Leistung wird in einem Widerstand in Wärme umgesetzt

- $P = \Re\{\underline{S}\} = S \cdot \cos(\Delta\varphi) = UI \cdot \cos(\Delta\varphi)$

Blindleistung Q : Pendelnde Leistung zwischen Verbraucher (L, C) und Quelle

- $Q = \Im\{\underline{S}\} = S \cdot \sin(\Delta\varphi) = UI \cdot \sin(\Delta\varphi)$

Scheinleistung S : Beanspruchung der Bauelemente

$$\sqrt{P^2 + Q^2} = S$$

- $\underline{S} = P + jQ = UIe^{j\Delta\varphi} = \frac{\hat{u} \cdot \hat{i}^*}{2} = \underline{U} \cdot \underline{I}^*$

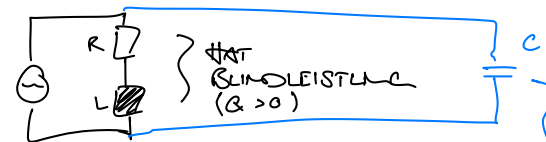
- $\underline{S} = S \cdot e^{j\Delta\varphi}, \quad S = \sqrt{P^2 + Q^2}$

Leistungsfaktor:

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

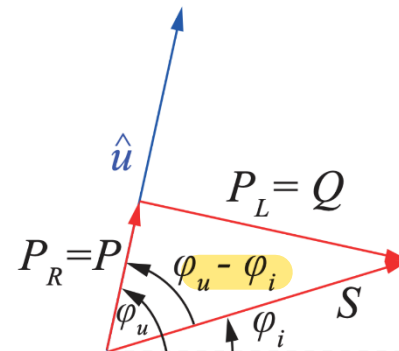
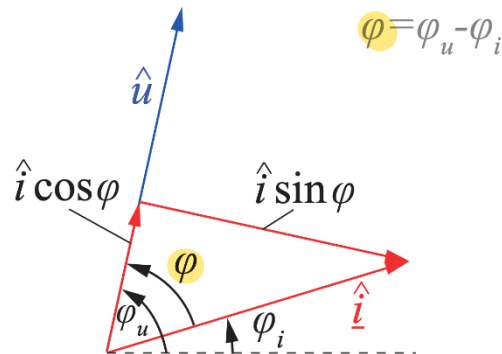
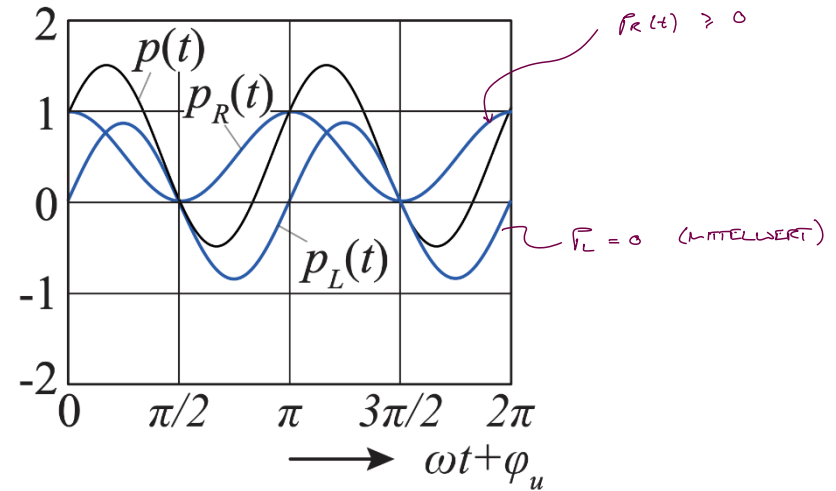
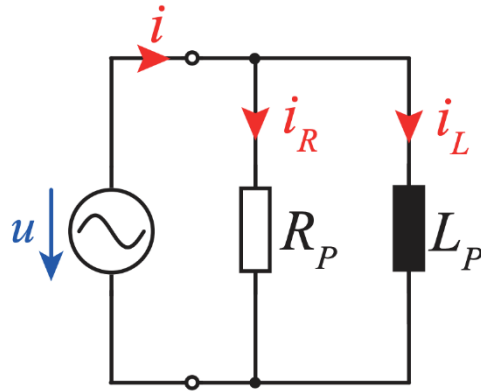
Einheiten:

[P] = W (Watt), [Q] = Var (Voltamper reaktiv), [S] = VA (Voltamper)



BLINDELEISTUNG KANN MIT ENTSPRECHENDEM BAUTEIL KOMPENSIERT WERDEN (HIER MIT CAP.)
→ Q=0

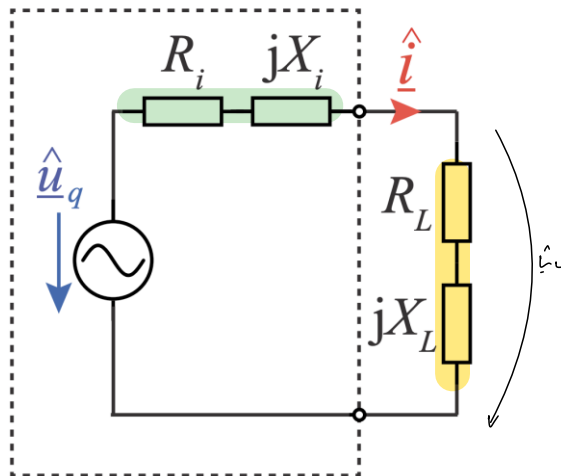
Wirkleistung, Blindleistung, Scheinleistung (Beispielschaltung)



Leistungsanpassung mit Impedanz (Serienschaltung)

Gegeben: Quelle \hat{u}_q mit komplexem Innenwiderstand $Z_i = R_i + jX_i$

Gesucht: $Z_L = R_L + jX_L \rightarrow P_L$ maximieren

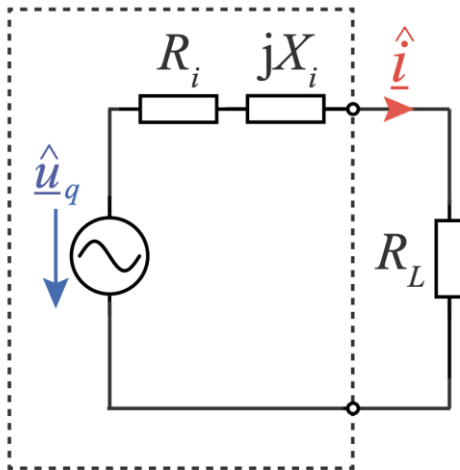


- $Z_L = Z_i^*$ ($X_L = -X_i, R_L = R_i$)
 - $P_{\max} = \frac{\hat{u}_q^2}{2} \frac{1}{4R_L}$
- KOMPLEX KONJUGIERT!*
- Handwritten derivation:*
- $$= \frac{1}{2} \underbrace{\left(\frac{\hat{u}_q}{Z_L} \right)^2}_{\substack{I_L = \frac{\hat{u}_q}{Z_L} \\ \cos(\varphi) = 1}} \cos(\varphi) = \frac{1}{2} \frac{\hat{u}_q^2}{Z_L^2} \cdot 1 = \frac{1}{2} \frac{\hat{u}_q^2}{\frac{1}{2R}} = \frac{1}{2} \frac{\hat{u}_q^2}{2} \frac{1}{R}$$

Leistungsanpassung mit Wirkwiderstand (Allgemeiner Fall)

Gegeben: Quelle \hat{u}_q mit komplexem Innenwiderstand $Z_i = R_i + jX_i$

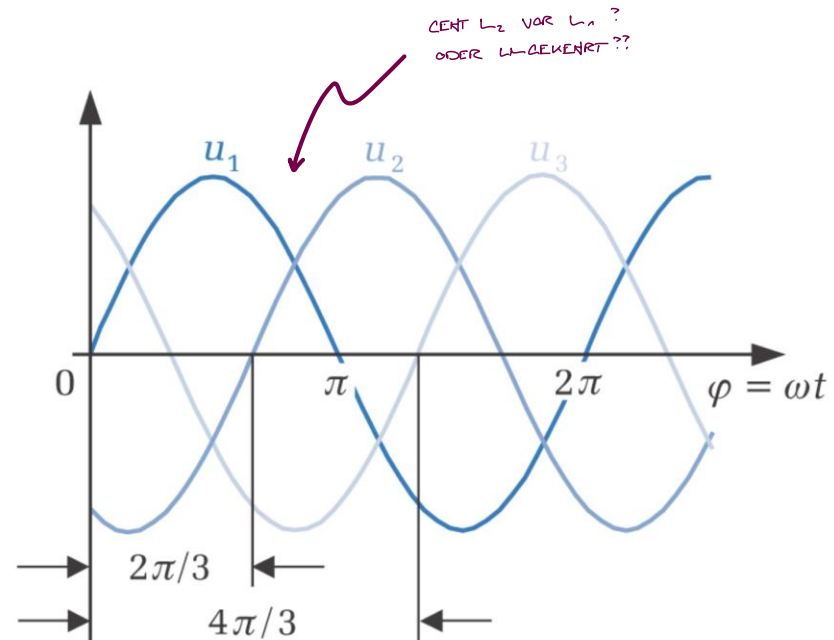
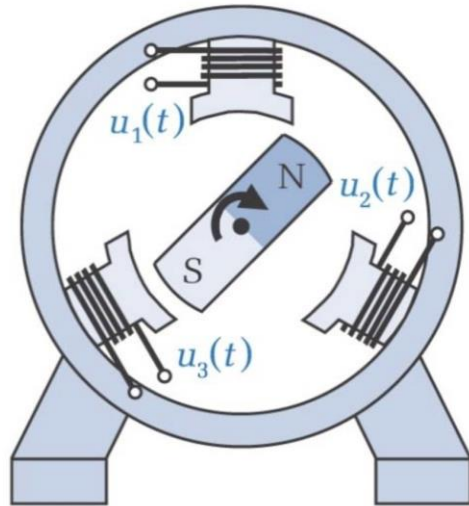
Gesucht: $R_L \rightarrow P_L$ maximal



- $R_L = |Z_i| = \sqrt{R_i^2 + X_i^2}$

- $P_{max} = \frac{\hat{u}_q^2}{4} \frac{1}{R_i + \sqrt{R_i^2 + X_i^2}}$

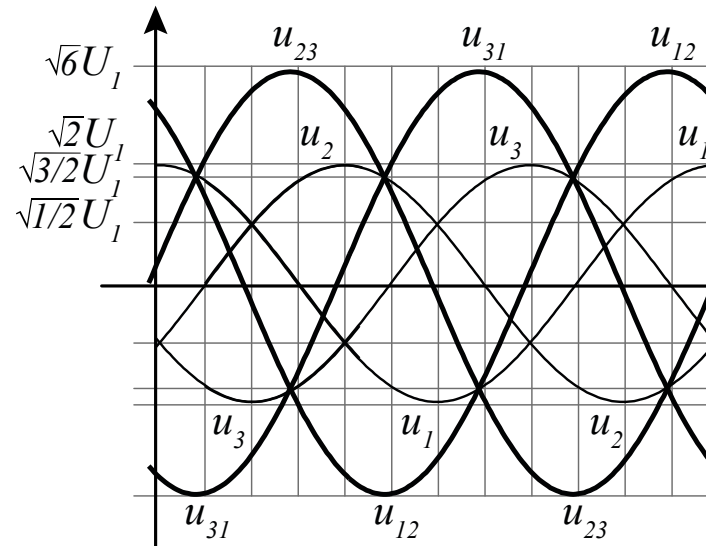
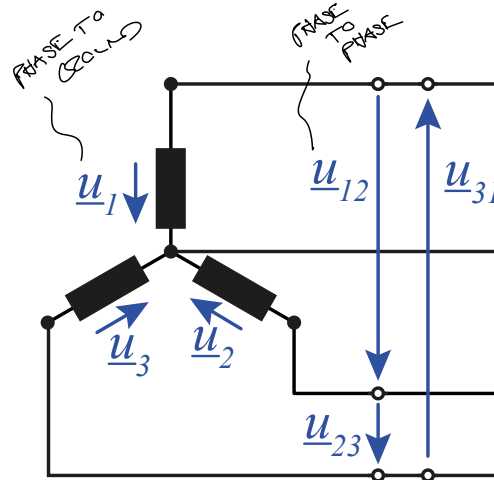
Erzeugung eines Dreiphasensystems (z.B. Generator)



Fliessen drei 120° phasenverschobene Ströme durch drei 120° räumlich versetzte Spulen, ergibt die Überlagerung der Teilfelder ein räumlich umlaufendes Drehfeld.

Dreiphasensystem: Aussenleiter in der Sternschaltung

Aussenleiterspannungen in der Sternschaltung



DE 1/2 DER STROM
WERTEN VON DEN
LEITERN

Komponenten

$$i_1(t) = \hat{i}e^{i0}e^{i\Delta\varphi}, i_2(t) = \hat{i}e^{i120^\circ}e^{i\Delta\varphi}, i_3(t) = \hat{i}e^{i240^\circ}e^{i\Delta\varphi}$$

$$u_1(t) = \hat{u}e^{i0}, u_2(t) = \hat{u}e^{i120^\circ}, u_3(t) = \hat{u}e^{i240^\circ}$$

$$P_i = UI * \cos(\Delta\varphi)$$

DIE PHASEN DER
SPANNUNGEN WERDEN
SO DEFINIERT.

Aussenleiter

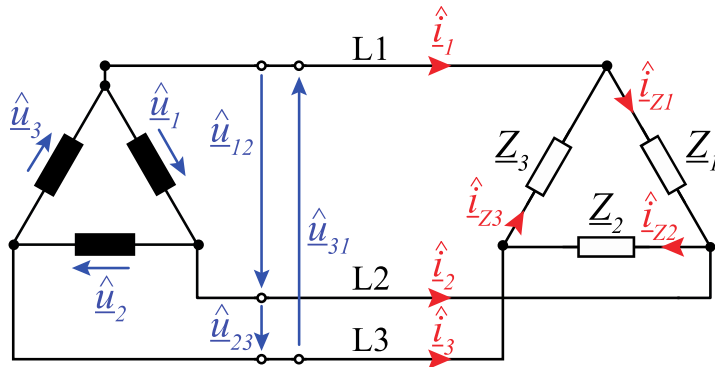
$$I$$

$$\sqrt{3}U$$

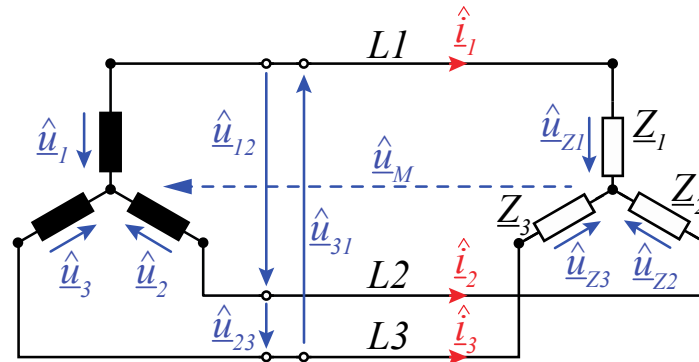
$$P = 3 * UI * \cos(\Delta\varphi)$$

Dreiphasensystem: Überblick

Dreieckschaltung



Sternschaltung



	Dreieckschaltung	Sternschaltung
Aussenleiterstrom I_L	$\sqrt{3}I$	I
Aussenleiterspannung U_L	U	$\sqrt{3}U$
Leistung (symmetrische Belastung)	$3 * UI * \cos(\Delta\varphi)$	$3 * UI * \cos(\Delta\varphi)$

- Auszug aus Zusammenfassung:**

Sternschaltung

Aussenleitergrößen $U_L = \sqrt{3}U, \quad I_L = I$

Leistung P $P = U \sum_{k=1}^3 I_k \cos \varphi_k$

bei symmetrischer Last $= 3UI \cos \varphi$

Symmetrische Sternschaltung

$\underline{Z}_1 = \underline{Z}_2 = \underline{Z}_3$, d.h. $\hat{i}_1 + \hat{i}_2 + \hat{i}_3 = 0 = \hat{i}_N \Rightarrow N$ -Leiter nicht notwendig

Aussenleiterspannungen $\hat{u}_{12} = \hat{u}_{23} = \hat{u}_{31} = \sqrt{3}\hat{u}$

Aussenleiterspannungen
eilen gegenüber entspr.
Strangspannungen um
 30° vor

$$\underline{u}_1 = \underline{u}_2 = \underline{u}_3 = \frac{\hat{u}_{12}}{\sqrt{3}} = \frac{\hat{u}_{23}}{\sqrt{3}} = \frac{\hat{u}_{31}}{\sqrt{3}}$$

Achtung!! Das gilt nur für folgende Anordnung:

$$u_1(t) = \hat{u}e^{i0}, \quad u_2(t) = \hat{u}e^{-i120^\circ}, \\ u_3(t) = \hat{u}e^{i120^\circ}$$

Bei folgender Anordnung eilen die Aussenleiterspannungen um 30°

nach:

$$u_1(t) = \hat{u}e^{i0}, \quad u_2(t) = \hat{u}e^{i120^\circ}, \\ u_3(t) = \hat{u}e^{-i120^\circ}$$

$$(-240^\circ \hat{=} 120^\circ)$$

BEISPIELAUFGABE

Beispielaufgabe

1) Berechnen Sie die Leistung am Verbraucher.

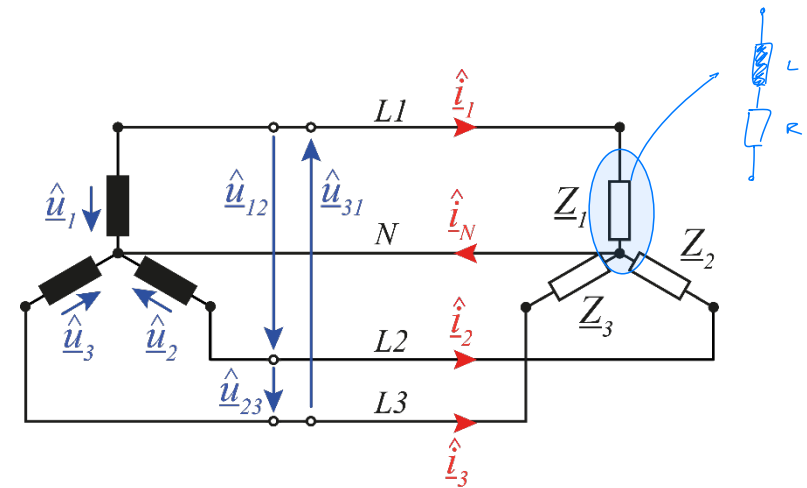
Für die folgenden Teilaufgaben wird eine symmetrische Belastung angenommen:

$$R_1 = R_2 = R_3 = R$$

$$L_1 = L_2 = L_3 = L$$

2) Berechnen Sie die Leistung am Verbraucher für die symmetrische Belastung.

3) Geben Sie den Strom im Neutralleiter an.



$$\hat{u}_1 = \hat{u}e^{j0}, \quad \hat{u}_2 = \hat{u}e^{-j\frac{2\pi}{3}}, \quad \hat{u}_3 = \hat{u}e^{-j\frac{4\pi}{3}}$$