

Netzwerke und Schaltungen II

Übung 5

Leistungsanpassung, Blindleistung und Dreiphasensystem

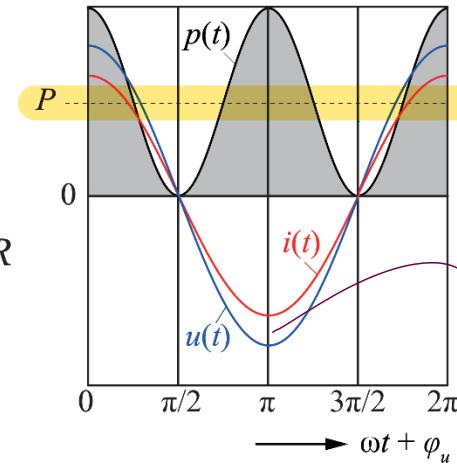
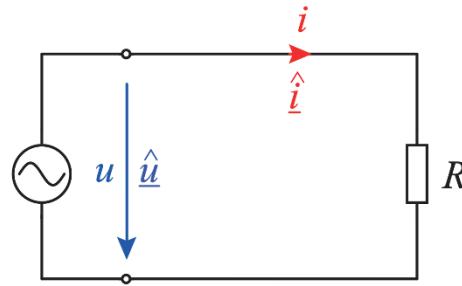


THEORIE FÜR DIE ÜBUNG

Today's topic (in a nutshell)

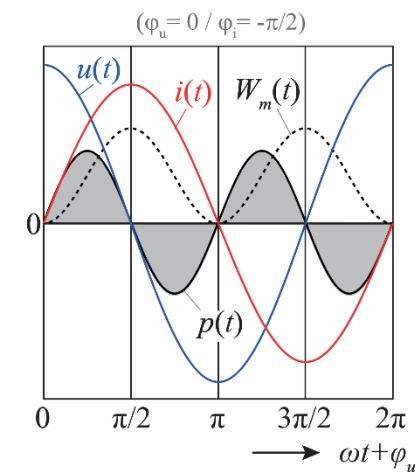
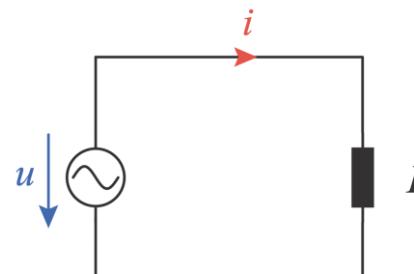
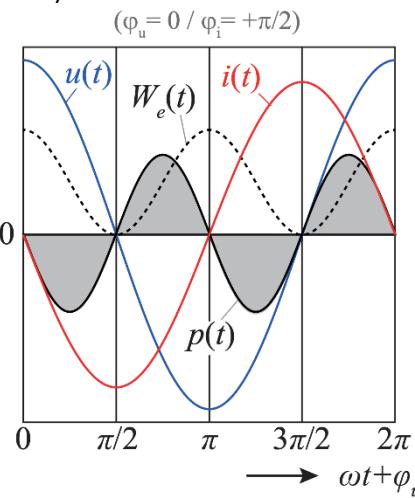
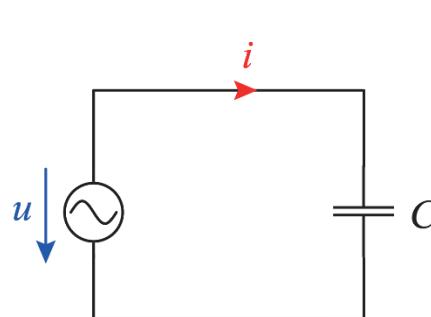


Leistungen in reaktiven Zweipolen



FÜR $Z \in \mathbb{R}$
BEI $Z = R$ SIND
LG UND ZG NUR IN
PHASE
 $\Rightarrow p(t) = L(t) \cdot i(t) > 0$
MITTELWERT : $P = \frac{1}{T} \int_0^T p(t) dt > 0$

Wirkleistung (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

KOMPLEX

- $\underline{S} = P + jQ = UI e^{j\Delta\varphi} = \frac{\hat{U} \cdot \hat{I}^*}{2} = \underline{L} \cdot \underline{I}^*$

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

Leistungsfaktor:

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

$$\underline{Z} \cdot \underline{I} = \underline{L}$$

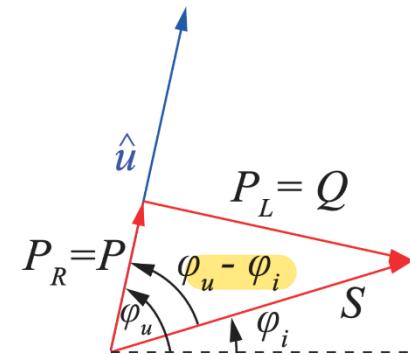
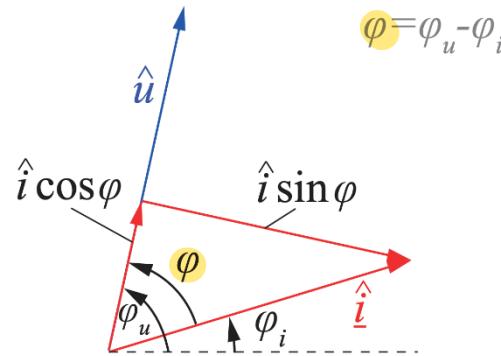
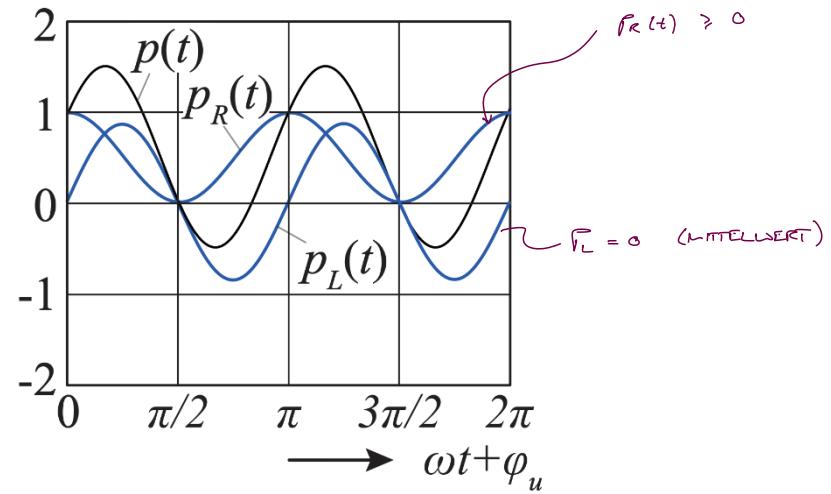
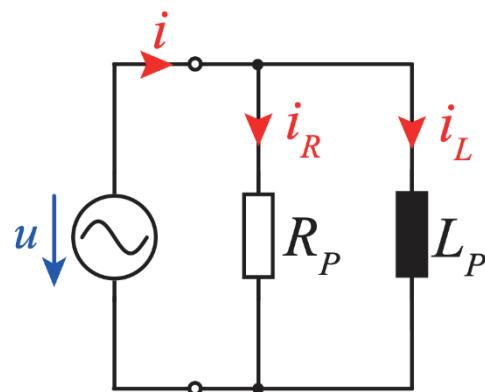


Einheiten:

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

BLINDELEISTUNG KANN MIT ENTSPRECHENDEN BALTEIL KOMPENSIERT WERDEN (HIER MIT CAP.)
 $\rightarrow Q=0$

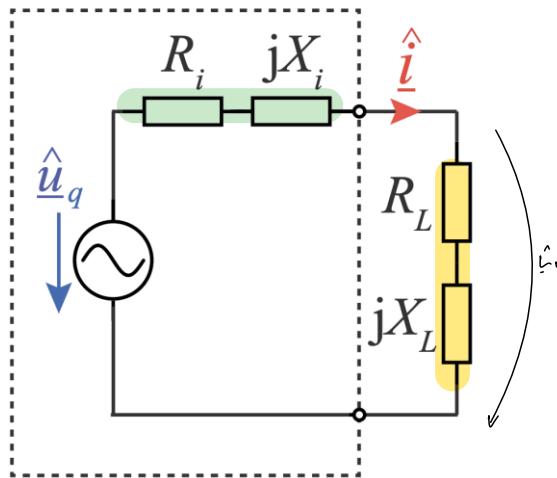
Wirkleistung, Blindleistung, Scheinleistung (Beispielschaltung)



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



- $Z_L = Z_i^* \quad (X_L = -X_i, R_L = R_i)$
- $P_{\max} = \frac{\hat{u}_q^2}{2} \frac{1}{4R_L}$

$= \frac{1}{2} \frac{\hat{u}_q^2}{2R} \cos(\varphi) = \frac{1}{2} \frac{\hat{u}_q^2}{2R} \cdot 1 = \frac{1}{2} \frac{\hat{u}_q^2}{2R}$

$\hat{u}_q = \frac{\hat{u}_1}{R^2}$

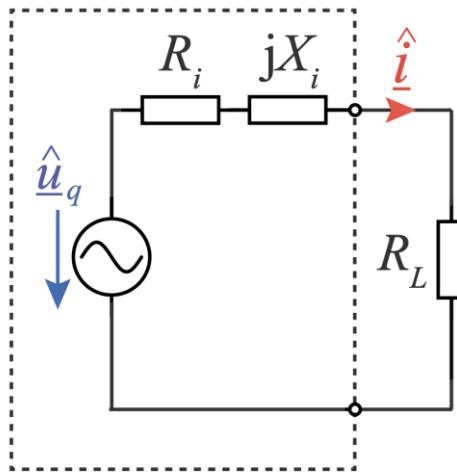
$I_L = \frac{\hat{u}_1}{2R}$

Komplex konjugiert!

Leistungsanpassung mit Wirkwiderstand (Allgemeiner Fall)

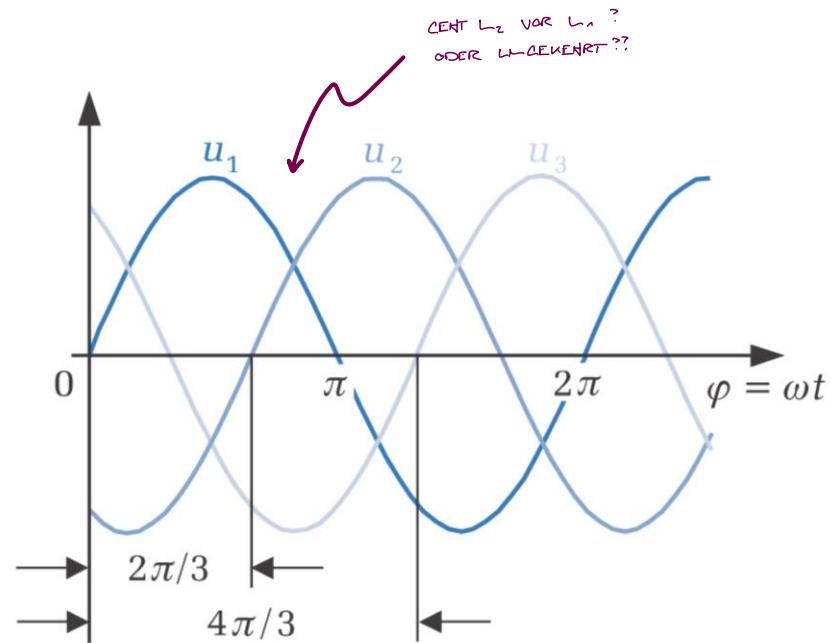
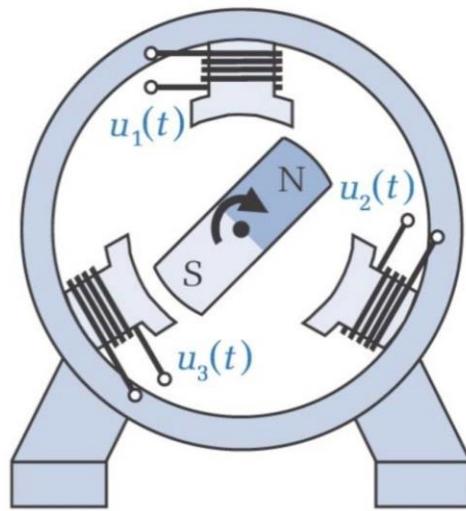
Gegeben: Quelle \hat{u}_q mit komplexem Innenwiderstand $Z_i = R_i + jX_i$

Gesucht: $R_L \rightarrow P_L$ maximal



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

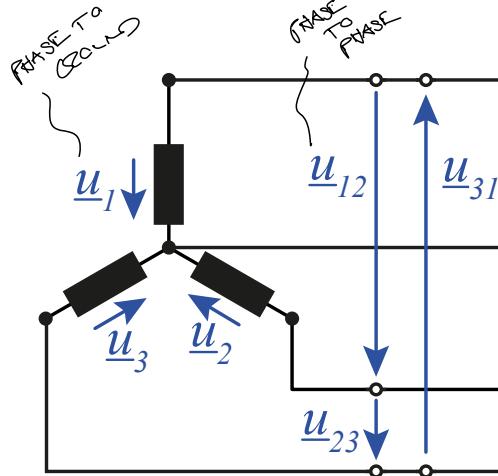
Erzeugung eines Dreiphasensystems (z.B. Generator)



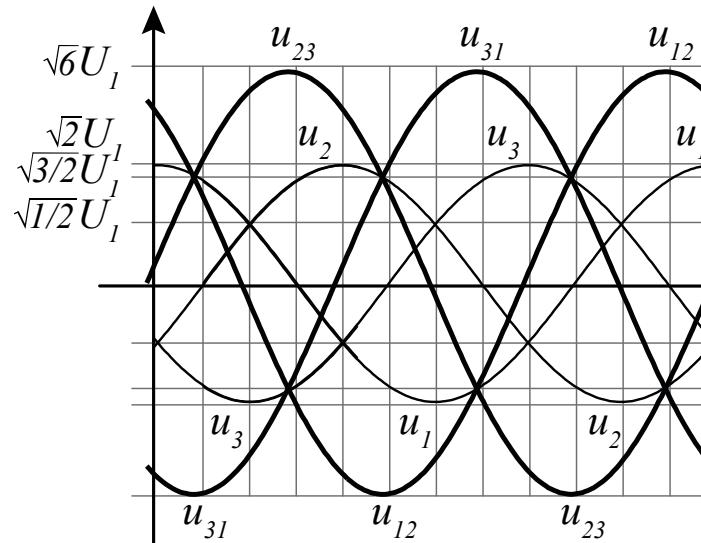
Fliessen drei 120° phasenverschobene Ströme durch drei 120° räumlich versetzte Spulen, ergibt die Überlagerung der Teilstufen ein räumlich umlaufendes Drehfeld.

Dreiphasensystem: Aussenleiter in der Sternschaltung

Aussenleiterspannungen in der Sternschaltung



DE AUF DER STRECKE
WÄLLEN VON DER
IMPEDANZ



Komponenten

$$i_1(t) = \hat{i} e^{i\omega t}, i_2(t) = \hat{i} e^{i(\omega t + 120^\circ)}, i_3(t) = \hat{i} e^{i(\omega t + 240^\circ)}$$

$$u_1(t) = \hat{U} e^{i\omega t}, u_2(t) = \hat{U} e^{i(\omega t + 120^\circ)}, u_3(t) = \hat{U} e^{i(\omega t + 240^\circ)}$$

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

DIE PHASEN DER
STROMERGÄNDEN
SO DEFINIERT.

Aussenleiter

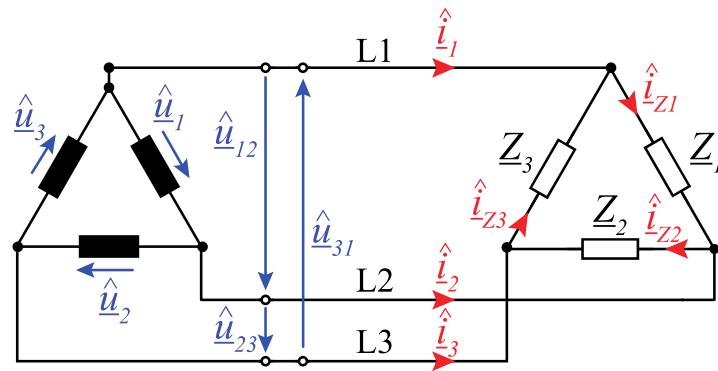
$$I$$

$$\sqrt{3}U$$

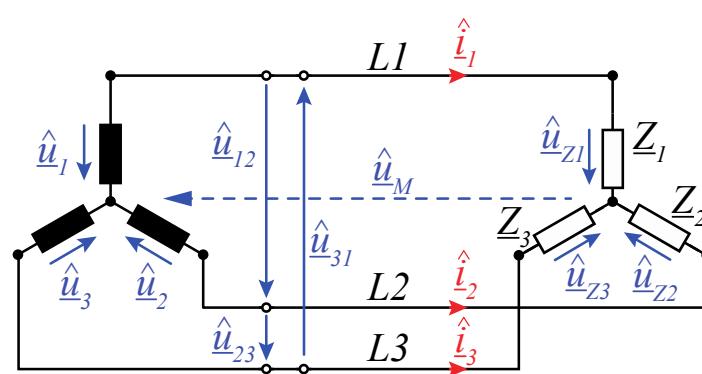
$$P = 3 * UI * \cos(\Delta\phi)$$

Dreiphasensystem: Überblick

Dreieckschaltung



Sternschaltung



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

Dreiphasensystem: Phasenverschiebung

• Auszug aus Zusammenfassung:

Sternschaltung

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

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

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

Aussenleiterspannungen eilen gegenüber entspr. Strangspannungen um 30° vor

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

Achtung!! Das gilt nur für folgende Anordnung:

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

Bei folgender Anordnung eilen die Außenleiterspannungen um 30° nach:

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

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

BEISPIELAUFGABE

Beispielaufgabe

- 1) Berechnen Sie die Leistung am Verbraucher.

$$\Rightarrow P$$

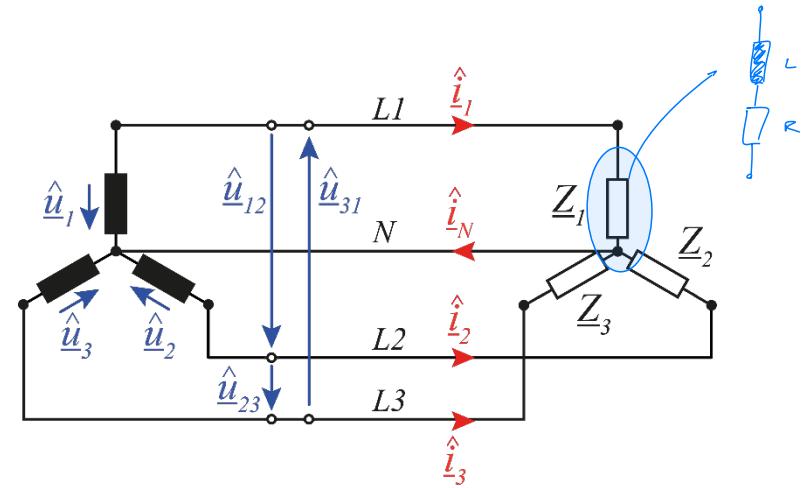
Für die folgenden Teilaufgaben wird eine symmetrische Belastung angenommen:

$$R_1 = R_2 = R_3 = R$$

$$L_1 = L_2 = L_3 = L$$

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

- 3) Geben Sie den Strom im Neutralleiter an.



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