

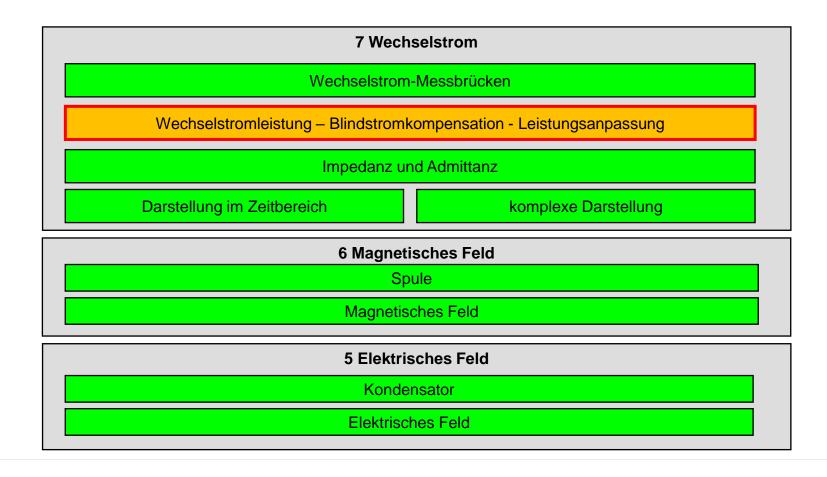
GRUNDLAGEN DER ELEKTROTECHNIK 1

Vorlesung 12 Wechselstromleistung



WECHSELSTROM

Inhalte der Kapitel 5 bis 7: Wechselstrom





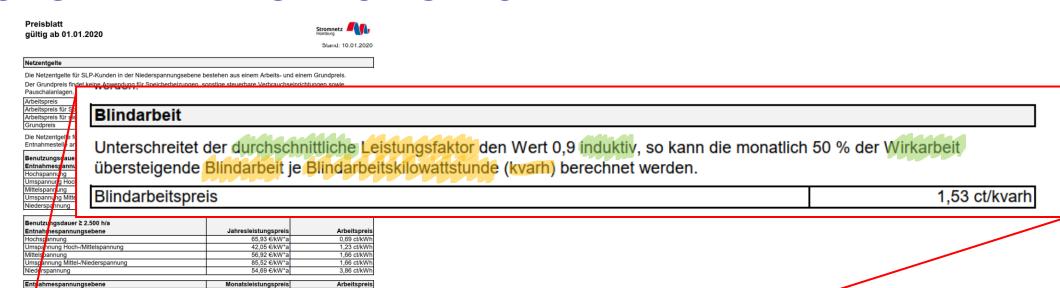
7 WECHSELSPANNUNG

- 7.1 Sinusförmige Größen
- 7.2 Komplexe Wechselstromrechnung
- 7.3 Elektrische Impedanz
- 7.4 Admittanz
- 7.5 Wechselstromleistung
- 7.6 Blindstromkompensation
- 7.7 Leistungsanpassung bei Impedanzen
- 7.8 Wechselstrom-Messbrücken



http://www.elektronik-kompendium.de/sites/grd/0201114.htm

HINTERGRUND: EINKAUF VON STROM



 Intnahmespannungsebene
 Tagesleistungspreis
 Arbeitspreis

 Hochspannung
 0,36 €/kW*Tag
 0,69 ct/kW*

 Umspannung Hoch-/Mittelspannung
 0,23 €/kW*Tag
 1,23 ct/kW*

 Mittelspannung
 0,31 €/kW*Tag
 1,66 ct/kW*

10.99 €/kW*Monat

7 01 €/kW*Mona

9,49 €/kW*Monat

14.25 €/kW*Monat

9.12 €/kW*Monat

0.69 ct/kWl

1.23 ct/kW

1,66 ct/kW

1,66 ct/kWl 3,86 ct/kWl

Tagesleistungspreise können gemäß § 17 Abs. 8 StromNEV nur für den Strombezug der von Land aus erbrachten Stromversorgung von Seeschiffen beanspruct

Blindarbeit

telspannung

nspannung Mittel-/Niederspannung

Unterschreitet der durchschnittliche Leistungsfaktor den Wert 0,9 induktiv, so kann die monatlich 50 % der Wirkarbeit übersteigende Blindarbeit je Blindarbeitskilowattstunde (kvarh) berechnet werden.

Blindarbeitspreis 1,53 ct/kvarh

Beispiel:

Netzentgelte Stromnetz Hamburg

https://www.stromnetz-hamburg.de/download/netzentgelte-2020/?wpdmdl=17113



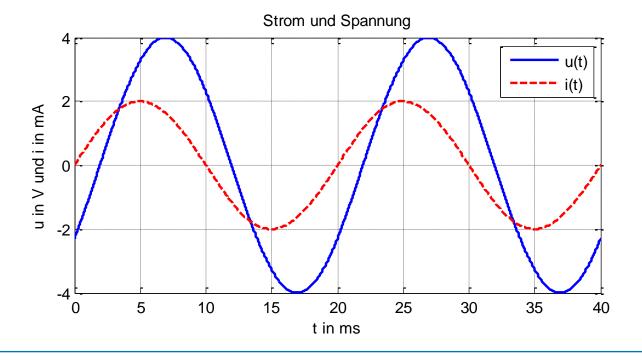
WECHSELSTROMLEISTUNG

Aufgabe:

Skizzieren Sie den Verlauf von $p(t) = u \cdot i$ in dem Diagramm.

$$\hat{\mathbf{u}} = 4V \angle -30^{\circ}$$

$$\hat{1} = 2mA \angle 0^{\circ}$$



WECHSELSTROMLEISTUNG

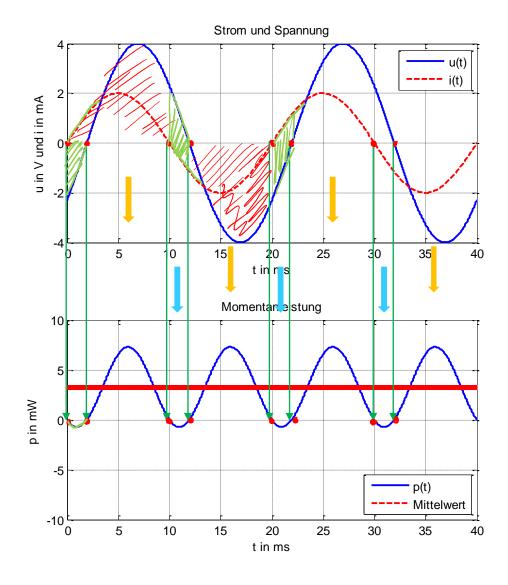
Ergebnis:

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

Beobachtung:

· Es exisitient eine mittlere Leistung

· Frequenz erdoppelt sich



WECHSELSTROMLEISTUNG

Mathematisch betrachtet:

$$\sin x \cdot \sin y = \frac{1}{2} \left[\cos(x - y) - \cos(x + y) \right]$$

mit i und u folgt aus:

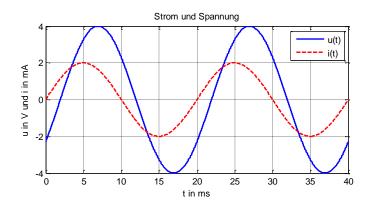
$$i = \hat{\imath} \cdot \sin \omega t$$

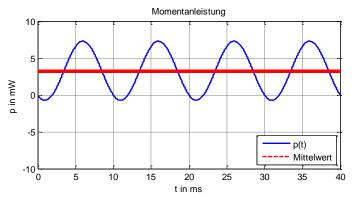
$$u = \hat{\imath} \cdot \sin(\omega t + \varphi)$$

$$\Rightarrow p = 1 \sin(\omega t) \cdot u \cdot \sin(\omega t + \ell) = 1 u \cdot \sin(\omega t) \cdot \sin(\omega t + \ell)$$

$$= \frac{10}{2} \cdot \left[\cos(\omega t - (\omega t + \ell)) - \cos(\omega t + (\omega t + \ell)) \right]$$
Glerchanteil: $\frac{10}{2} \cos(\omega t - (\omega t + \ell)) - \cos(\omega t + (\omega t + \ell)) \right]$

$$\Rightarrow \text{Wirkleistung}$$





DEFINITIONEN FÜR WECHSELSTROMLEISTUNG

Wirkleistung = mittlere Leistung

$$P = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} p(t)dt$$

Mit den Effektivwerten *U* und *I* definiert man:

$$S = U \cdot I$$

Scheinleistung

mit[S] = 1 VA

$$P = U \cdot I \cos \varphi$$

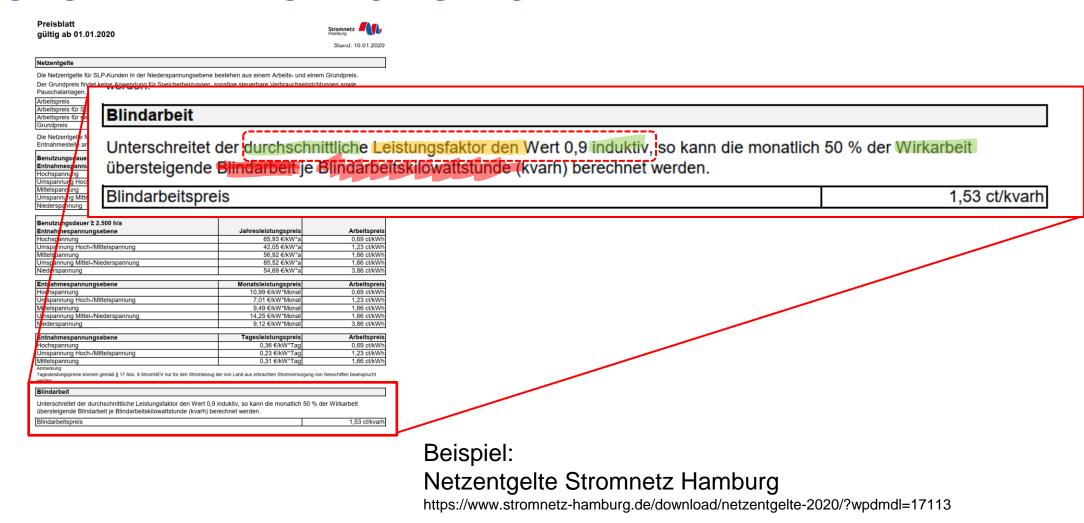
Wirkleistung

mit [P] = 1 W

$$\cos \varphi = P / S$$

Leistungsfaktor

HINTERGRUND: EINKAUF VON STROM



AUFGABE ZU WECHSELSTROMLEISTUNG

Bestimmen Sie die Wirk- und Scheinleistung für $\hat{u} = 4 V$, $\hat{i} = 2 mA$ mit einer Phasendifferenz von 30°.

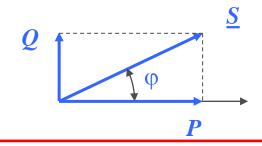
$$\cos \varphi = (0S(30^\circ) = 1/2\sqrt{3}) = 9866$$

$$S = UI = \frac{11}{2} = \frac{4V \cdot \chi_{mA}}{2} + mVA$$

$$P = 3 \cdot (osf = 3,46 \,\text{mW})$$

KOMPLEXE SCHEINLEISTUNG

Fasst man S als einen komplexen Zeiger $\underline{S} = S \angle \varphi$ auf, kann man ihn in der komplexen Ebene wie folgt darstellen:



$$\underline{S} = P + j Q$$

$$P = U \cdot I \cos \varphi = S \cos \varphi$$

$$Q = U \cdot I \sin \varphi = S \sin \varphi$$

Komplexe Scheinleistung

Wirkleistung mit

Blindleistung mit

[S] = 1 VA

[P] = 1 W

[Q] = 1 var

$$P = \text{Re}\{\underline{S}\}$$

$$Q = \operatorname{Im}\{S\}$$

$$S = |\underline{S}|$$

BERECHNUNG: KOMPLEXE SCHEINLEISTUNG

Sind die komplexen Effektivwerte \underline{U} und \underline{I} gegeben, so gilt:

$$\underline{S} = \underline{U} \cdot \underline{I}^*$$

mit \underline{I}^* = konjugiert komplexe Zahl von \underline{I}

BERECHNUNG DER KOMPLEXEN SCHEINLEISTUNG

Sind die komplexen Effektivwerte \underline{U} und \underline{I} gegeben, so gilt:

=JU=(R+jX)I

$$\underline{S} = \underline{U} \cdot \underline{I}^*$$

Beweis:

Allgemein gilt:
$$Z = R + j X$$
 und $U = Z I$.

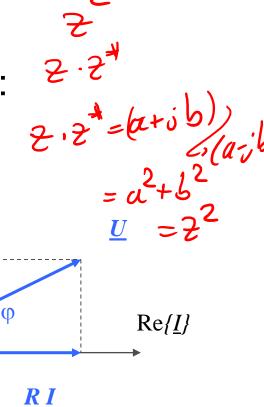
$$R \cdot I = \cos \theta \cdot \omega$$

$$X \cdot I = Sim \ell \cdot U$$

$$P = U \cdot I \cdot \cos f = R \cdot I \cdot I = R \cdot I^2$$

$$Q = U \cdot T \cdot SiMl = X \cdot T \cdot T = X \cdot T^2$$

$$\Rightarrow \underline{S} = P + iQ = R \underline{T}^2 + i \underline{Y} \underline{T}^2 = (R + i \underline{X}) \underline{T}^2$$



Im{<u>I</u>}

BEISPIEL: INDUKTIVITÄT L MIT $\underline{Z} = j\omega L$

$$\underline{U} = \underline{Z} \underline{I} = \mathbf{j} \omega \mathbf{L} \cdot \mathbf{I}$$

$$\underline{S} = \underline{U} \underline{I}^* = \omega \underline{U}^* = \omega \underline{U}^* \underline{L}^*$$

$$\Rightarrow P = \bigcirc$$

$$\Rightarrow Q = \omega L \perp^{2}$$

AUFGABE: BESTIMMEN SIE DIE BLINDLEISTUNG

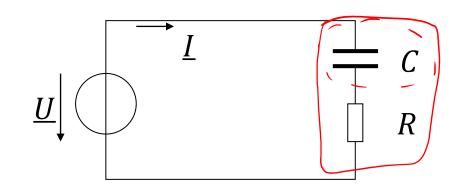
$$\omega = 2.\pi + 377 s^{-1} / \omega \cdot c_1 = 0.0377 1/\Omega$$

$$z = 10\Omega - 326/5\Omega$$

$$I = \frac{U}{2} = 1,37A + j3,63A$$

$$\underline{S} = \underline{U} \cdot \underline{T}^* = ||OV \cdot (|37A - |363A)| = |50,6W - |399,9VA|$$

$$Q = 399,4VA = Jm\{5\}$$



$$\frac{U}{C} = 110 V$$

$$= 100 \mu F$$

$$R = 10 \,\Omega$$

$$f = 60 Hz$$

7 WECHSELSPANNUNG

- 7.1 Sinusförmige Größen
- 7.2 Komplexe Wechselstromrechnung
- 7.3 Elektrische Impedanz
- 7.4 Admittanz
- 7.5 Wechselstromleistung
- 7.6 Blindstromkompensation
- 7.7 Leistungsanpassung bei Impedanzen
- 7.8 Wechselstrom-Messbrücken

BLINDSTROMKOMPENSATION

Maschinen (ganze Fabriken) stellen eine induktive Last dar.

Es soll die Leistung $P = I^2 R$ erbracht werden.

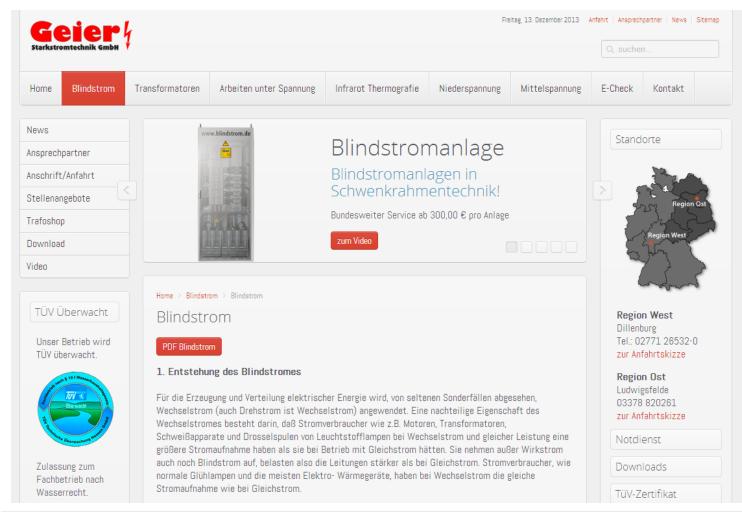
Der Generator muss die Scheinleistung S mit S > P erbringen.

 \Rightarrow Es fließt durch die Zuleitung ein höherer Strom als nötig! $S = P_{\text{cos}} f$

Idee: Zusätzlicher Vondensator um den leistungs fakter zu erhöhen?

⇒ Blindstrom Vompensation

UMSETZUNG EINER BLINDSTROMKOMPENSATION

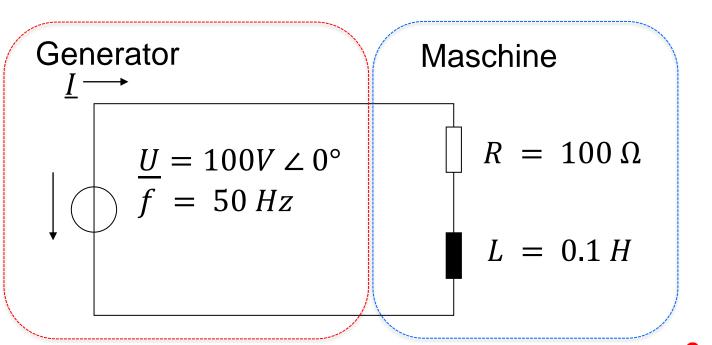


Quelle: http://www.geier-starkstromtechnik.de/blindstromanlagen/blindstrom.html

Video: http://www.youtube.com/watch?v=MJPI-pTjiec&feature=share&list=UUEJTOdVH6s00WhaxKjExnAg&index=15



INDUKTIVE LAST OHNE KOMPENSATION



$$Im\{S\}$$

$$Q_L$$

$$P$$

$$Re\{S\}$$

$$Z = Rti\omega L = 1000 \Omega + 131,40 \Omega = 104,80 L 17,40$$

$$\underline{Z} = R + \omega L = 10002 + 331,402 = 104,802 L 17,4^{\circ}$$

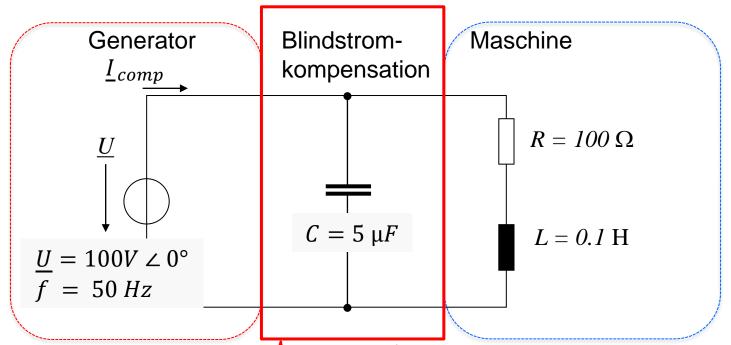
$$\underline{I} = \frac{1}{2} = \frac{100 \sqrt{e}}{104,802 \cdot e^{14}} = 0,854 L - 17,4^{\circ}$$

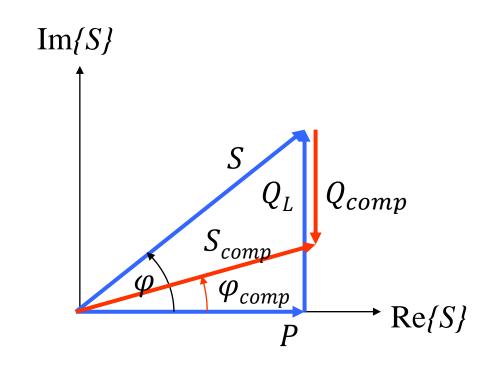
$$\underline{S} = U \cdot \underline{T}^* = 1000 \cdot 9.854 L + 17,4^{\circ} = 95,444 L - 17,4^{\circ}$$

$$\Rightarrow S = U \cdot T^* = 00V \cdot 9354 L + 17.4° = 95,4VA L 17,4°$$

$$\Rightarrow \varphi = 17.4^{\circ} \qquad \cos \varphi = 01.554 \Rightarrow \cos \theta = 35.4^{\circ} = \frac{9}{5}$$

BLINDSTROMKOMPENSATION





$$\frac{Y_{comp} = j\omega c + \frac{1}{z_{m}} = 9,1ms - \frac{1}{3}ms = 8,19ms L - 8,10}{L_{comp}} = \frac{1}{2} \frac{1}{3} \frac$$

$$I_{comp} = \sqrt{1/2} comp = 0.914 \angle -8.10$$

$$\underline{S}_{comp} = \underline{U} \cdot \underline{\underline{T}}^{k} = \underline{S} |\underline{S}VA \angle + \underline{8}|^{\circ}$$

$$\varphi = 811^{\circ} \qquad \cos \varphi = 0.99 \implies 99^{\circ}/6$$

Verbesserung des Leistungsfaktors:

 $\cos \varphi_{comp} = 1$: vollständige Kompensation

 $\cos \varphi_{comp} < 1$: Teilkompensation

gleiche Leistung P bei niedrigerem Strom I

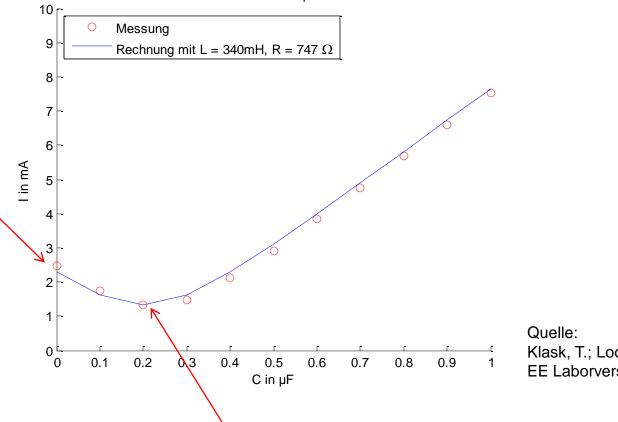
BEISPIEL

Experimentelle Bestimmung der Kompensationskapazität

ohne Kondensator:

$$(C = 0 \mu F)$$

$$\Rightarrow I = 2.5 mA$$



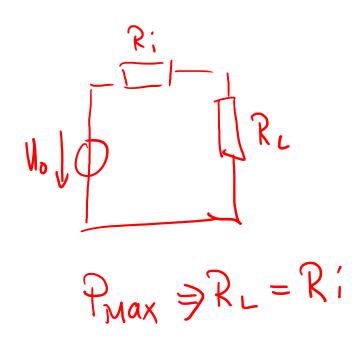
Versuch zur Blindstromkompensation - Lab 4

Klask, T.; Looft, M.; Nohdurft, B: EE Laborversuch 4, 2013.

Bei Wahl des korrekten Kondensators ($C = 0.2 \mu F$) => Gesamtstromaufnahme nur noch I = 1.5 mA

7 WECHSELSPANNUNG

- 7.1 Sinusförmige Größen
- 7.2 Komplexe Wechselstromrechnung
- 7.3 Elektrische Impedanz
- 7.4 Admittanz
- 7.5 Wechselstromleistung
- 7.6 Blindstromkompensation
- 7.7 Leistungsanpassung bei Impedanzen
- 7.8 Wechselstrom-Messbrücken

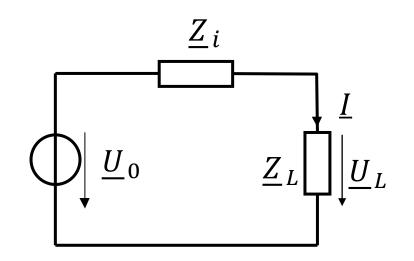


LEISTUNGSANPASSUNG BEI IMPEDANZEN

 \underline{U}_0 : Wechselspannungsquelle

 Z_i : Innenimpedanz der Spannungsquelle

 Z_L : Lastimpedanz



Leistungsanpassung:

Anpassung der Last $Z_L = R_L + jX_L$, so dass sich die maximale Wirkleistung

 P_L in \underline{Z}_L ergibt.

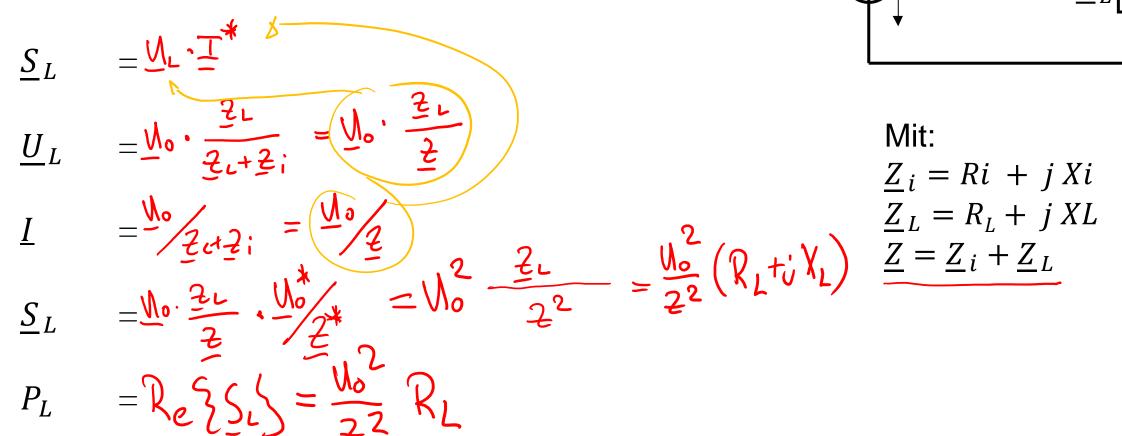
Frage:

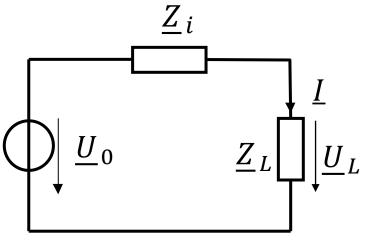
Unter welcher Bedingung wird $P_L = f(\underline{Z}_i)$ maximal?



BEDINGUNG FÜR LEISTUNGSANPASSUNG

Wie berechnet sich $P_{U} = f(\underline{U}_0, \underline{Z}_i, \underline{Z}_L)$?





Mit:

$$\underline{Z}_{i} = Ri + j Xi$$

$$\underline{Z}_{L} = R_{L} + j XL$$

$$\underline{Z} = \underline{Z}_{i} + \underline{Z}_{L}$$

UM DER WIRKLEISTUNG

$$P_L = \underbrace{Z^2}_{I} \cdot R_L$$
Maximum wenn: $\frac{\partial P_L}{\partial R_I} = 0$ und $\frac{\partial P_L}{\partial X_I} = 0$

$$\frac{\partial P_L}{\partial R_I} = 0$$
 und $\frac{\partial P_L}{\partial R_I}$

 $\frac{\partial P_L}{\partial X_I}$ (= partielle Ableitung nach $X_L \Rightarrow$ alles außer X_L sei konstant)

$$\frac{\partial P_L}{\partial X_L} = \frac{\partial}{\partial X_L} \frac{U_0^2 \cdot R_L}{(R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2} = U_0^2 \cdot \frac{0 - 2 \cdot X_L \cdot (X_i + X_L)}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = -\frac{2U_0 \cdot X_L \cdot (X_i + X_L)}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = 0$$

$$\frac{\partial P_L}{\partial R_L} = \frac{\partial}{\partial R_L} \frac{U_0^2 \cdot R_L}{(R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2} = U_0^2 \cdot \frac{(R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2 - 2 \cdot R_L \cdot (R_i + R_L)}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2}$$

$$= U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 + 2R_i R_L + {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2 - 2R_L R_i - 2R_L^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_L}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2} = U_0^2 \cdot \frac{{R_i}^2 - {R_i}^2 + (X_i + X_L)^2}{\left((R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2\right)^2}$$

BEDINGUNG FÜR LEISTUNGSANPASSUNG

$$\frac{\partial P_L}{\partial R_L} = 0 \Leftrightarrow R_i^2 - R_L^2 + (X_i + X_L)^2 = 0$$

$$\frac{\partial P_L}{\partial X_L} = 0 \Leftrightarrow 2U_0 \cdot X_L \cdot (X_i + X_L) = 0 \iff X_i = -X_L$$

$$R_L = \mathbb{R}$$

$$X_L = -\chi$$

$$\Leftrightarrow$$

$$\underline{Z}_L = \underline{2}$$
;

Wir erhalten:
$$P_{L,\max} = \frac{U_0^2 \cdot R_L}{(R_i + R_L)^2 + (X_i + X_L)^2} = \frac{\sqrt{3} U_0^2 V_L}{\sqrt{4} R_0^2 V_L} = \sqrt{\frac{1}{4} R_0^2 V_L} = \sqrt{\frac{$$

ÜBUNG ZUR LEISTUNGSANPASSUNG

G $2! = 22^{*}$ wit $2! = R_{1} + i Y_{1}$ = 202 - i 102

Bestimmen Sie die Innenimpedanz einer Spannungsquelle, die für Leistungsanpassung an eine Lastimpedanz $R_L=20~\Omega$ und $X_L=-10~\Omega$ an einer 10V Wechselspannungsquelle bei $\omega=100~s^{-1}$ benötigt wird. Welche Wirkleistung wird in Z_L umgesetzt?

$$R_{i} = 200$$

$$X_{i} = 1000 = 001$$

$$L_{i} = 1000 = 0000$$

$$P_{L} = 1000 = 1000$$

$$P_{L} = 1000 = 1000$$

$$P_{L} = 1000$$



WAS SIE MITNEHMEN SOLLEN ...

Wechselstromleistung

• Wirkleistung P =

• Scheinleistung S =

• Blindleistung Q =

• Leistungsfaktor $\cos \varphi$

• komplexe Leistung $\underline{S} =$

verstehen und berechnen

Blindstromkompensation

 $\omega L =$

- Blindstromkompensation anwenden können
- Leistungsfaktor nach Korrektur berechnen können

Leistungsanpassung

 $R_L =$

 $X_L =$

· Leistungsanpassung verstehen und anwenden können