

## 2. Übung: Energieübertragung und Netzregelung

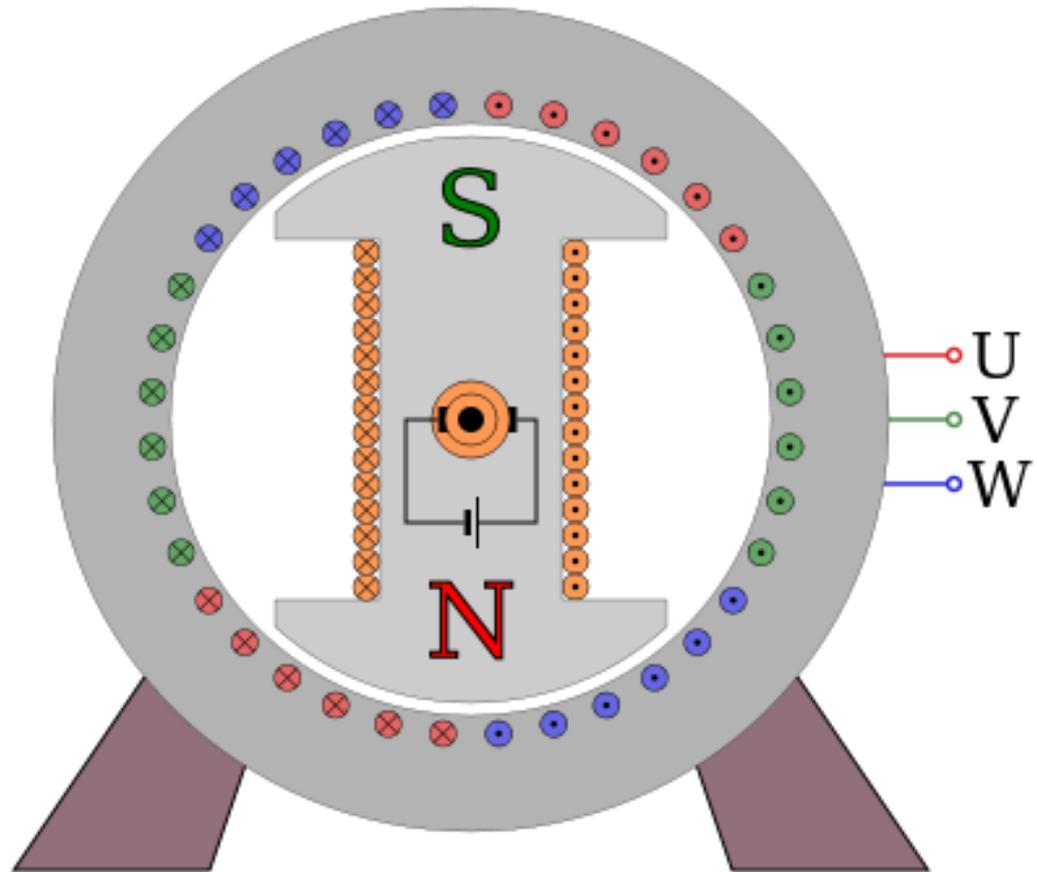
Institut für Elektroenergiesysteme und Hochspannungstechnik



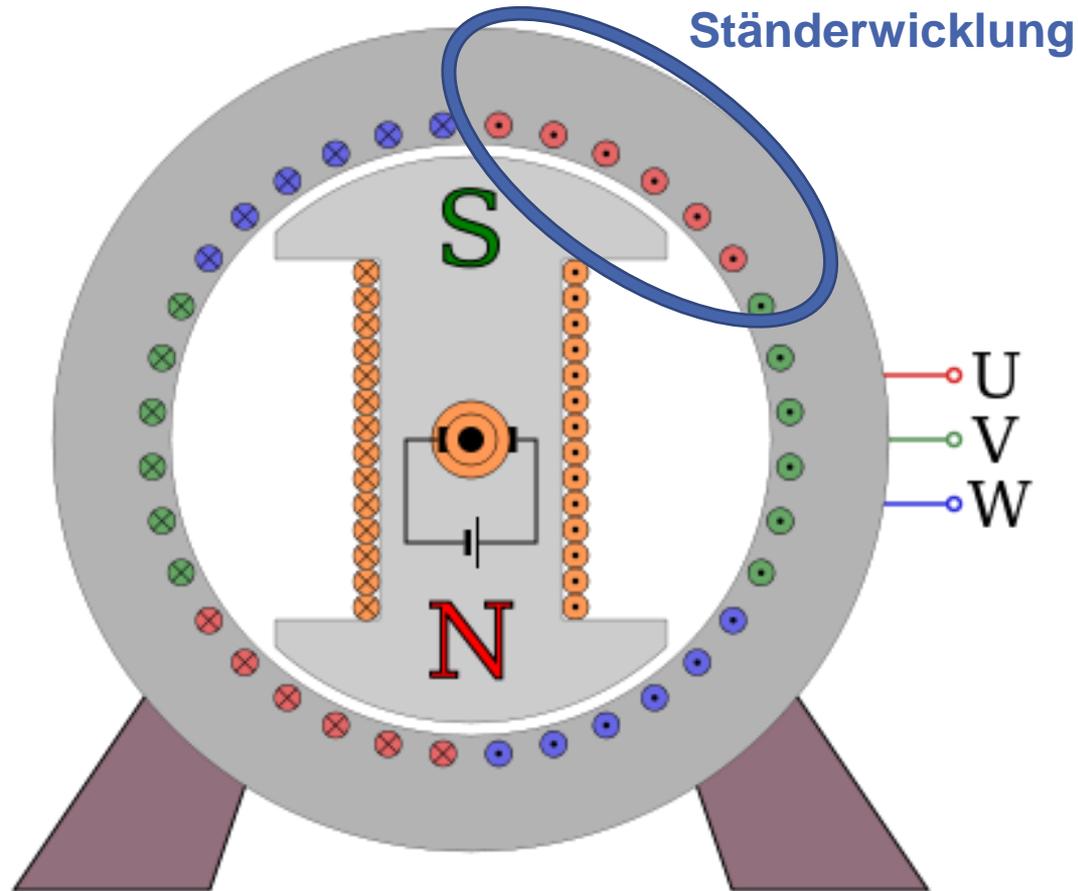
# Themen 2. Übung EÜN

- Synchronmaschine
  - Aufbau
  - Stabilität
    - Laständerung
    - Kurzunterbrechung
  - Phasenschieberbetrieb
  
- Aufgaben
  - Laständerung
  - Kurzunterbrechung

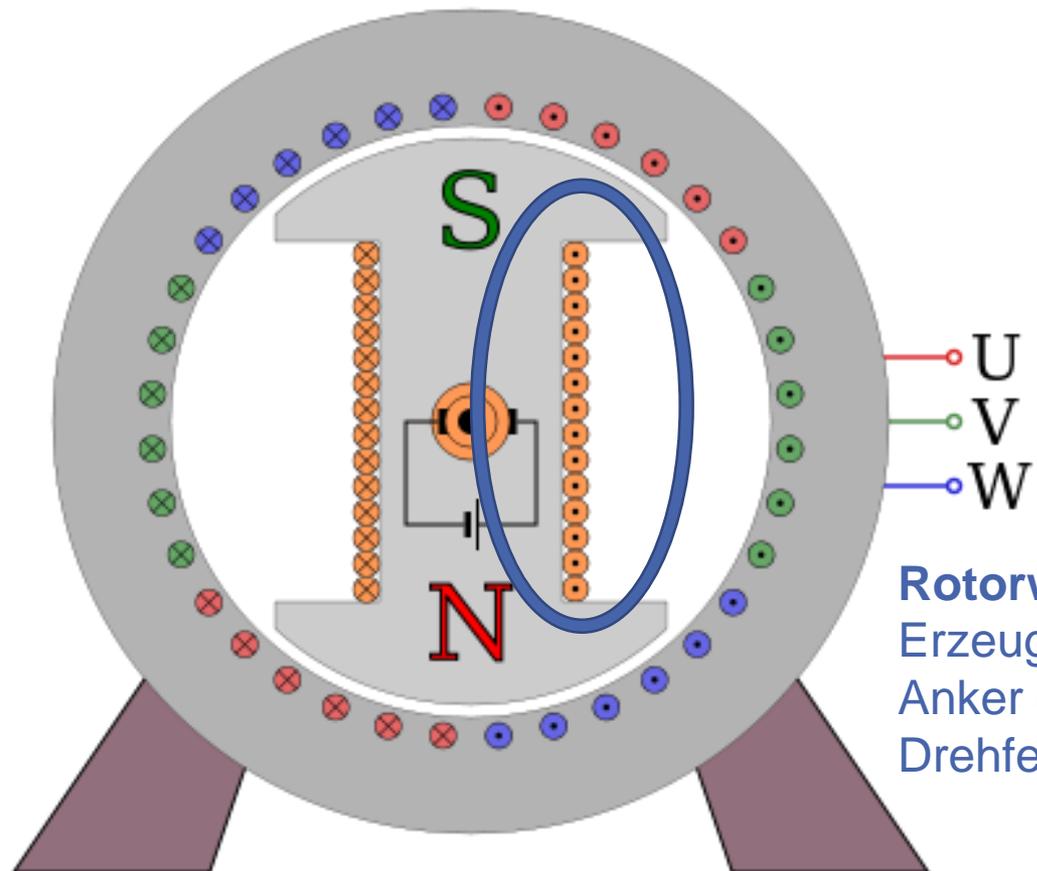
# Synchronmaschine – Aufbau



# Synchronmaschine – Aufbau



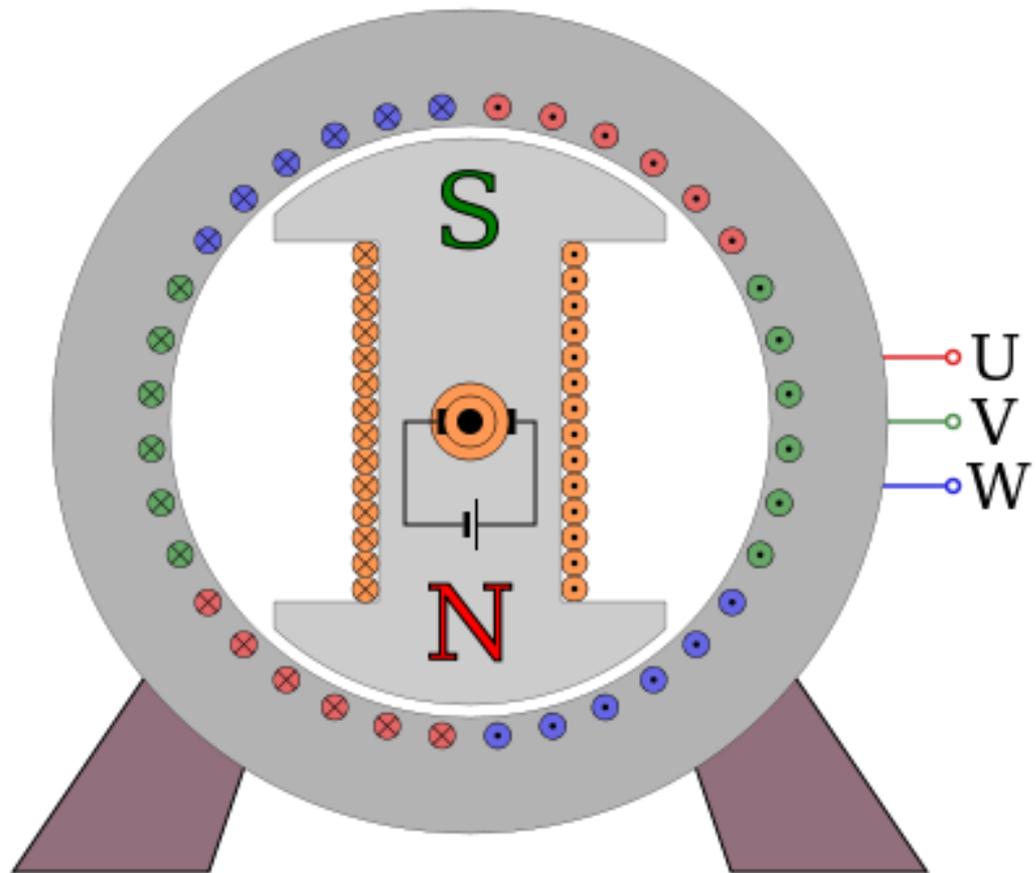
# Synchronmaschine – Aufbau



U  
V  
W

**Rotorwicklung:**  
Erzeugt bei rotierendem Anker ein sinusförmiges Drehfeld.

# Synchronmaschine – Aufbau



Typischerweise wird eine Synchronmaschine als Innenpolmaschine ausgeführt.

1. Warum?
2. Was ist die Polpaarzahl in der abgebildeten Innenpolmaschine?

# Themen 2. Übung EÜN

## ■ Synchronmaschine

- Aufbau
- **Stabilität**
  - Laständerung
  - Kurzunterbrechung
- Phasenschieberbetrieb

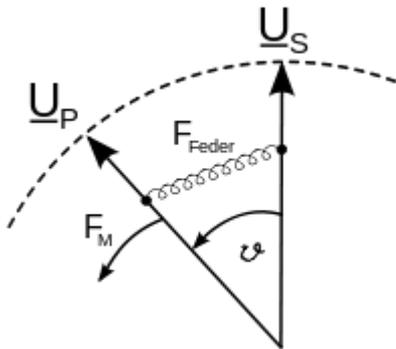
## ■ Aufgaben

- Laständerung
- Kurzunterbrechung

# Synchronmaschine am starren Netz

- Einspeisung in ein starres Netz:

$$P_1 = P_2 = \frac{U_P \cdot U_2}{X} \cdot \sin(\vartheta)$$

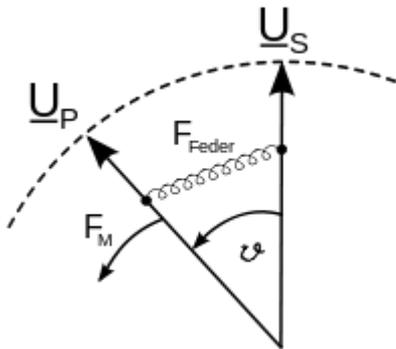


Federmodell des  
Polradwinkels

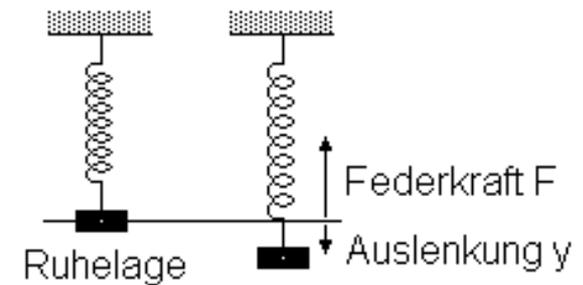
# Synchronmaschine am starren Netz

- Einspeisung in ein starres Netz:

$$P_1 = P_2 = \frac{U_P \cdot U_2}{X} \cdot \sin(\vartheta)$$



Federmodell des Polradwinkels

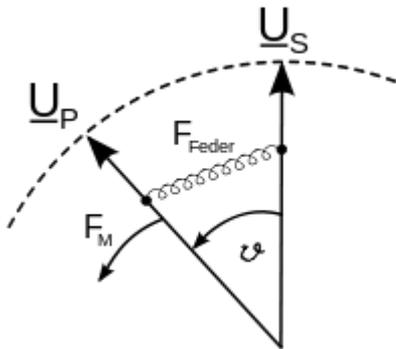


*kontin*

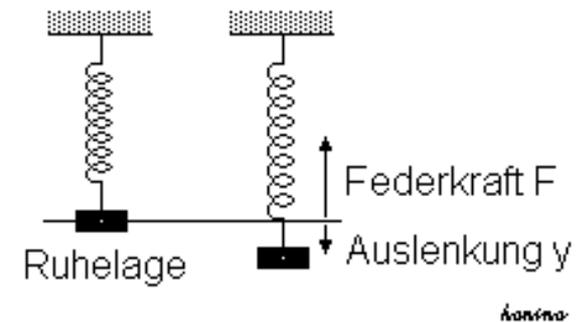
# Synchronmaschine am starren Netz

- Einspeisung in ein starres Netz:

$$P_1 = P_2 = \frac{U_P \cdot U_2}{X} \cdot \sin(\vartheta)$$



Federmodell des Polradwinkels



Pendelt bei Auslenkung aus stationärer Lage.

# Themen 2. Übung EÜN

## ■ Synchronmaschine

- Aufbau
- Stabilität
  - **Laständerung**
  - Kurzunterbrechung
- Phasenschieberbetrieb

## ■ Aufgaben

- Laständerung
- Kurzunterbrechung

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

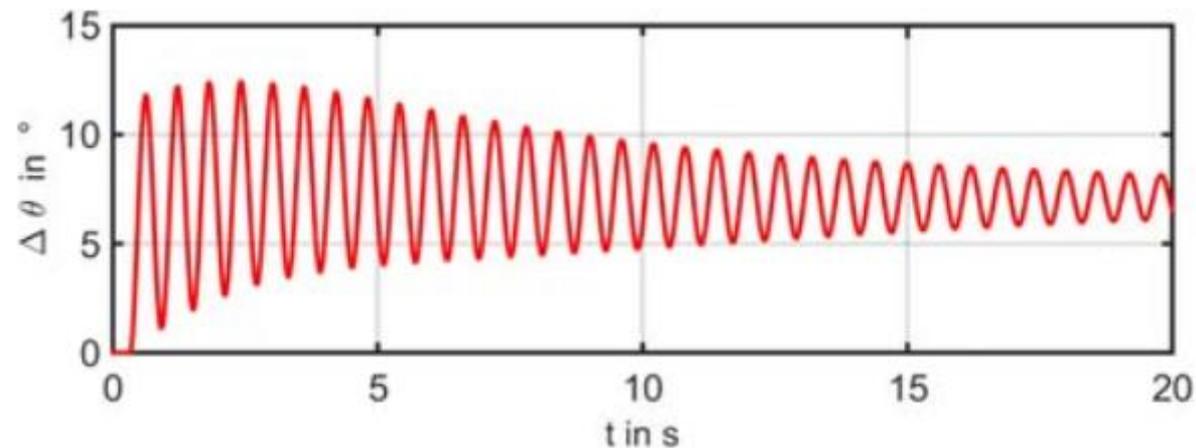
$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

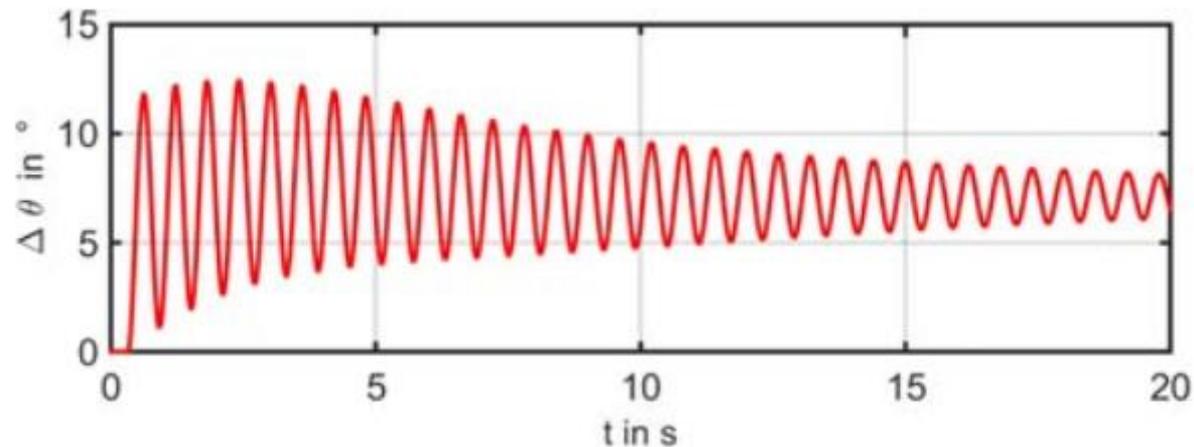


# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$



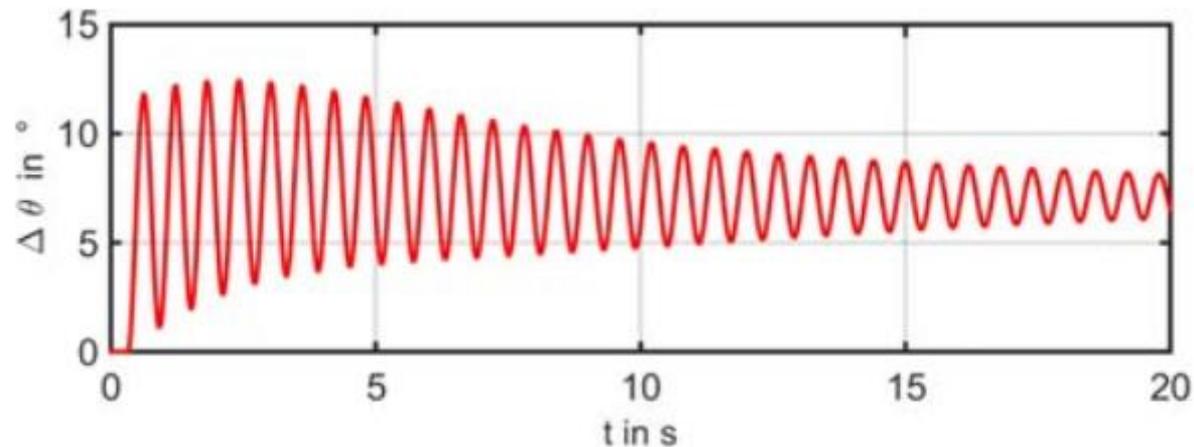
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

anfängliche  
Amplitude

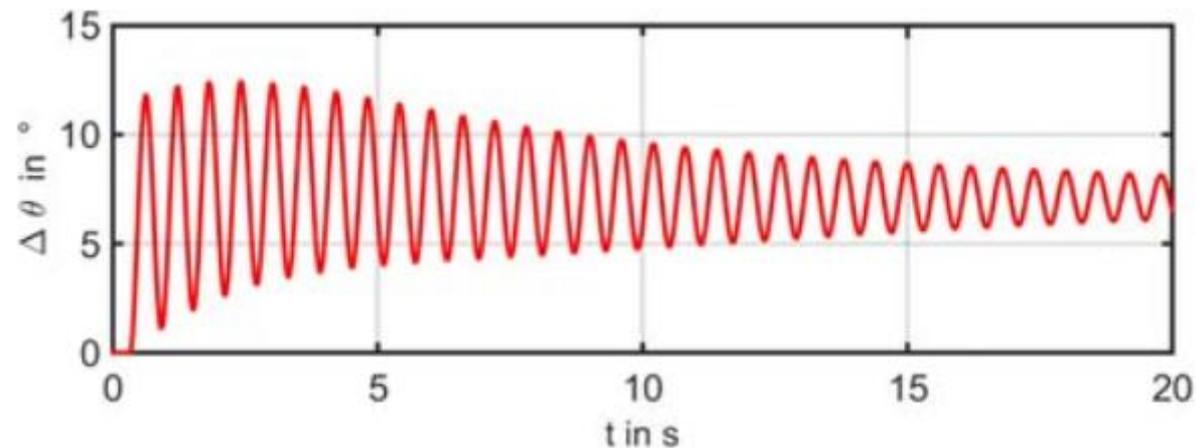


# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$



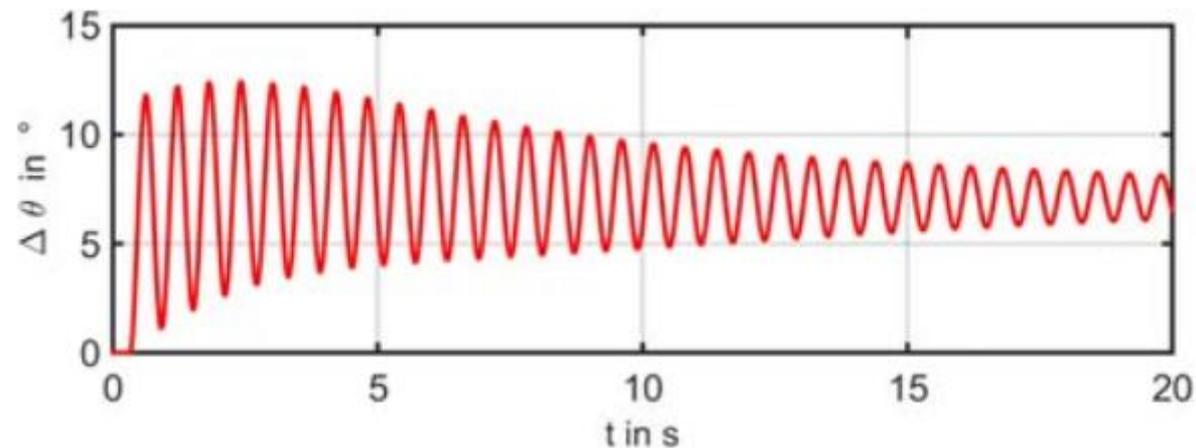
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Frequenz

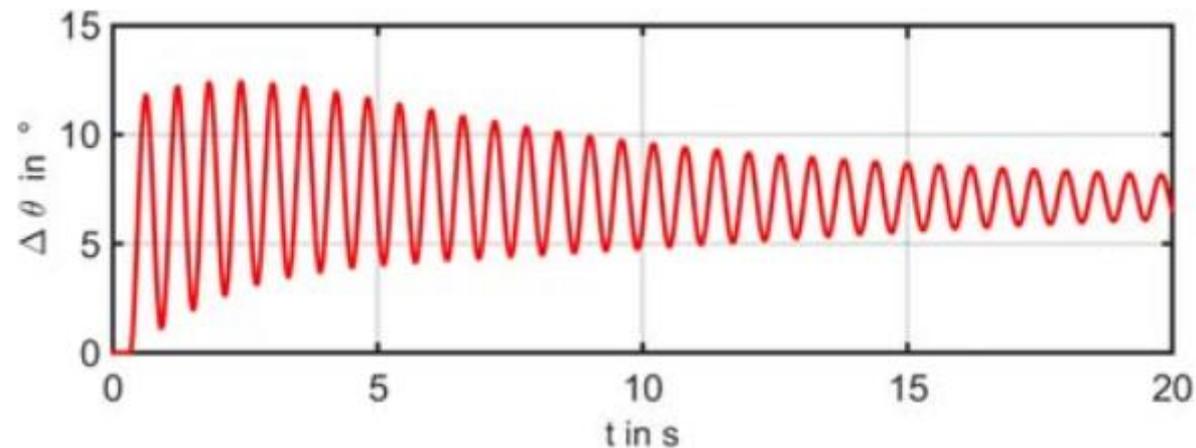


# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$



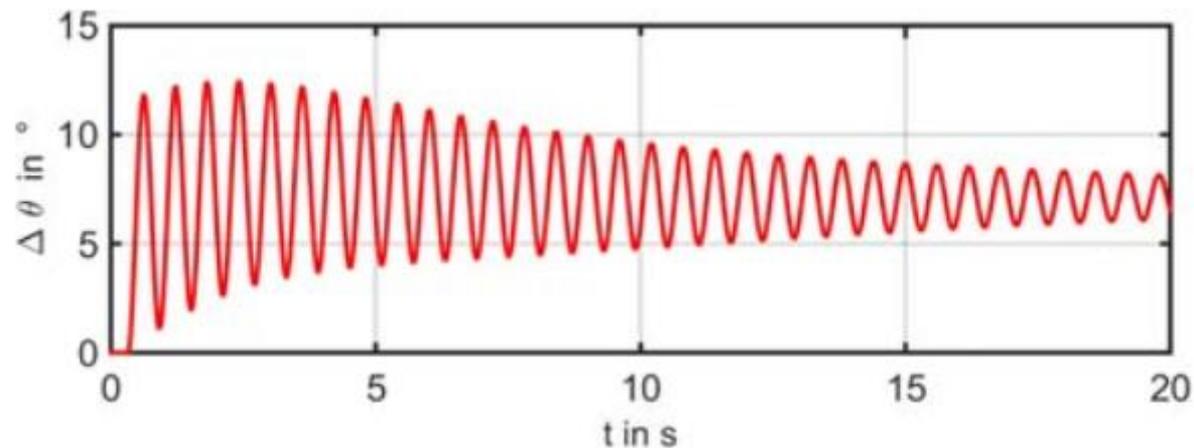
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Zeitkonstante  
der Dämpfung

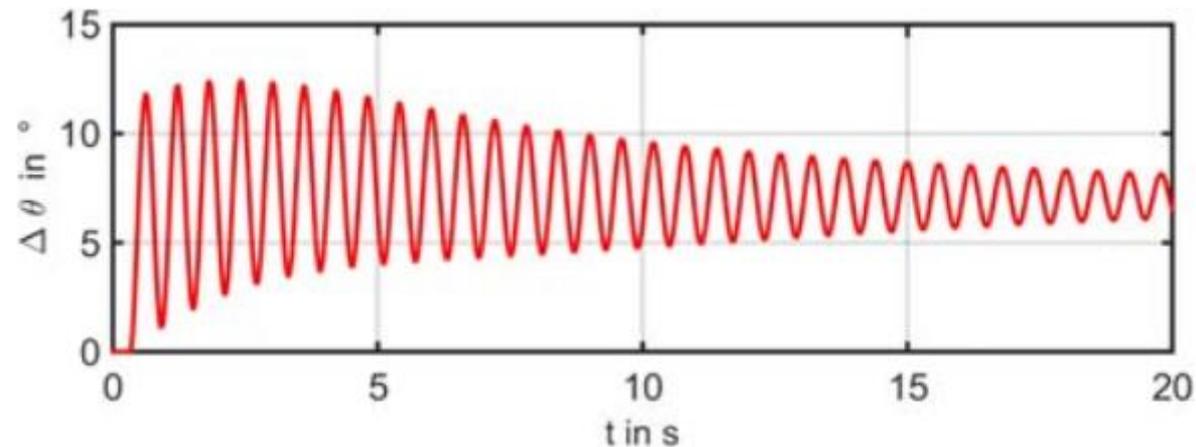


# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$



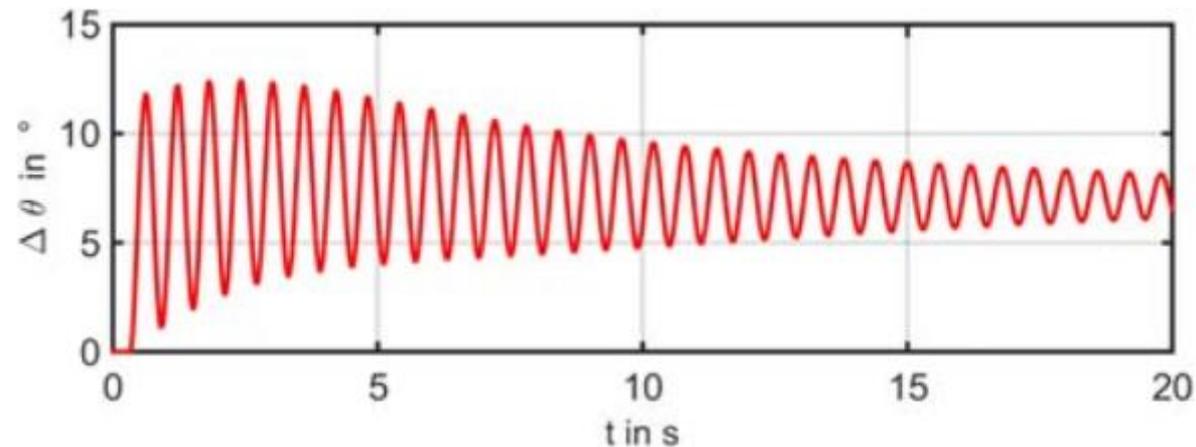
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Finaler Wert



# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Änderung des Polradwinkels  
nach Einschwingvorgang

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Änderung des Polradwinkels  
nach Einschwingvorgang

Änderung des Polradwinkels  
proportional zu  $\Delta P_T$

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Änderung des Polradwinkels  
nach Einschwingvorgang

Änderung des Polradwinkels  
proportional zu  $\Delta P_T$

Vergleich mit Formel:

$$P_1 = P_2 = \frac{U_P \cdot U_2}{X} \cdot \sin(\vartheta)$$

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Änderung des Polradwinkels  
nach Einschwingvorgang

Änderung des Polradwinkels  
proportional zu  $\Delta P_T$

Vergleich mit Formel:

Änderung des Polradwinkels **nicht**  
proportional zu  $\Delta P_T$

$$P_1 = P_2 = \frac{U_P \cdot U_2}{X} \cdot \sin(\vartheta)$$

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Änderung des Polradwinkels  
nach Einschwingvorgang

Änderung des Polradwinkels  
proportional zu  $\Delta P_T$

Vergleich mit Formel:

Änderung des Polradwinkels **nicht**  
proportional zu  $\Delta P_T$

$$P_1 = P_2 = \frac{U_P \cdot U_2}{X} \cdot \sin(\vartheta)$$



**Grund:** Obere Formel  
ist linearisiert.

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Zeitkonstante  
der Dämpfung

$$\tau = \frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{D}$$

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Zeitkonstante  
der Dämpfung

$$\tau = \frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{D}$$

$J$ : Trägheitsmoment  
 $\Omega_0$ : mechanische Drehzahl  
 $p$ : Polpaarzahl  
 $D$ : Dämpfung

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Zeitkonstante  
der Dämpfung

$$\tau = \frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{D}$$

$J$ : Trägheitsmoment  
 $\Omega_0$ : mechanische Drehzahl  
 $p$ : Polpaarzahl  
 $D$ : Dämpfung

Zusatzfrage:  
 Wie kann die Dämpfung  $D$  erhöht werden?

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Zeitkonstante  
der Dämpfung

$$\tau = \frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{D}$$

$J$ : Trägheitsmoment  
 $\Omega_0$ : mechanische Drehzahl  
 $p$ : Polpaarzahl  
 $D$ : Dämpfung

Zusatzfrage:

Wie kann die Dämpfung  $D$  erhöht werden?

Antwort:

- Dämpferwicklung
- Power System Stabilizer (PSS)

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 1: Lastsprung verursacht Polradwinkelpendelung

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{\Delta P_T}{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)} \cdot \left[ 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \left( \cos(\omega_1 t) + \frac{1}{\omega_1 \cdot \tau} \cdot \sin(\omega_1 t) \right) \right]$$

Frequenz

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{P_{\max} \cdot \cos(\vartheta_0)}{J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} - \left(\frac{1}{\tau}\right)^2}$$

$\tau$ : Zeitkonstante der Dämpfung

# Themen 2. Übung EÜN

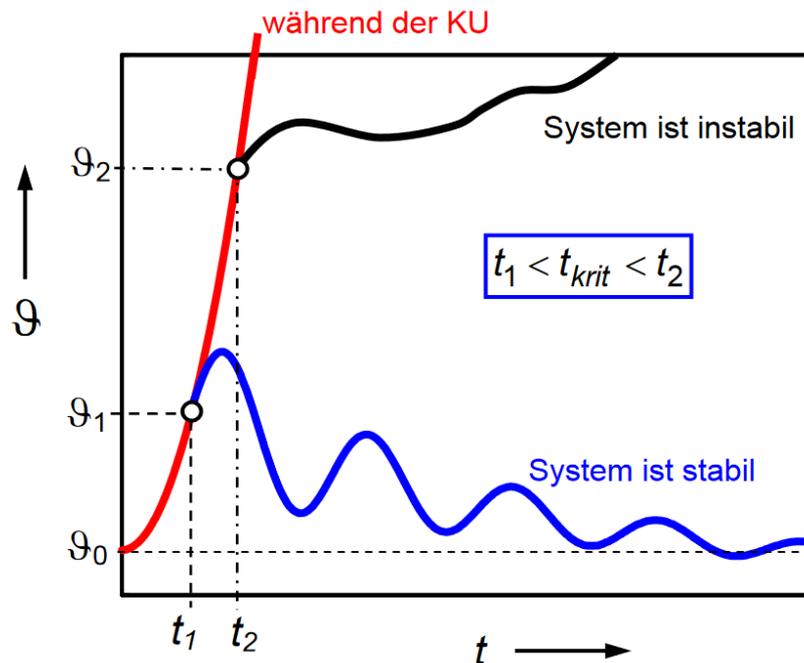
- Synchronmaschine
  - Aufbau
  - Stabilität
    - Laständerung
    - **Kurzunterbrechung**
  - Phasenschieberbetrieb
  
- Aufgaben
  - Laständerung
  - Kurzunterbrechung

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$



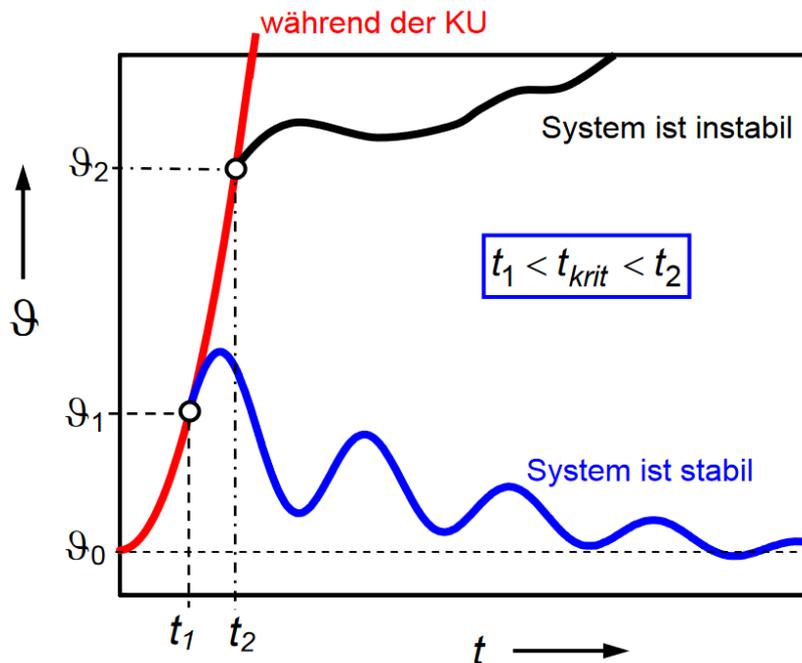
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Konstantes mechanisches Antriebsmoment und kein elektrisches Gegenmoment



# Synchronmaschine am starren Netz

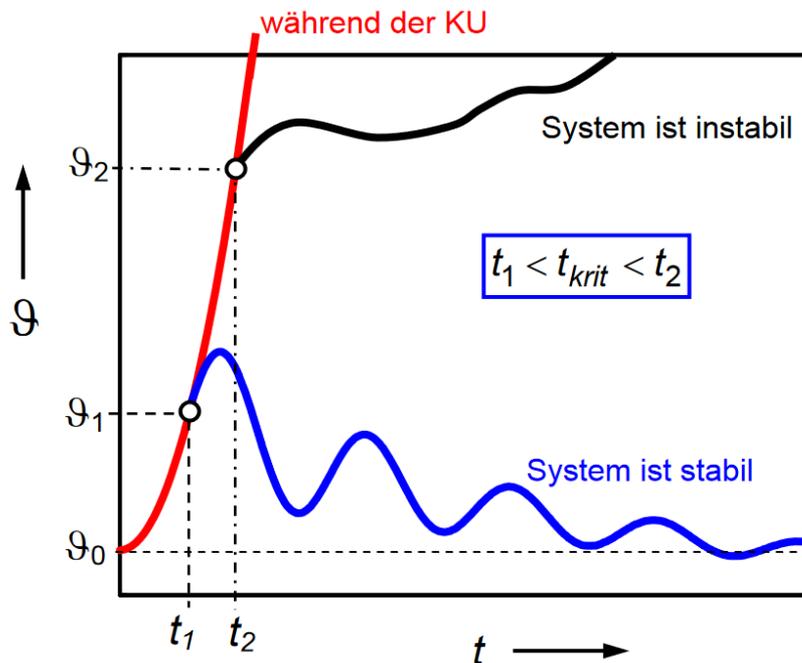
- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Konstantes mechanisches Antriebsmoment und kein elektrisches Gegenmoment

→ Konstante Beschleunigung



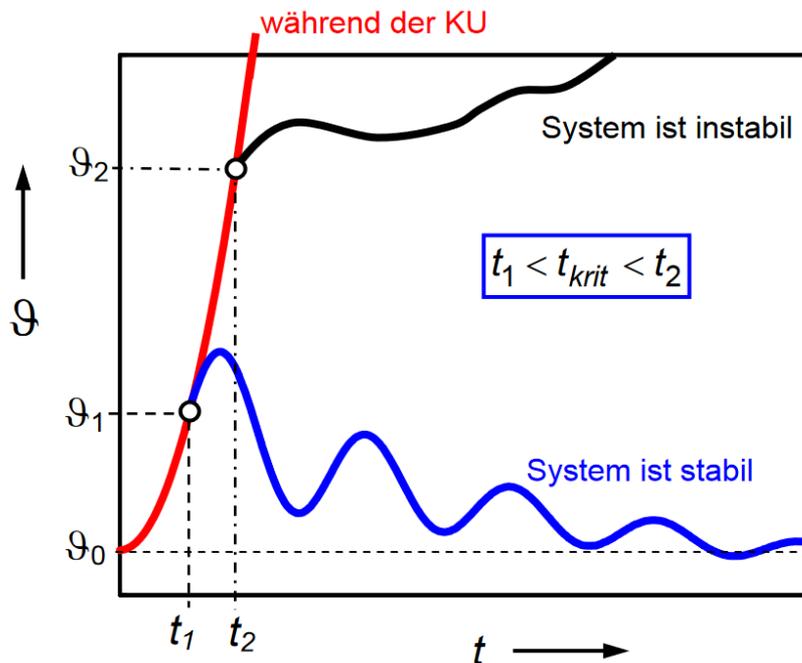
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Konstantes mechanisches Antriebsmoment und kein elektrisches Gegenmoment



→ Konstante Beschleunigung

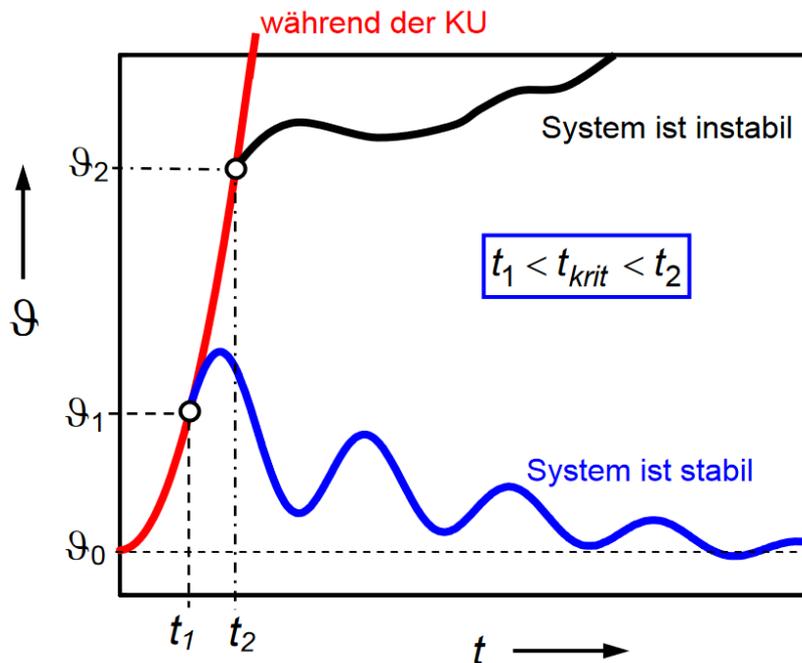
→ Änderung Winkelgeschwindigkeit proportional zur Zeit

# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$



Konstantes mechanisches Antriebsmoment und kein elektrisches Gegenmoment

→ Konstante Beschleunigung

→ Änderung Winkelgeschwindigkeit proportional zur Zeit

→ Änderung Polradwinkel quadratisch zur Zeit

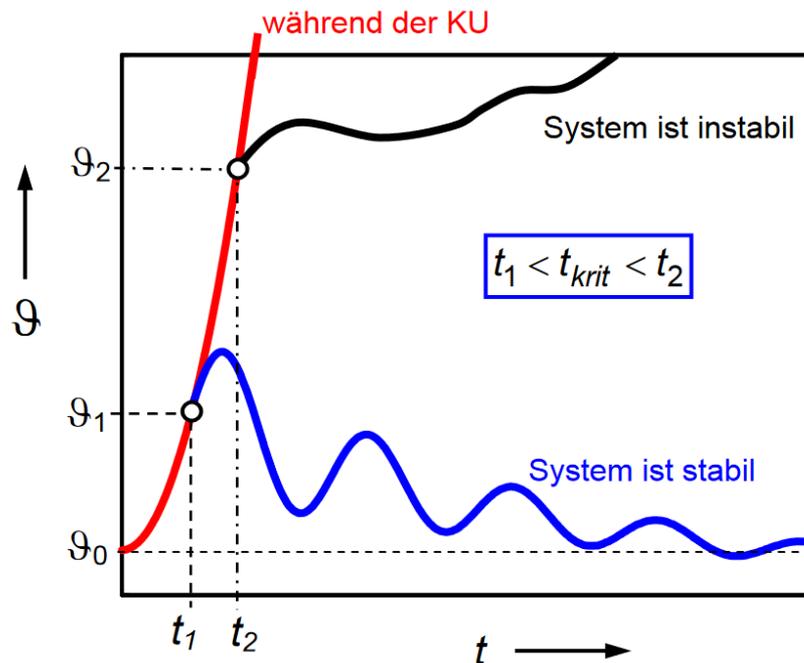
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$



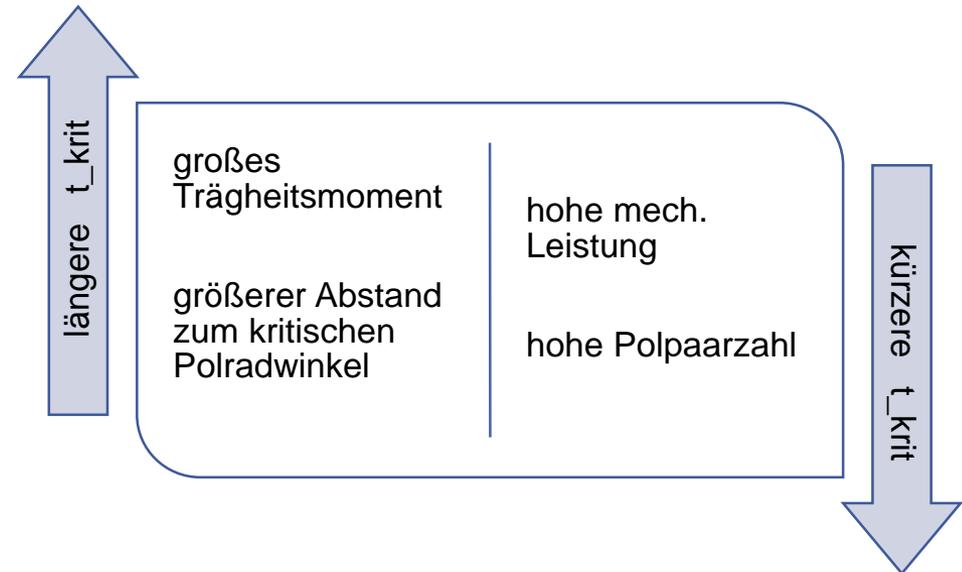
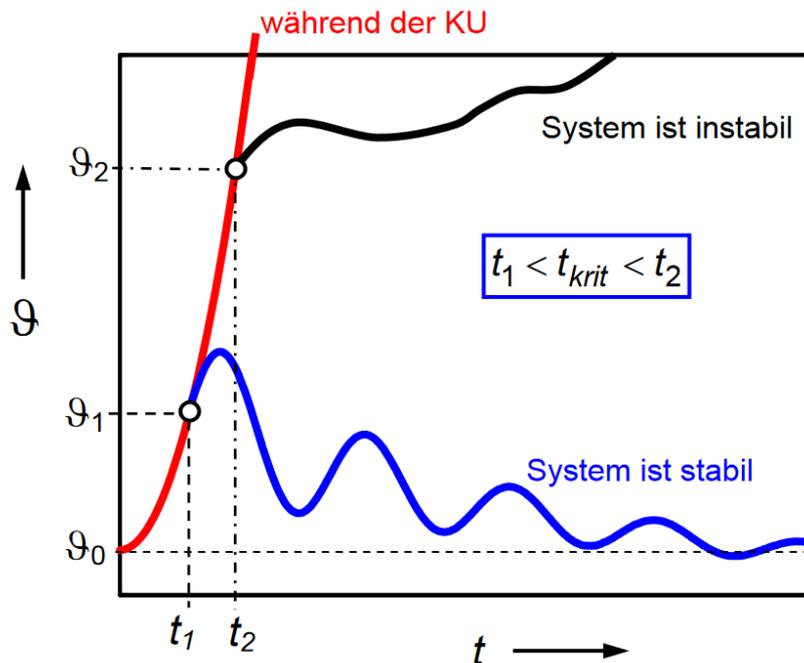
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$



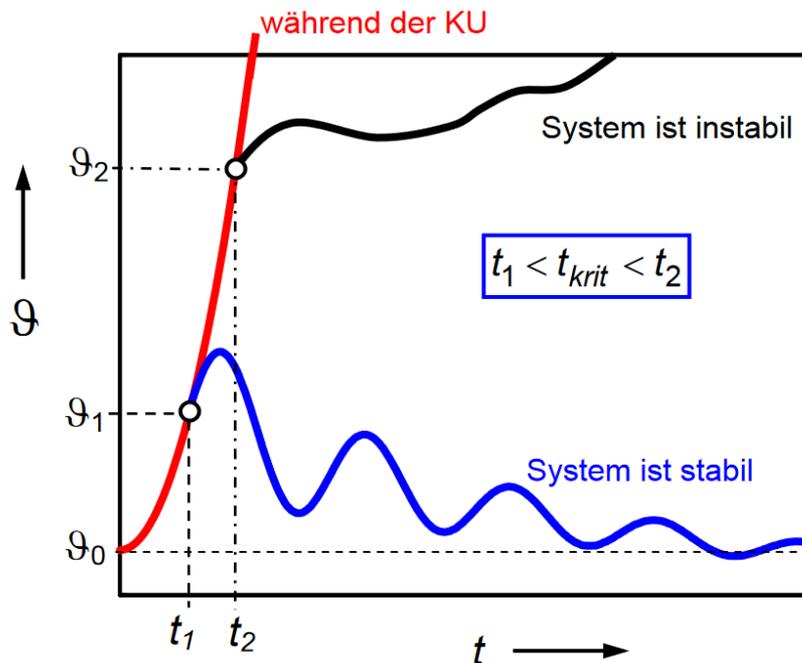
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$



$$\vartheta_{1,\text{krit}} = \arccos[(\pi - 2\vartheta_0) \cdot \sin(\vartheta_0) - \cos(\vartheta_0)]$$

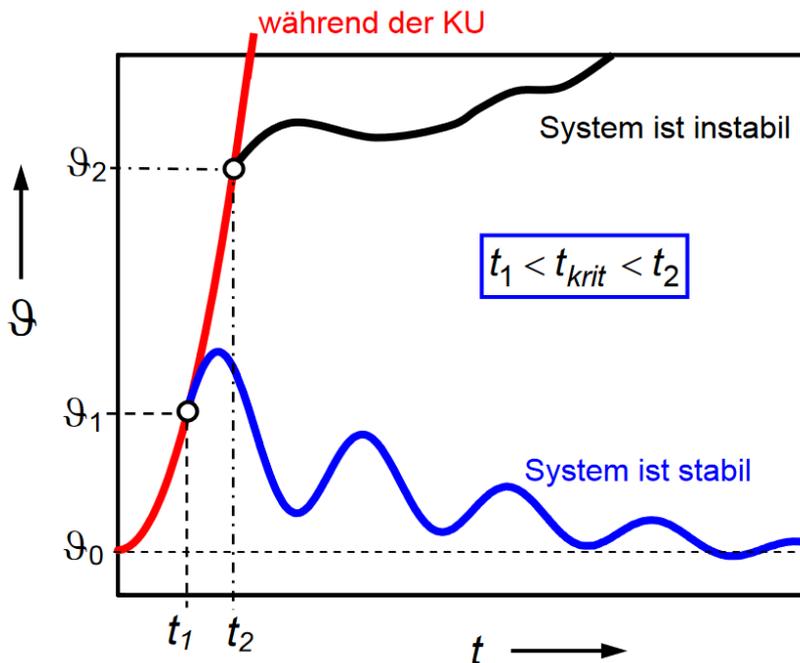
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$



$$\vartheta_{1,\text{krit}} = \arccos[(\pi - 2\vartheta_0) \cdot \sin(\vartheta_0) - \cos(\vartheta_0)]$$

Kritischer Polradwinkel hängt nur vom anfänglichen Polradwinkel ab.

# Themen 2. Übung EÜN

## ■ Synchronmaschine

- Aufbau
- Stabilität
  - Laständerung
  - Kurzunterbrechung
- **Phasenschieberbetrieb**

## ■ Aufgaben

- Laständerung
- Kurzunterbrechung

# Synchronmaschine im Phasenschieberbetrieb



- Keine Wirkleistungseinspeisung, nur Blindleistung
- Aufgaben:

Rotierender Phasenschieber der TenneT in Bergheinfeld (Gewicht Generator: 360 t)

# Synchronmaschine im Phasenschieberbetrieb



Rotierender Phasenschieber der TenneT in Bergheimfeld (Gewicht Generator: 360 t)

- Keine Wirkleistungseinspeisung, nur Blindleistung
- Aufgaben:
  - Blindleistungsbereitstellung

# Synchronmaschine im Phasenschieberbetrieb



Rotierender Phasenschieber der TenneT in Bergheinfeld (Gewicht Generator: 360 t)

- Keine Wirkleistungseinspeisung, nur Blindleistung
- Aufgaben:
  - Blindleistungsbereitstellung
  - **Momentanreserve**

# Themen 2. Übung EÜN

- Synchronmaschine
  - Aufbau
  - Stabilität
    - Laständerung
    - Kurzunterbrechung
  - Phasenschieberbetrieb
  
- Aufgaben
  - **Laständerung**
  - Kurzunterbrechung

Ein Kohlekraftwerk speist über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz. Plötzlich tritt eine Leistungsänderung von 50 MW auf. Berechnen Sie die Ausgleichsschwingung.

Daten:

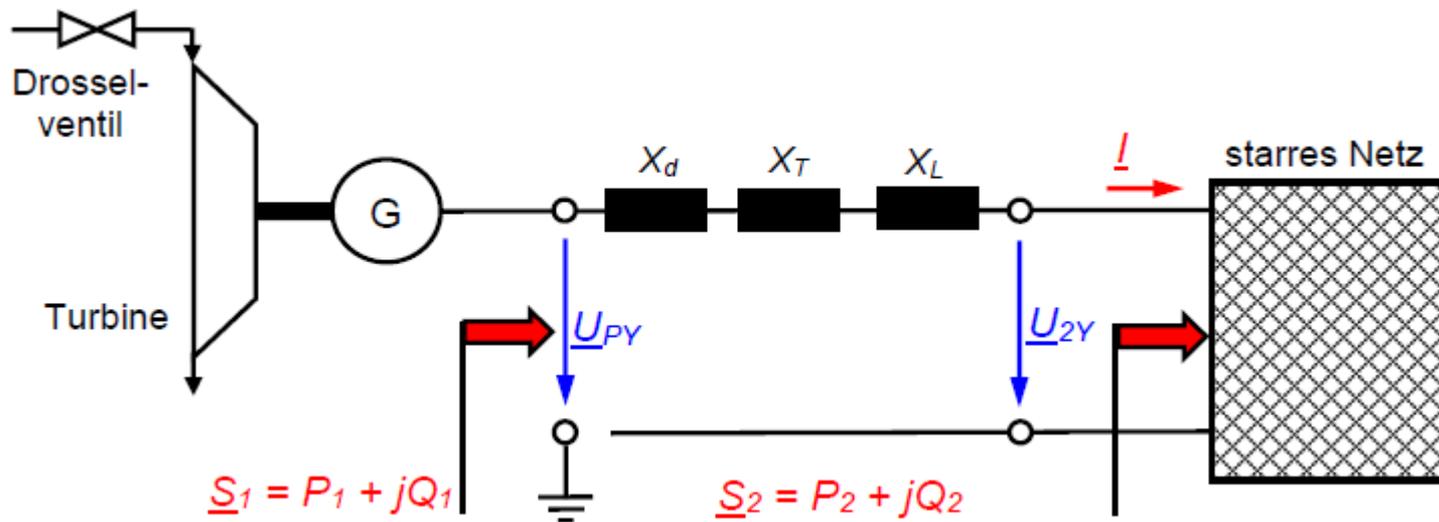
Generator und Turbine:  $J = 28000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

$D = 88 \text{ MWs}$  (Dämpfungskonstante)

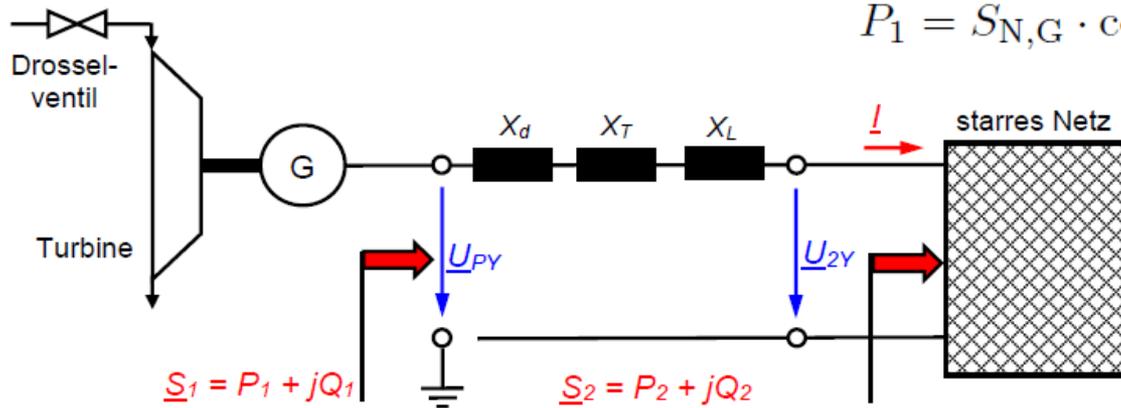
Generator:  $S_{N,G} = 555 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,9$   $f = 60 \text{ Hz}$   $p=1$   $L_d = 1,99 \text{ mH}$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Leitung:  $X_L' = 0,26 \text{ } \Omega/\text{km}$  Leitungslänge: 5 km



Ein Kohlekraftwerk speist über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz. Plötzlich tritt eine Leistungsänderung von 50 MW auf. Berechnen Sie die Ausgleichsschwingung.



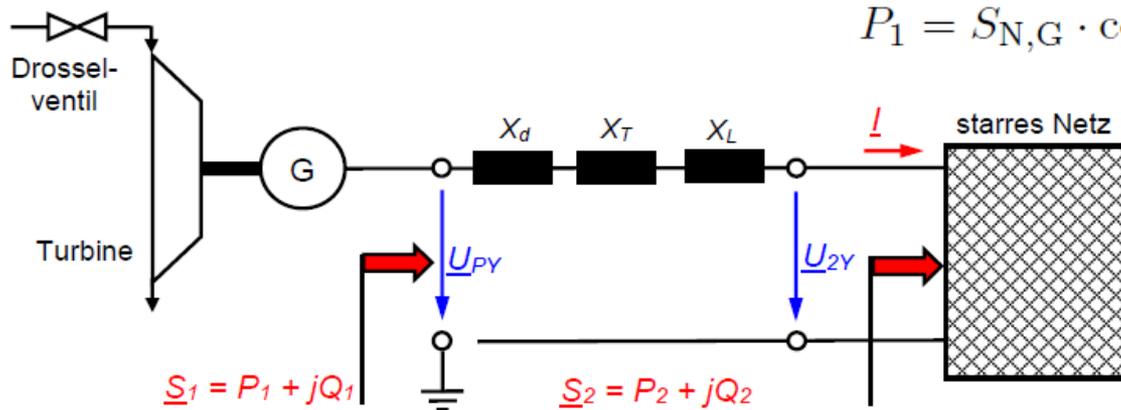
$$P_1 = S_{N,G} \cdot \cos \varphi = 555 \text{ MVA} \cdot 0,9 = 499,5 \text{ MW}$$

$$X_{27} = X_d + X_T + X_L = 0,9505 \Omega$$

$$\vartheta = \arcsin \left( \frac{P_1 \cdot X_{27}}{U_B^2} \right)$$

$$= 40,637^\circ$$

Ein Kohlekraftwerk speist über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz. Plötzlich tritt eine Leistungsänderung von 50 MW auf. Berechnen Sie die Ausgleichsschwingung.



$$P_1 = S_{N,G} \cdot \cos \varphi = 555 \text{ MVA} \cdot 0,9 = 499,5 \text{ MW}$$

$$X_{27} = X_d + X_T + X_L = 0,9505 \Omega$$

$$\vartheta = \arcsin \left( \frac{P_1 \cdot X_{27}}{U_B^2} \right) = 40,637^\circ$$

In einem Stahlwerk, das durch das 400-kV-Netzwerk gespeist wird, fällt ein Hochofen aus. Dadurch verringert sich die Einspeiseleistung durch das Kraftwerk an der Einspeisestelle um 50 MW.

Berechnen Sie:

- den Endwert, auf den sich der Leitungswinkel  $\vartheta$  einstellt.
- die Zeitkonstante  $\tau$ , mit welcher die Oszillation des Leitungswinkels  $\vartheta$  abklingt
- die Kreisfrequenz  $\omega_1$  und die Frequenz  $f_1$ , mit welcher der Leitungswinkel  $\vartheta$  oszilliert.

→ Tafel

# Themen 2. Übung EÜN

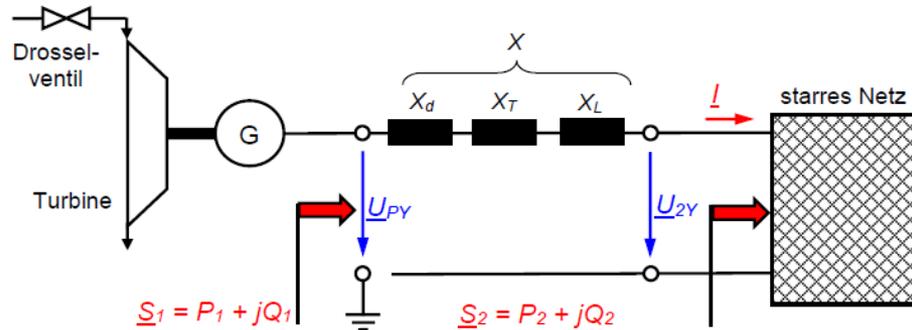
## ■ Synchronmaschine

- Aufbau
- Stabilität
  - Laständerung
  - Kurzunterbrechung
- Phasenschieberbetrieb

## ■ Aufgaben

- Laständerung
- **Kurzunterbrechung**

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

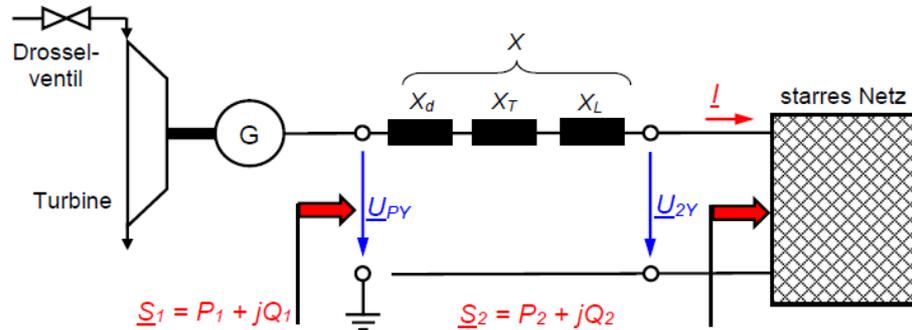
Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Bestimmen Sie den zeitlichen Verlauf des Polradwinkels nach dem Öffnen des Leistungsschalters auf der 400-kV-Seite.

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

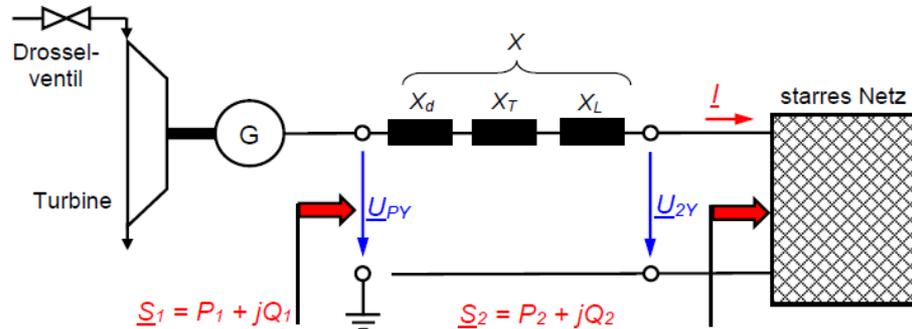
Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

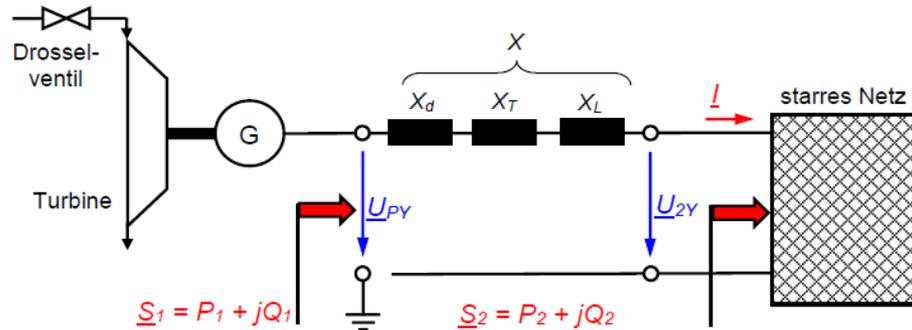
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Mechanische  
Leistung

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

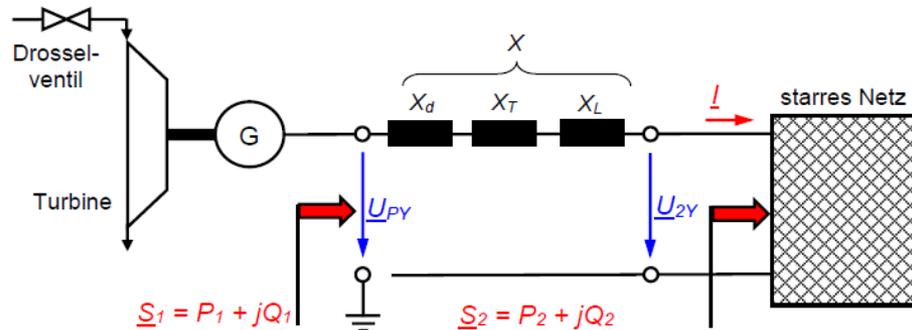
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

## Mechanische Leistung

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2 \quad P_{1,N} = P_{N,G} = S_{N,G} \cdot \cos \varphi = 580 \text{ MVA} \cdot 0,88 = 510,4 \text{ MW}$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

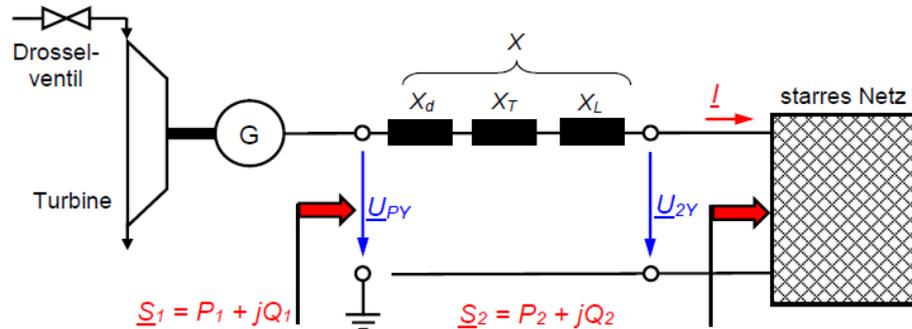
Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Polradwinkel

$t = 0$

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

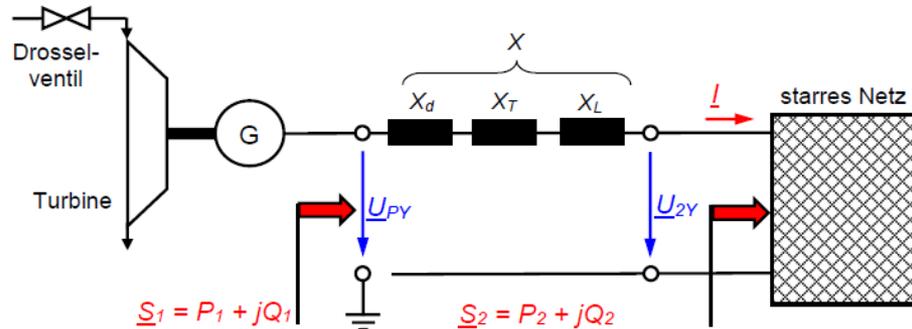
Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Polradwinkel

$t = 0$

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2 \quad \vartheta = \arcsin \left( \frac{P_{N,G} \cdot X}{U_B^2} \right)$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

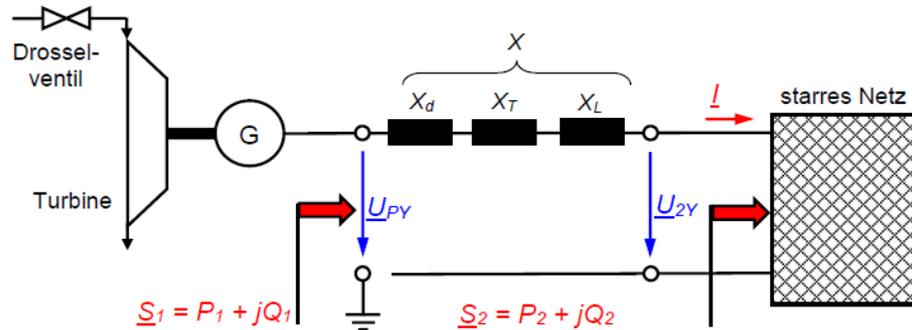
Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Polradwinkel

$t = 0$

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2 \quad \vartheta = \arcsin \left( \frac{P_{N,G} \cdot X}{U_B^2} \right)$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

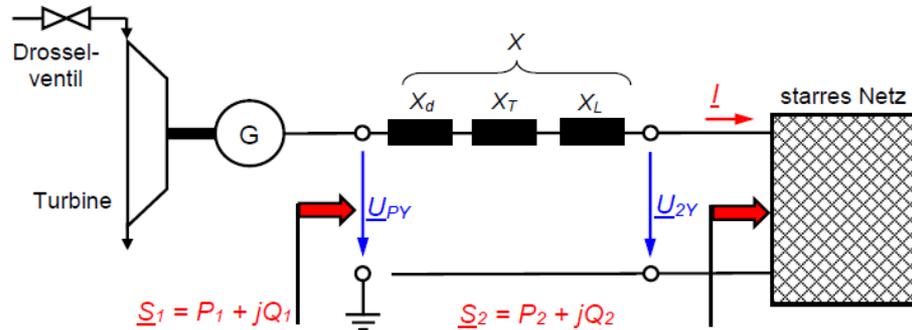
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Massenträgheitsmoment

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

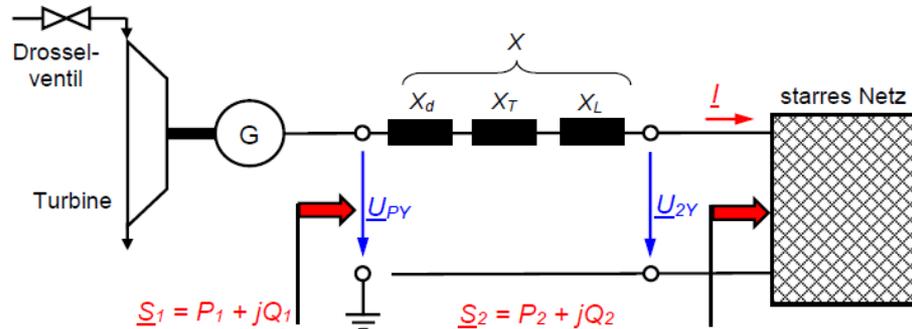
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Polpaarzahl

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2 \cdot \frac{J \Omega_s}{p}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

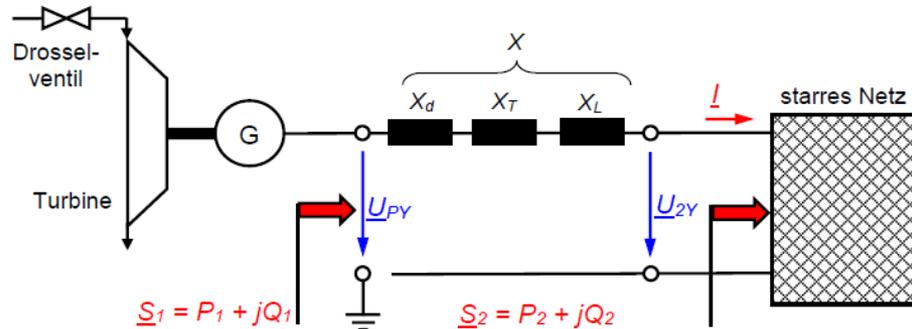
Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{P}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

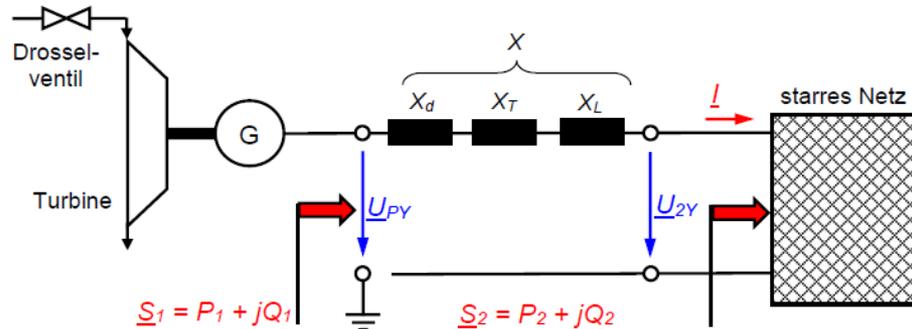
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Mechanische  
Winkelgeschwindigkeit

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{P}} \cdot t^2$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

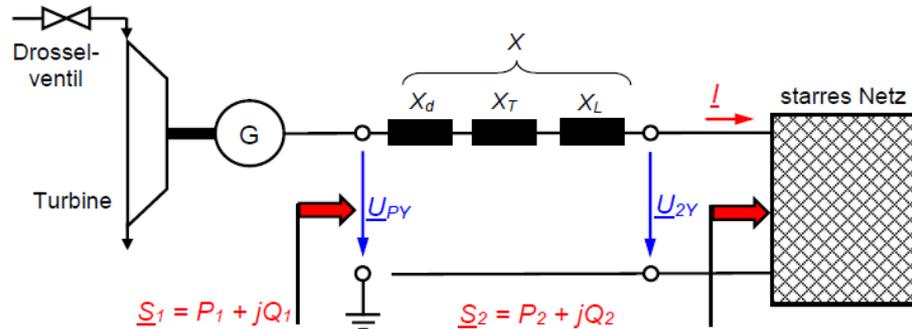
Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

## Mechanische Winkelgeschwindigkeit

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

$$\Omega_0 = 2\pi n_0 = \frac{2\pi f}{p} = \frac{2\pi \cdot 50 \text{ Hz}}{1}$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

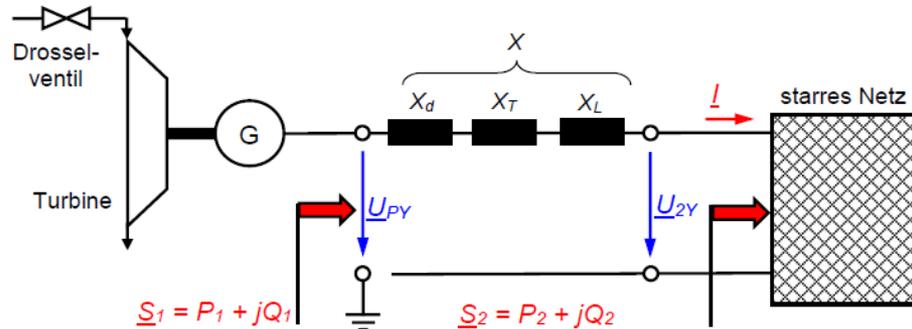
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2 = 0,7756 + 27,0776 \frac{1}{\text{s}^2} \cdot t^2$$



Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

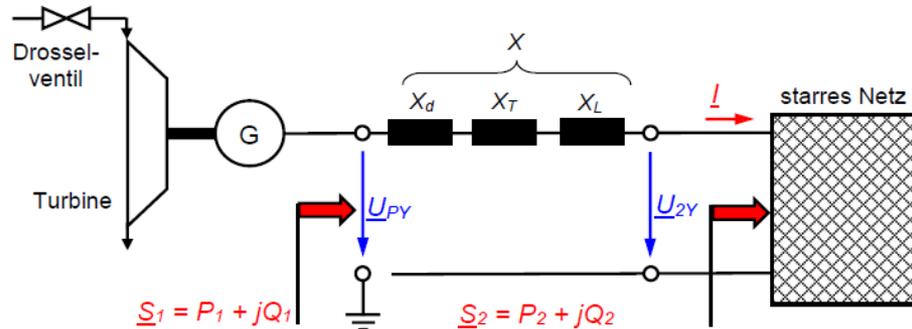
Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

$$\vartheta_{1,\text{krit}} = \arccos[(\pi - 2\vartheta_0) \cdot \sin(\vartheta_0) - \cos(\vartheta_0)]$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{P}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

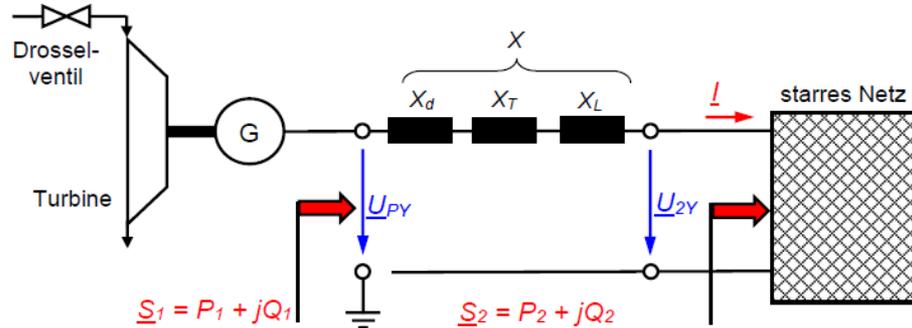
Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

Polradwinkel  $t = 0$  aus  
vorheriger Aufgabe

$$\vartheta_{1,\text{krit}} = \arccos[(\pi - 2\vartheta_0) \cdot \sin(\vartheta_0) - \cos(\vartheta_0)]$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{P}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$

Es soll ein Kraftwerk betrachtet werden, dessen Generator über einen 600-MVA-Transformator (400/27 kV) und eine 400-kV-Freileitung (Stichleitung) in das als starr anzunehmende 400-kV-Netz speist. Aufgrund eines zu hoch gewachsenen Baumes kommt es zu einem Überschlag von einem der Leiterseile gegen Erde. Um den Lichtbogen zu löschen wird der Leistungsschalter zwischen Transformator und 400-kV-Leitung kurzzeitig geöffnet (Kurzunterbrechung, KU). Bestimmen Sie die maximale Dauer der Kurzunterbrechung.



Generator und Turbine:  $J = 30000 \text{ kgm}^2$  (Massenträgheitsmoment)

Generator:  $S_{N,G} = 580 \text{ MVA}$   $U_{N,G} = 27 \text{ kV}$   $\cos(\varphi) = 0,88$   $f = 50 \text{ Hz}$   $p = 1$

Transformator:  $S_{N,T} = 600 \text{ MVA}$  Übersetzung: 400/27 kV  $u_k = 16\%$

Gesamtimpedanz von Generator, Transformator und Leitung (bezogen auf die 400-kV-Seite):  $X = 219,48 \Omega$

$$\vartheta_{1,\text{krit}} = \arccos[(\pi - 2\vartheta_0) \cdot \sin(\vartheta_0) - \cos(\vartheta_0)]$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{P}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$

Alle Parameter aus vorheriger Aufgabe bereits bekannt

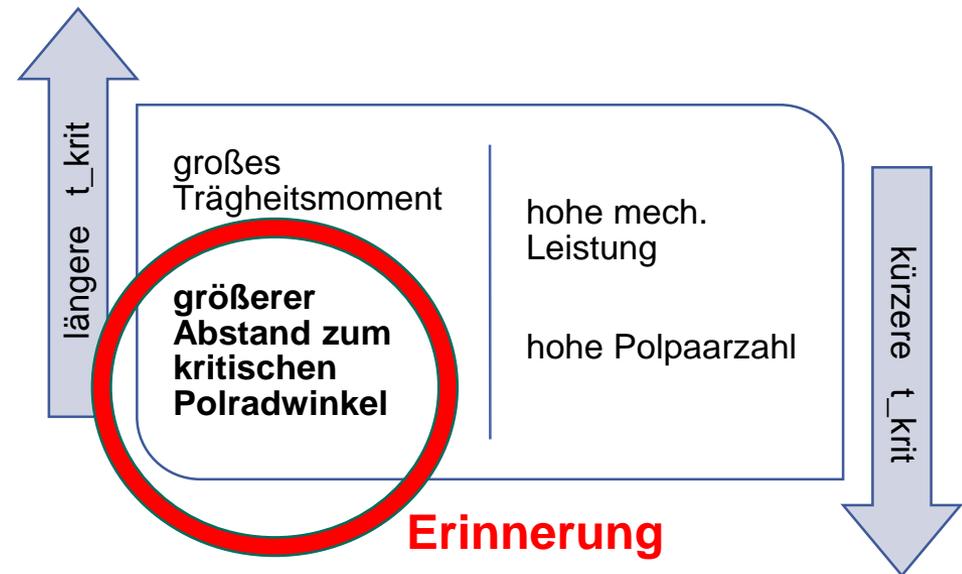
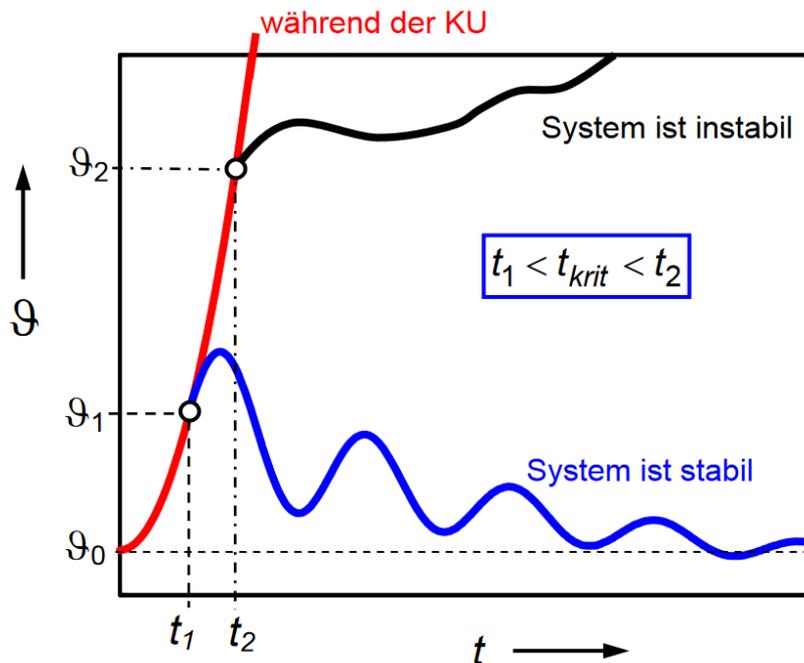
# Synchronmaschine am starren Netz

- Szenario 2: Generator wird kurzzeitig vom Netz getrennt.

Formel:

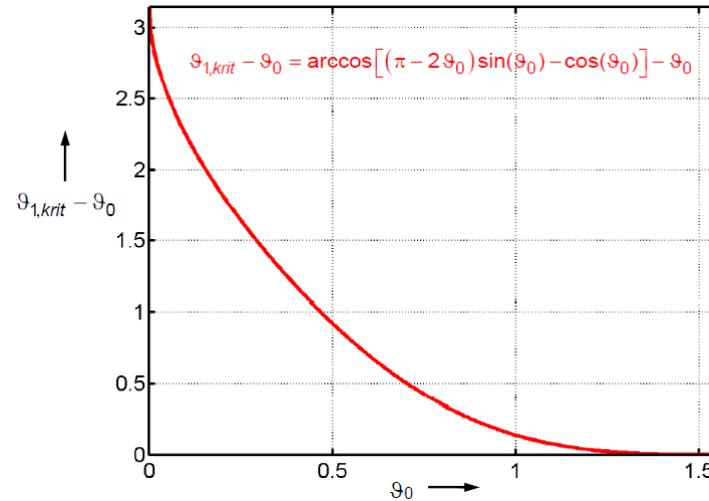
$$\vartheta(t) = \vartheta_0 + \frac{P_m}{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}} \cdot t^2$$

$$t_{\text{krit}} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0)}$$



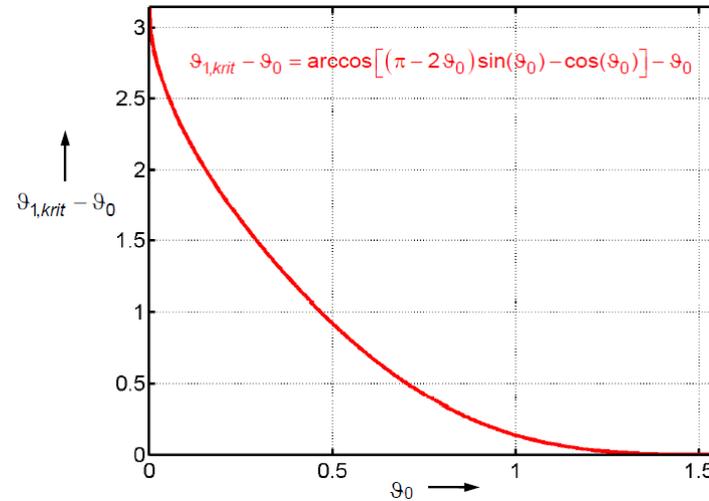
Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf 0,2 s ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,krit}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .



Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf **0,2 s** ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

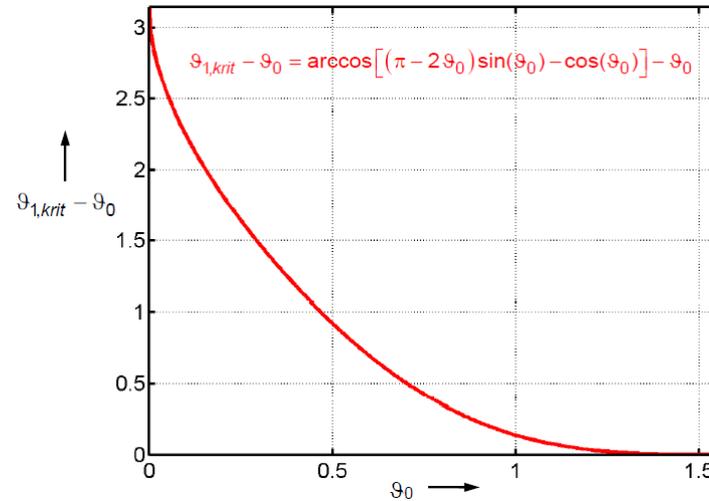
Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,krit}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  **$\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$**  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .



Differenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$   
 aus vorgegebenem  $t_{krit}$   
 bestimmen:

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf  $0,2\text{ s}$  ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,krit}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .

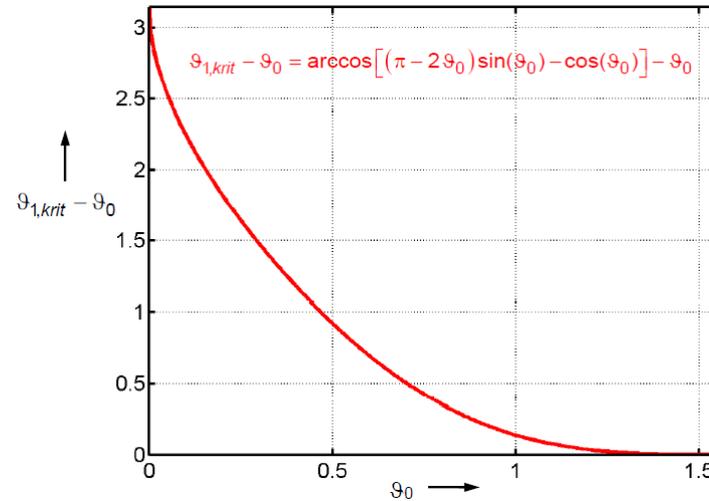


Differenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$   
 aus vorgegebenem  $t_{krit}$   
 bestimmen:

$$t_{krit} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{P}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0)}$$

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf **0,2 s** ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,krit}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  **$\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$**  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .

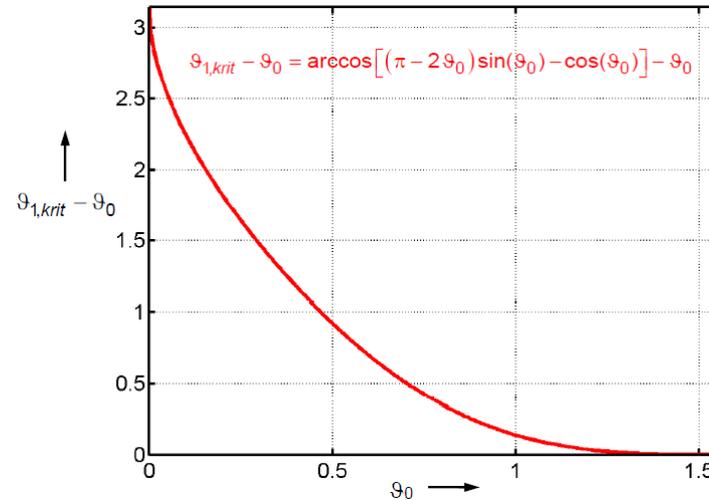


Differenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$   
aus vorgegebenem  $t_{krit}$   
bestimmen:

$$t_{krit} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0)} \quad \Rightarrow \quad \vartheta_{1,krit} - \vartheta_0 = t_{krit}^2 \cdot \frac{P_m}{2 J \frac{\Omega_0}{p}}$$

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf **0,2 s** ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,krit}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  **$\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$**  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .



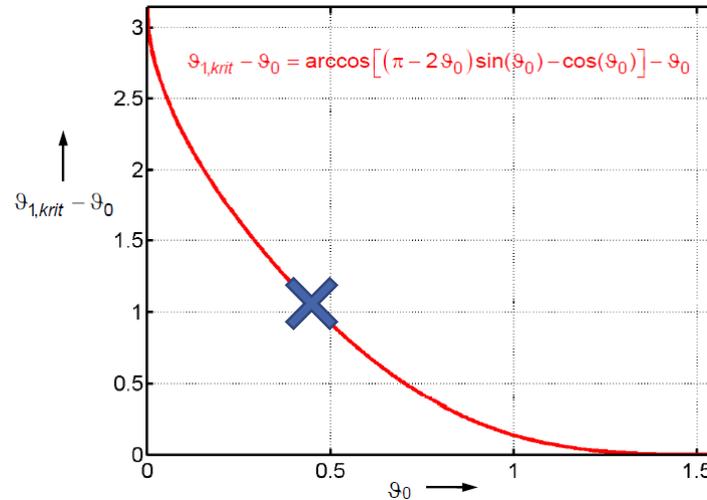
Differenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$   
 aus vorgegebenem  $t_{krit}$   
 bestimmen:

$$t_{krit} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0)} \quad \Rightarrow \quad \vartheta_{1,krit} - \vartheta_0 = t_{krit}^2 \cdot \frac{P_m}{2 J \frac{\Omega_0}{p}}$$

$$= (0,2 \text{ s})^2 \cdot 27,0776 \frac{1}{\text{s}^2} = 1,0831 \text{ rad} \hat{=} 62,06^\circ$$

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf **0,2 s** ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,krit}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .



Differenz  $\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0$   
aus vorgegebenem  $t_{krit}$   
bestimmen:

$$t_{krit} = \sqrt{\frac{2J \cdot \frac{\Omega_0}{p}}{P_m} \cdot (\vartheta_{1,krit} - \vartheta_0)} \quad \Rightarrow \quad \vartheta_{1,krit} - \vartheta_0 = t_{krit}^2 \cdot \frac{P_m}{2 J \frac{\Omega_0}{p}}$$

$$= (0,2 \text{ s})^2 \cdot 27,0776 \frac{1}{\text{s}^2} = 1,0831 \text{ rad} \hat{=} 62,06^\circ$$

aus Diagramm ablesen:  $\vartheta_0 \approx 0,4 \text{ rad} \hat{=} 22,9^\circ$

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf  $0,2 \text{ s}$  ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,\text{krit}}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  $\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0$  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .

aus Diagramm ablesen:  $\vartheta_0 \approx 0,4 \text{ rad} \hat{=} 22,9^\circ$

Was könnte man tun, um bei diesem Übertragungswinkel dennoch die volle mechanische Wirkleistung von  $510,4 \text{ MW}$  zu übertragen?

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf  $0,2 \text{ s}$  ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,\text{krit}}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  $\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0$  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .

aus Diagramm ablesen:  $\vartheta_0 \approx 0,4 \text{ rad} \hat{=} 22,9^\circ$

Was könnte man tun, um bei diesem Übertragungswinkel dennoch die volle mechanische Wirkleistung von  $510,4 \text{ MW}$  zu übertragen?

→ Impedanz der Leitung verringern.

Wie?

Um sicherzustellen, dass der Lichtbogen tatsächlich gelöscht ist, soll die Dauer der KU auf  $0,2\text{ s}$  ausgedehnt werden können. Um dies zu erreichen, muss der Leitungswinkel  $\vartheta_0$  des Ausgangszustandes vor der KU verringert werden.

Berechnen Sie die erforderliche Differenz zwischen den Polradwinkeln  $\vartheta_{1,\text{krit}}$  und  $\vartheta_0$ , d. h.  $\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0$  und bestimmen Sie aus **Bild 5.2** zu dieser Winkeldifferenz  $\vartheta_{1,\text{krit}} - \vartheta_0$  den zugehörigen Wert für  $\vartheta_0$ .

aus Diagramm ablesen:  $\vartheta_0 \approx 0,4\text{ rad} \hat{=} 22,9^\circ$

Was könnte man tun, um bei diesem Übertragungswinkel dennoch die volle mechanische Wirkleistung von  $510,4\text{ MW}$  zu übertragen?

→ Impedanz der Übertragungsstrecke verringern.

Wie?

→ Mit Kondensator:

