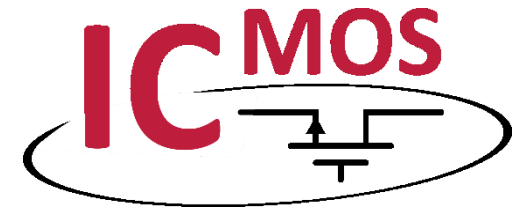




Technische
Universität
Braunschweig



Netzwerke

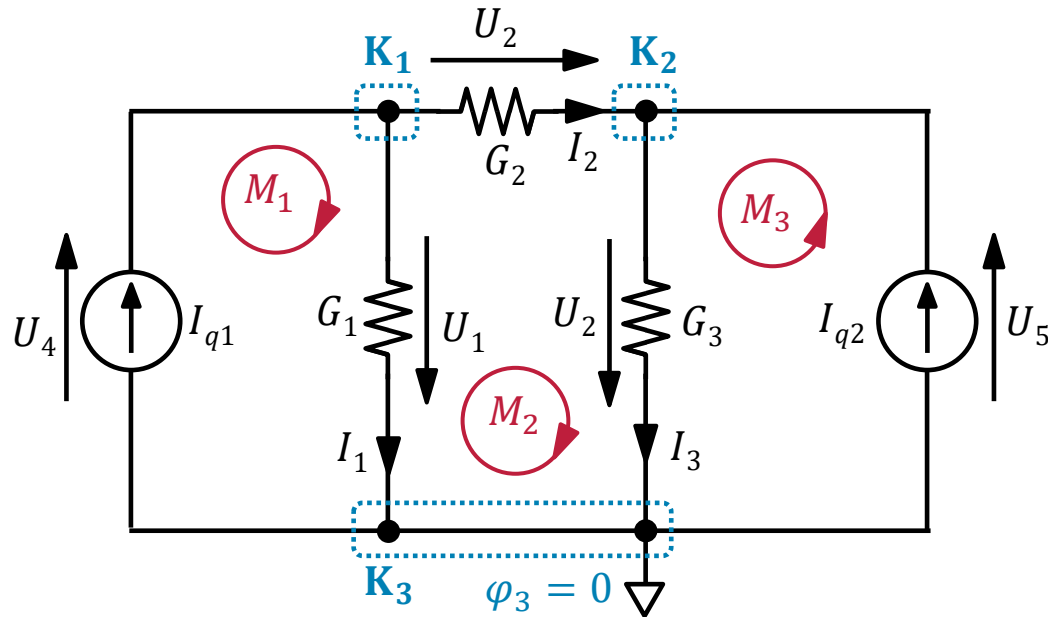
8. Methoden zur Berechnung von Netzwerken

Vadim Issakov

Sommersemester 2024

- **Motivation für die Einführung von Lösungsverfahren**
- Knotenpotentialverfahren
- Maschenimpedanzverfahren
- Modifiziertes Knotenpotentialverfahren (Modified Node Analysis, MNA)

Motivation – gezeigt an einem Beispiel



$k - 1$ linear unabhängige Knotengleichungen

$z - k + 1$ linear unabhängige Knotengleichungen

z Zweiggleichungen

$\Sigma: 2z$ Gleichungen für $2z$ Unbekannte $I_i, U_i, i = 1, \dots, 5$

Motivation

$$\begin{array}{c} K_1 \\ K_2 \\ M_1 \\ M_2 \\ M_3 \\ Z1 \\ Z2 \\ Z3 \\ Z4 \\ Z5 \end{array} \left(\begin{array}{ccccc|ccccc} +1 & +1 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & +1 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & +1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & +1 & +1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & 0 & +1 \\ \hline -R_1 & 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -R_2 & 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -R_3 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & +1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right) \begin{array}{c} I_1 \\ I_2 \\ I_3 \\ I_4 \\ I_5 \\ \hline U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ U_4 \\ U_5 \end{array} = \begin{array}{c} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ \hline 0 \\ 0 \\ 0 \\ I_{q1} \\ I_{q2} \end{array}$$

Aufwendig zu lösendes Gleichungssystem. Reduktion des Gleichungssystems mit

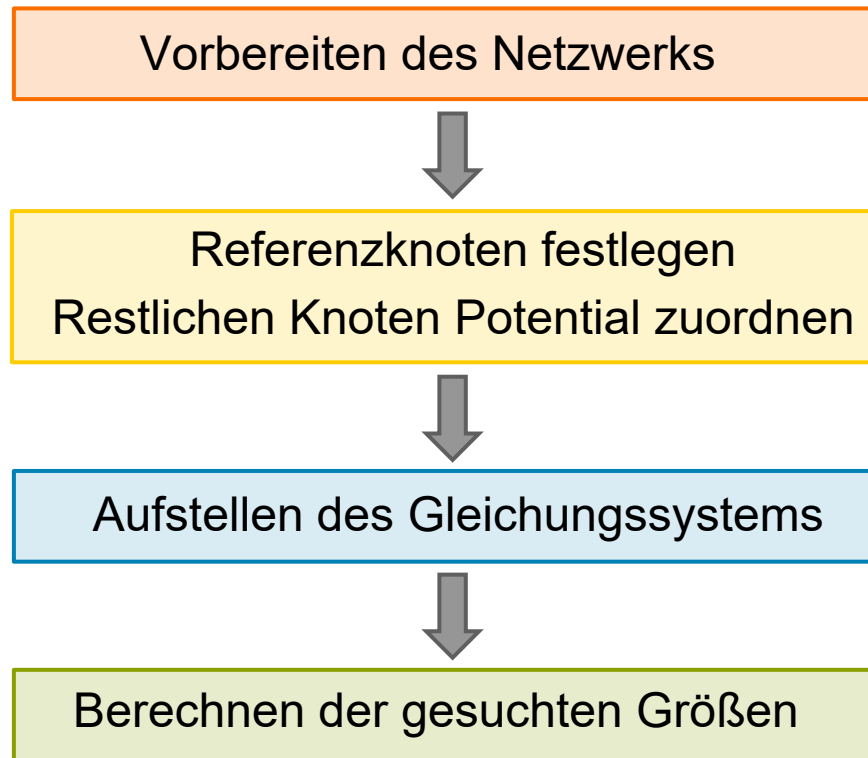
- Knotenpotentialverfahren → Gleichungssystem mit $(k - 1)$ Unbekannten
- Maschenimpedanzverfahren → Gleichungssystem mit $(z - k + 1)$ Unbekannten

Knotenpotentialverfahren und Maschenimpedanzverfahren

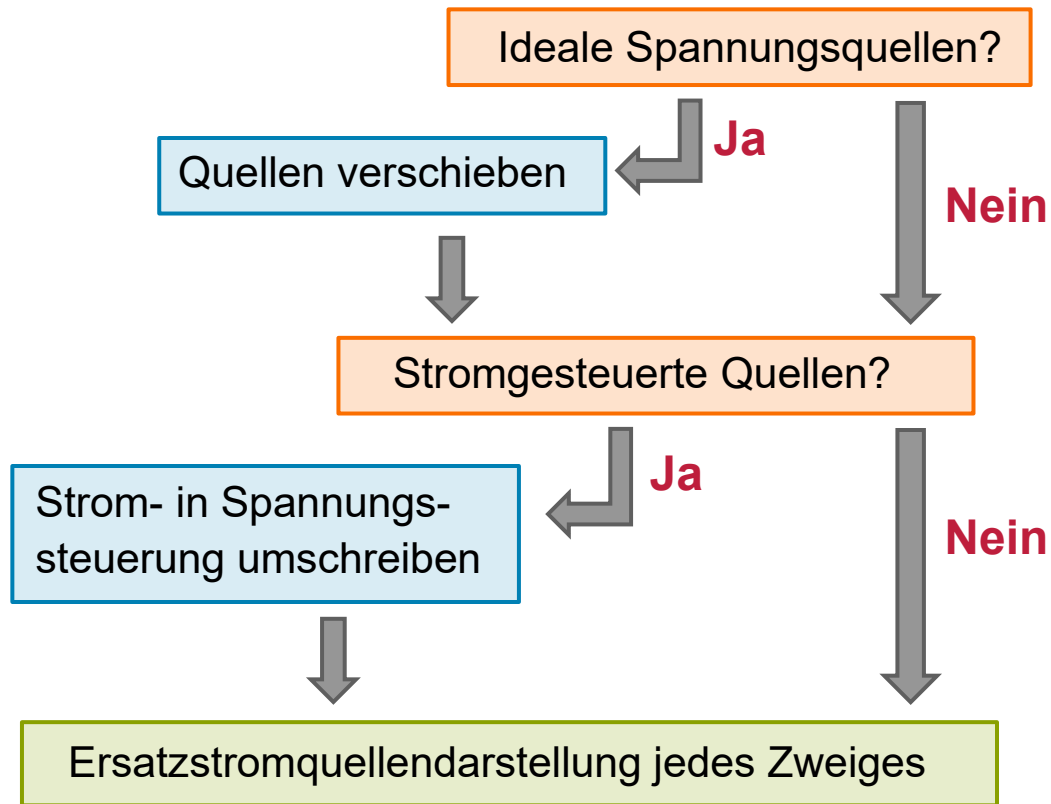
- Vereinfachung der Berechnung bei
 - Netzwerken mit gesteuerten Quellen
 - komplexen Netzwerken

- Motivation für die Einführung von Lösungsverfahren
- **Knotenpotentialverfahren**
- Maschenimpedanzverfahren
- Modifiziertes Knotenpotentialverfahren (MNA)

Knotenpotentialverfahren



Vorbereiten des Netzwerks



Gleichungssystem aufstellen - I

Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

↓ **Ja**

- Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen
 - **Schritt 1:** Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären
$$\underline{\underline{Y'}} \underline{U_K} = \underline{I_q'}$$
$$\underline{\underline{Y'}} \text{ symmetrisch}$$
 - **Schritt 2:** Steuerungen berücksichtigen
→
$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$
$$\underline{\underline{Y}} \text{ in der Regel nicht symmetrisch}$$

↓ **Nein**

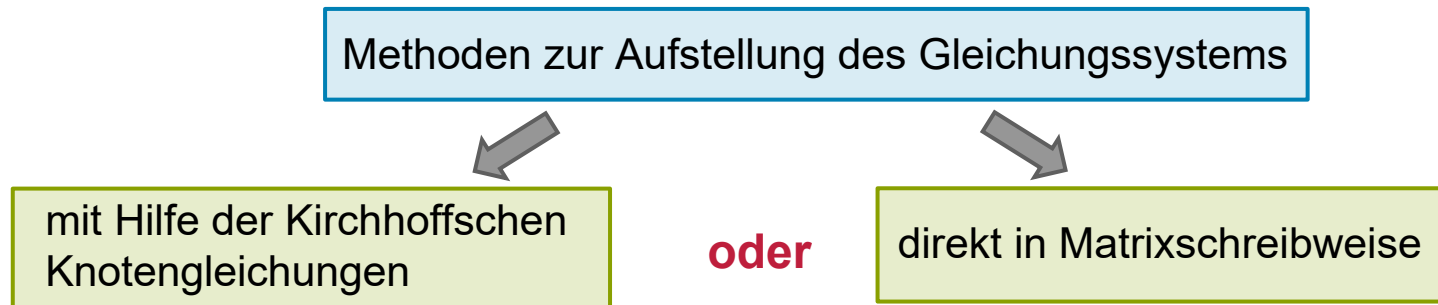
- Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar



$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

$\underline{\underline{Y}}$ symmetrisch

Gleichungssystem aufstellen - II



(**Schritt 1** bei Netzwerken mit gesteuerten Quellen)

Gleichungssystem mit Hilfe der Kirchhoffschen Knotengleichungen aufstellen

$k - 1$ Kirchhofsche Knotengleichungen aufstellen



Stromquellen auf die rechte Seite
(feste und gesteuerte)



Zweige mit Admittanzen:
Zweigspannungen durch
Knotenpotentiale ausdrücken



Gleichungssystem in Matrixform
umschreiben

$$\sum_{p=1}^n I_p = 0$$

**Vorzeichenkonvention
muss beachtet werden!**

(Schritt 1 bei Netzwerken mit
gesteuerten Quellen)

Gleichungssystem aufstellen - IV

Gleichungssystem direkt in Matrixschreibweise aufstellen

(Schritt 1 bei Netzwerken mit gesteuerten Quellen)

Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;
 $Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$I'_{qi} = \Sigma$ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: $\underline{\underline{Y}} = \underline{\underline{Y'}}$, $\underline{\underline{I}}_q = \underline{\underline{I'_q}}$

Gleichungssystem aufstellen - V

Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\underline{\underline{Y}}' \underline{U}_K = \underline{I}'_q$$

- Wenn gesteuerte Quellen in \underline{I}'_q sind
 - \underline{I}'_q abhängig von \underline{U}_K
 - Zerlege \underline{I}'_q in festen und über \underline{U}_K gesteuerten Anteil
 - Drücke steuernde Spannungen durch Knotenpotentiale aus

$$\underline{I}'_q = \underline{I}_q + \underline{\underline{Y}}_{steuer} \underline{U}_K$$

$$\underline{\underline{Y}} \underline{U}_K = (\underline{\underline{Y}}' - \underline{\underline{Y}}_{steuer}) \underline{U}_K = \underline{I}_q$$

$$\underline{\underline{Y}} \underline{U}_K = \underline{I}_q$$

Y in der Regel **nicht** symmetrisch

Berechnung der gesuchten Größen

Berechnung am einfachsten mit Hilfe der **Cramerschen Regel**

Gleichungssystem: $\underline{\underline{A}} \underline{x} = \underline{b}$

$\underline{\underline{A}}$ sei $(n \times n)$ -Matrix mit $\det \underline{\underline{A}} \neq 0$, so ist $\underline{\underline{A}} \underline{x} = \underline{b}$ eindeutig lösbar.

$$x_i = \frac{\det \underline{\underline{A}}_i}{\det \underline{\underline{A}}} \text{ für } i = 1, \dots, n \text{ mit } \underline{x} = \begin{pmatrix} x_1 \\ \vdots \\ x_n \end{pmatrix}$$

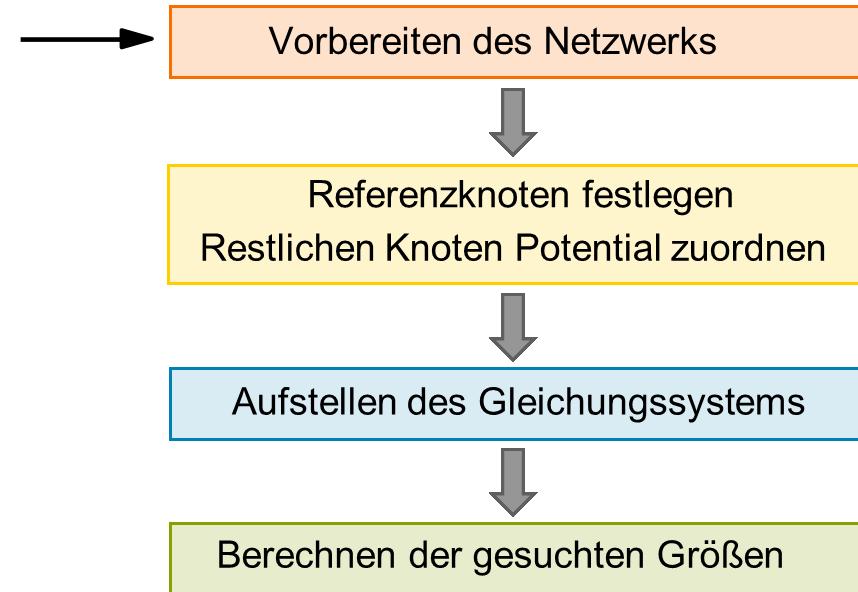
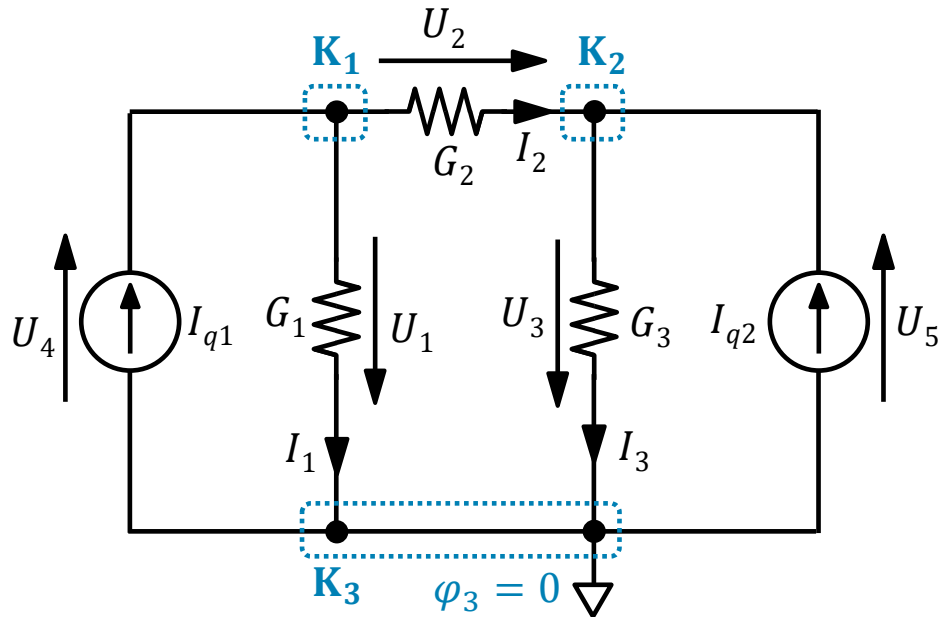
$\underline{\underline{A}}_i$ wird gebildet, indem die i -te Spalte von $\underline{\underline{A}}$ durch \underline{b} ersetzt wird.

Beispiel:

$$\underbrace{\begin{pmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{A}}} \underbrace{\begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix}}_{\underline{x}} = \underbrace{\begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{pmatrix}}_{\underline{b}}$$

$$x_2 = \frac{\det \underline{\underline{A}}_2}{\det \underline{\underline{A}}} = \frac{\begin{vmatrix} a_{11} & \color{blue}{b_1} & a_{13} \\ a_{21} & \color{blue}{b_2} & a_{23} \\ a_{31} & \color{blue}{b_3} & a_{33} \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} \end{vmatrix}}$$

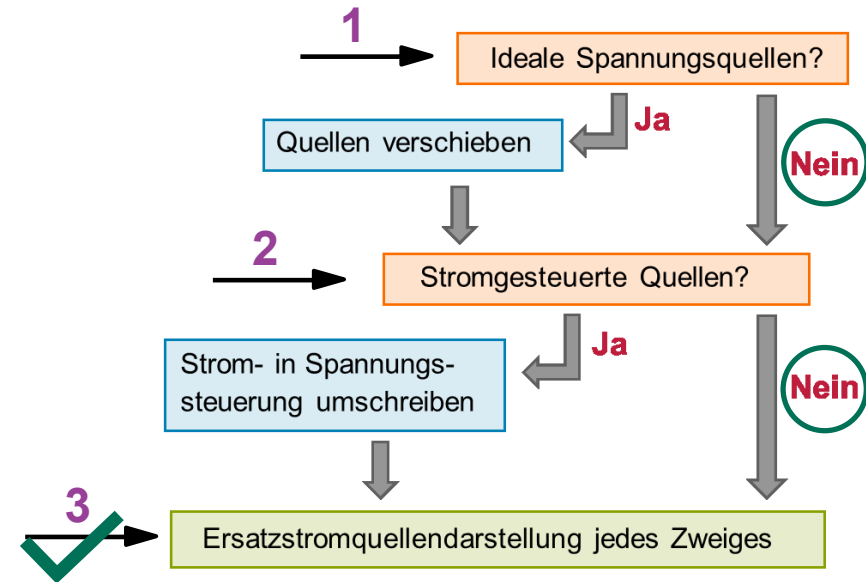
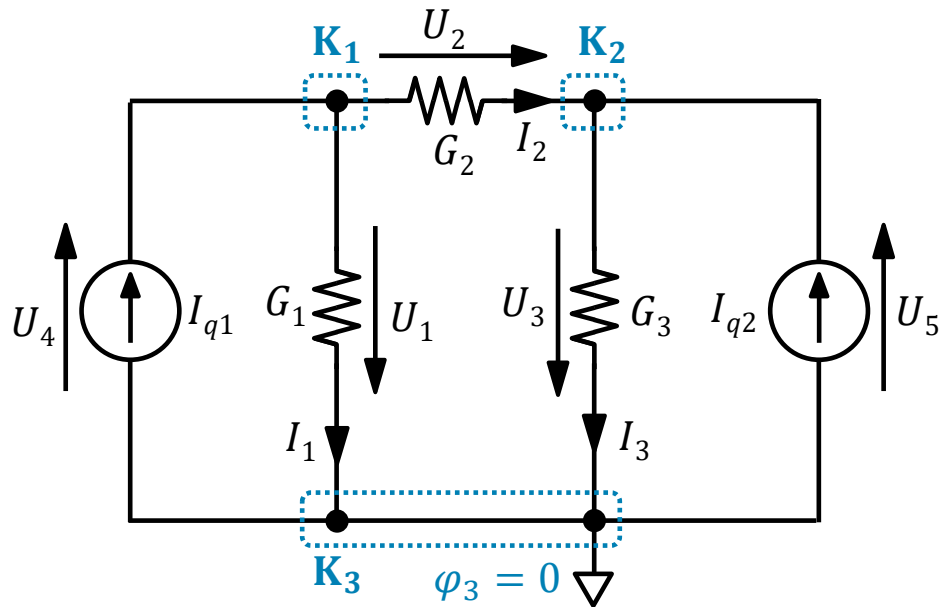
Beispiel I



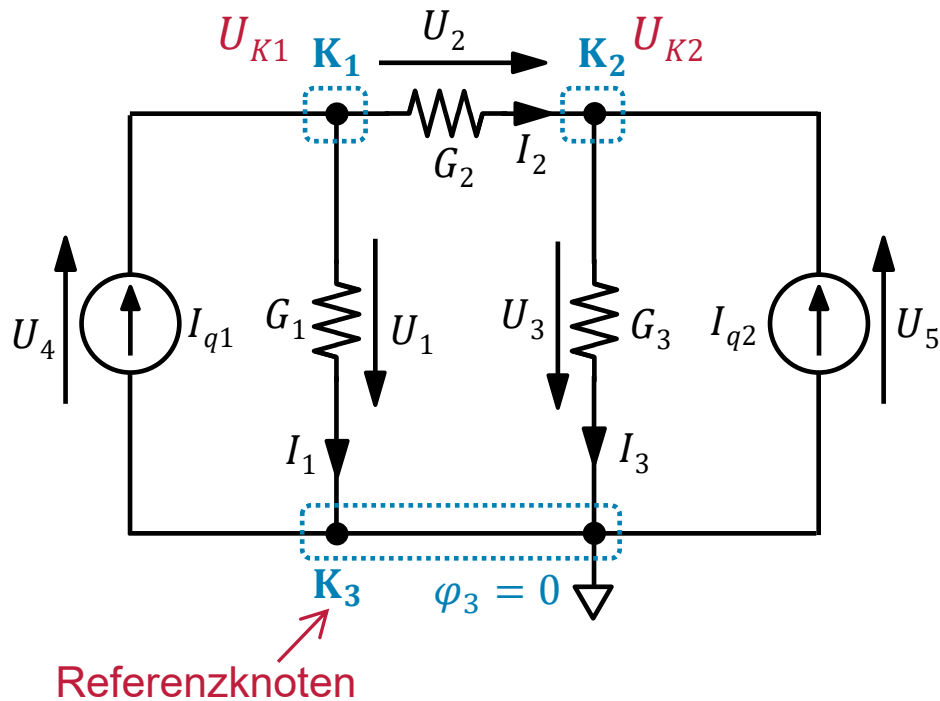
Netzwerk mit $G_1 > 0, G_2 > 0, G_3 > 0$ und zwei festen idealen Stromquellen I_{q1}, I_{q2} .

Berechnen Sie die Spannung U_1 .

Beispiel I



Beispiel I



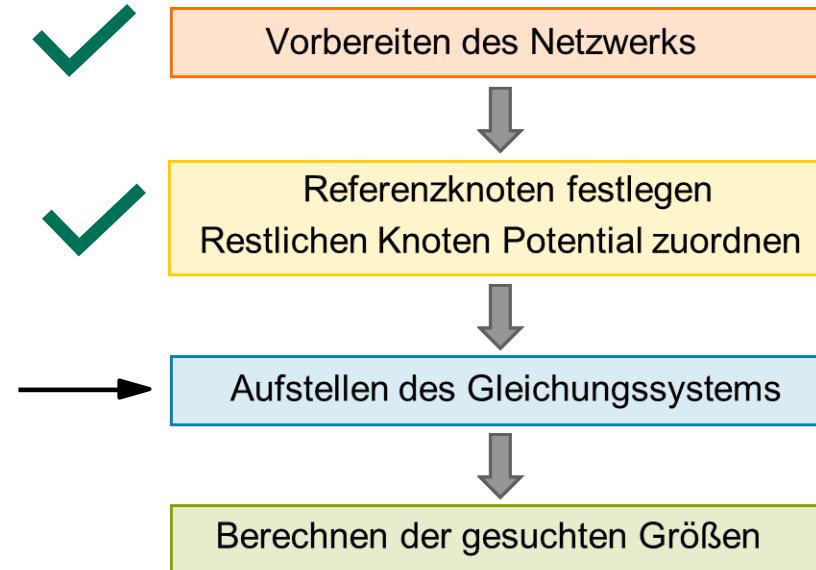
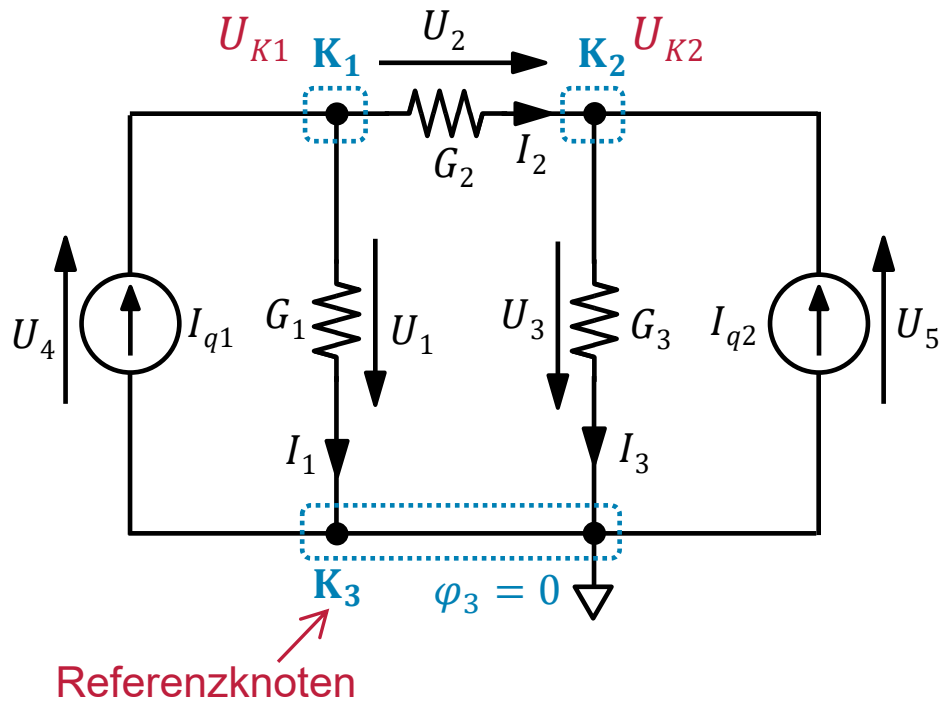
Vorbereiten des Netzwerks

Referenzknoten festlegen
Restlichen Knoten Potential zuordnen

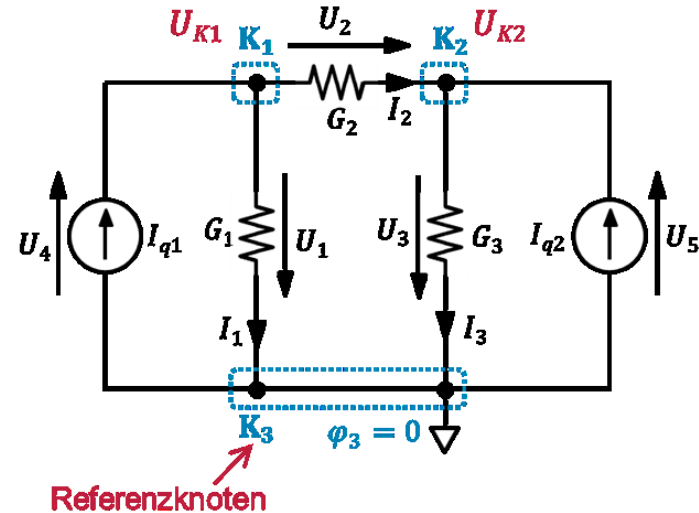
Aufstellen des Gleichungssystems

Berechnen der gesuchten Größen

Beispiel I



Beispiel I – Aufstellen des Gleichungssystems



Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

Ja

Nein

■ Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen

■ Schritt 1: Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären

$$\underline{\underline{Y'}} \underline{U_K} = \underline{I'_q}$$

$\underline{\underline{Y'}}$ symmetrisch

■ Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

$\underline{\underline{Y}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

■ Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar



$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

$\underline{\underline{Y}}$ symmetrisch

Methoden zur Aufstellung des Gleichungssystems



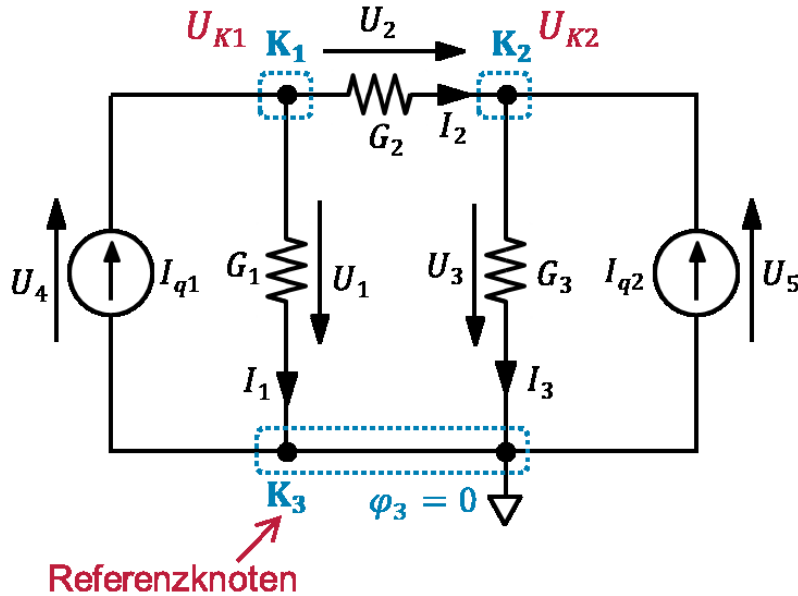
mit Hilfe der Kirchhoffschen Knotengleichungen

oder



direkt in Matrixschreibweise

Beispiel I – Aufstellen des Gleichungssystems



$$K_1: (G_1 + G_2)U_{K1} - G_2U_2 = I_{q1}$$

$$K_2: -G_2U_{K1} + (G_2 + G_3)U_3 = I_{q2}$$

$k - 1$ Kirchhoffsche Knotengleichungen aufstellen

$$K_1: I_1 + I_2 - I_{q1} = 0$$

$$K_2: -I_2 + I_3 - I_{q2} = 0$$

Stromquellen auf die rechte Seite (feste und gesteuerte)

$$K_1: G_1U_1 + G_2U_2 = I_{q1}$$

$$K_2: -G_2U_2 + G_3U_3 = I_{q2}$$

Zweige mit Admittanzen:
Zweigspannungen durch
Knotenpotentiale ausdrücken

$$U_1 = U_{K1}$$

$$U_2 = U_{K1} - U_{K2}$$

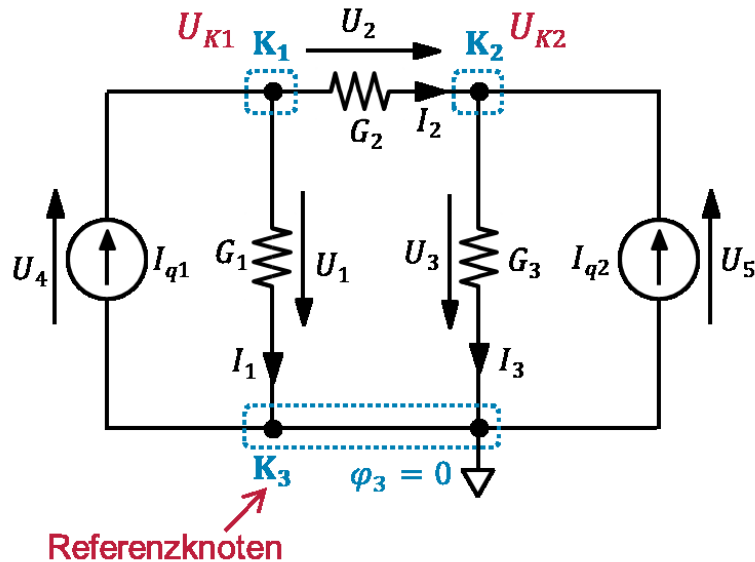
$$U_3 = U_{K2}$$

Gleichungssystem in Matrixform
umschreiben

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 & -G_2 \\ -G_2 & G_2 + G_3 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y}}} \begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I_{q1} \\ I_{q2} \end{pmatrix}$$

symmetrisch für passives Netzwerk

Beispiel I – Gleichungssystem direkt in Matrixform



Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

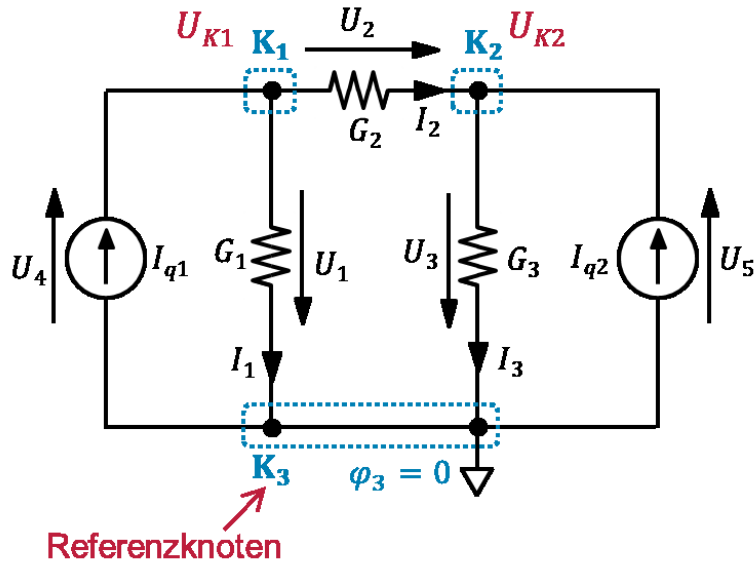
Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;

$Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$I'_{qi} = \Sigma$ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
 Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
 Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

$$\begin{bmatrix} G_1 + G_2 & -G_2 \\ -G_2 & G_2 + G_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{q1} \\ I_{q2} \end{bmatrix}$$

Beispiel I – Gleichungssystem direkt in Matrixform



Vorbereiten des Netzwerks



Referenzknoten festlegen
Restlichen Knoten Potential zuordnen



Aufstellen des Gleichungssystems



Berechnen der gesuchten Größen

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 & -G_2 \\ -G_2 & G_2 + G_3 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y}}} \begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} I_{q1} \\ I_{q2} \end{pmatrix}$$

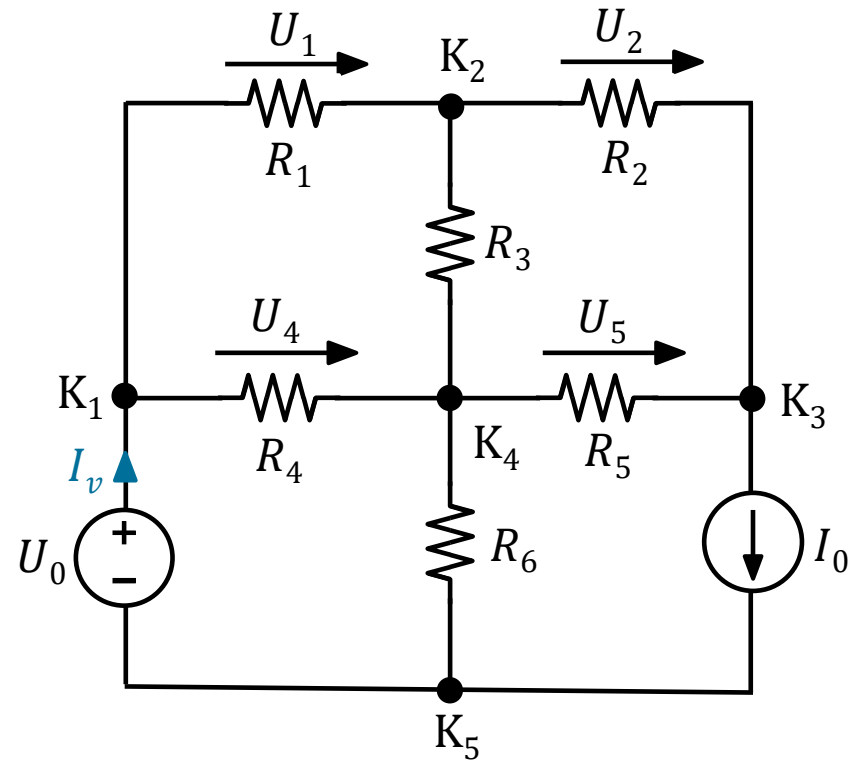
Berechnen der Spannung U_1
(Cramersche Regel)

$$U_1 = U_{K1} = \frac{\begin{vmatrix} I_{q1} & -G_2 \\ I_{q2} & G_2 + G_3 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} G_1 + G_2 & -G_2 \\ -G_2 & G_2 + G_3 \end{vmatrix}} = \frac{(G_2 + G_3)I_{q1} + G_2 I_{q2}}{(G_1 + G_2)(G_2 + G_3) - G_2^2}$$

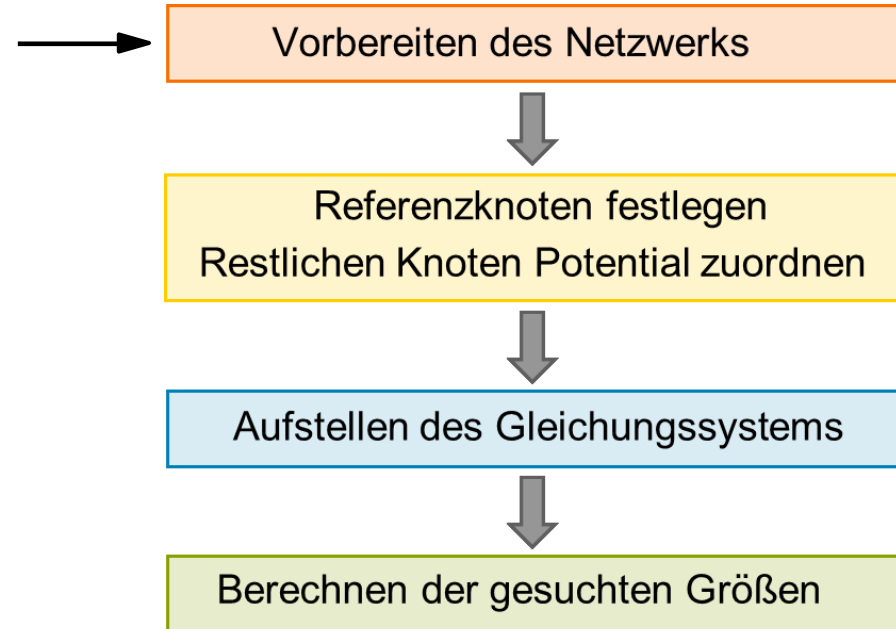
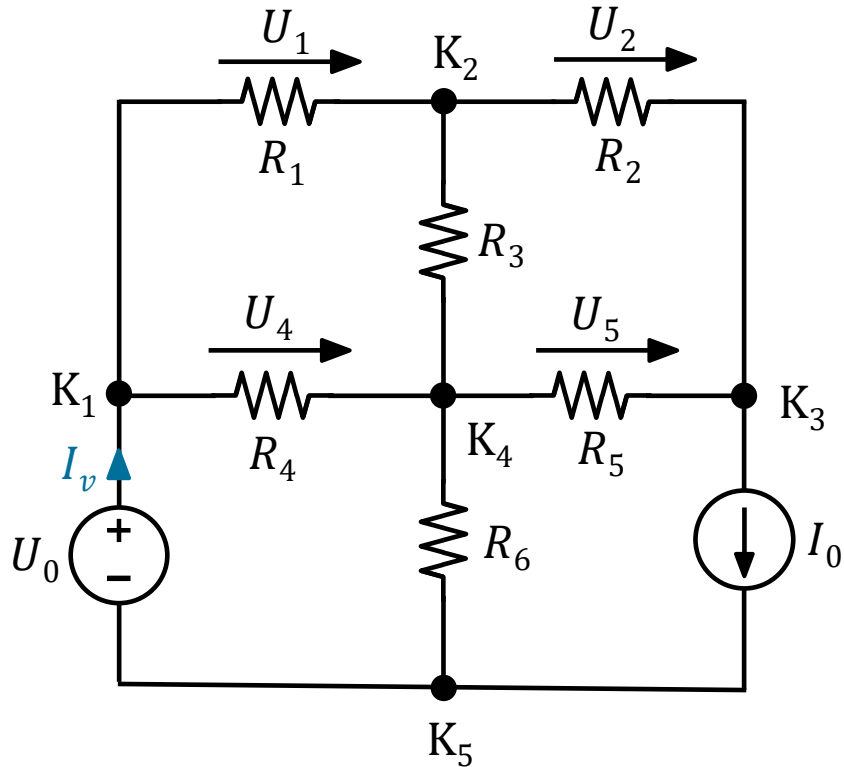
Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung

Netzwerk mit 6 Widerständen $R_i > 0, i = 1, \dots, 6$,
einer festen idealen Spannungsquelle U_0 und
einer festen idealen Stromquelle I_0 .

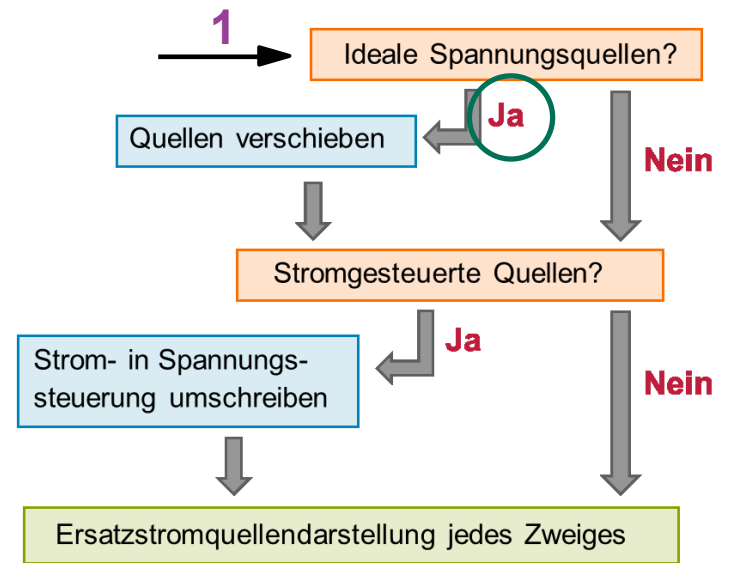
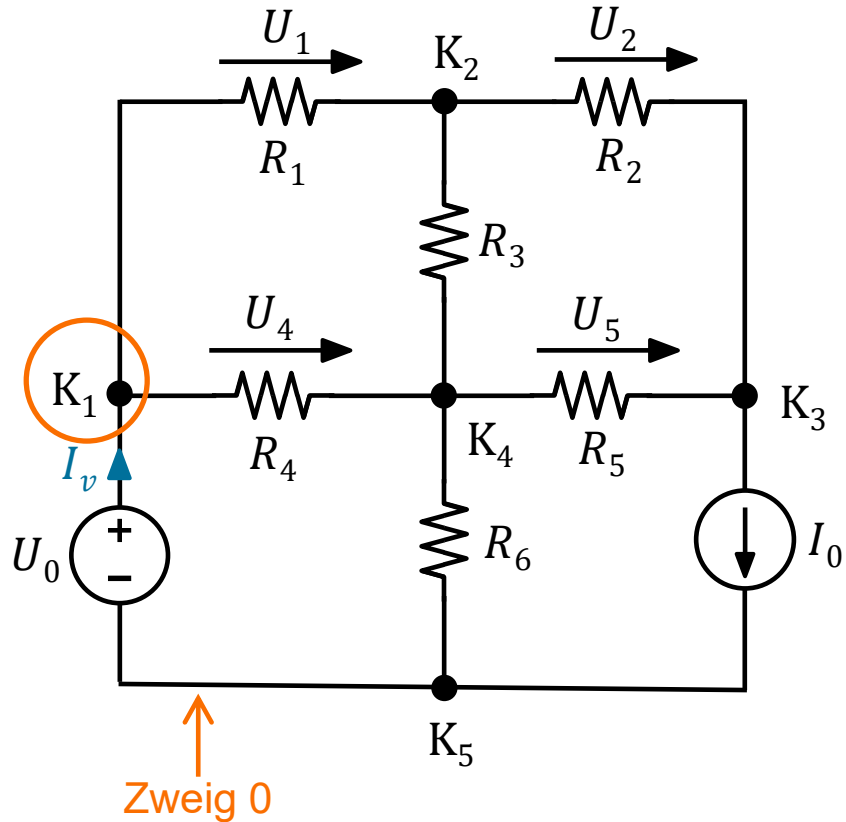
Berechnen Sie die Spannung U_4 .



Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



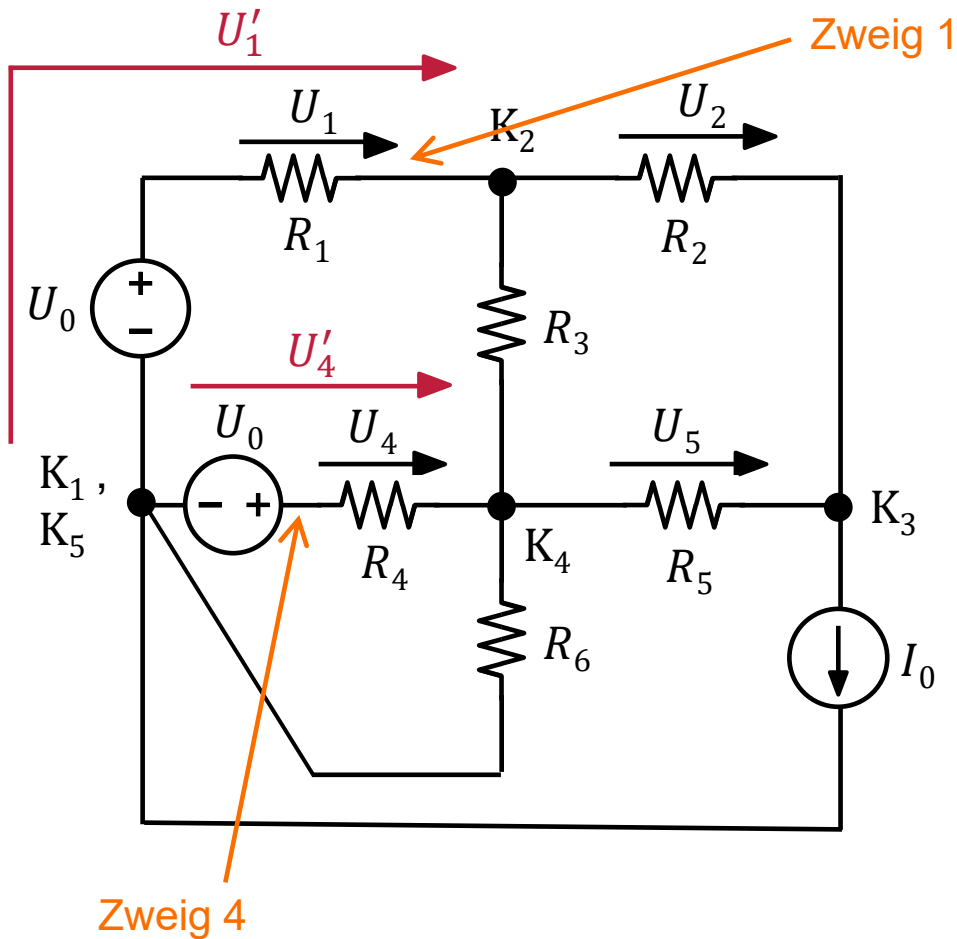
Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



Verschiebung der Spannungsquelle von Zweig 0 in alle anderen Zweige von K_1

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung

Netzwerk nach Spannungsquellenverschiebung



Rücktransformationsgleichungen

$$U'_1 = U_1 - U_0 \Rightarrow U_1 = U'_1 + U_0$$

$$U'_4 = U_4 - U_0 \Rightarrow \boxed{U_4 = U'_4 + U_0}$$

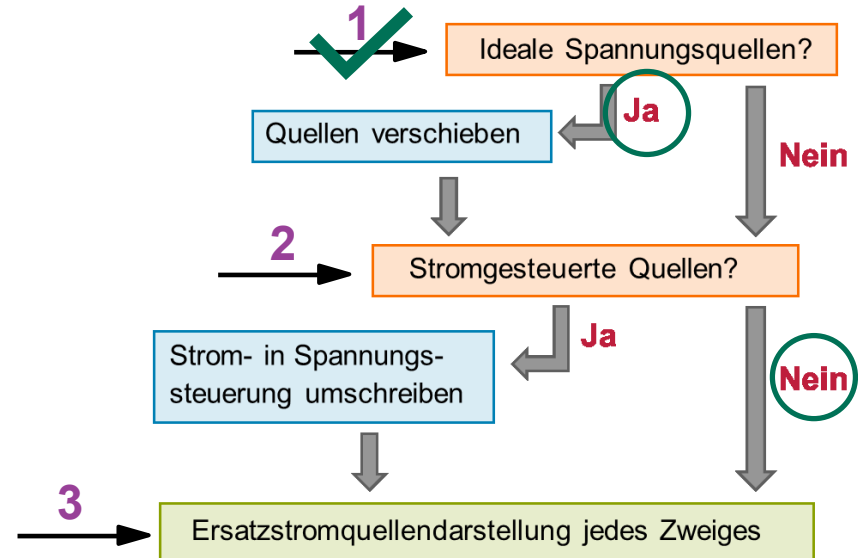
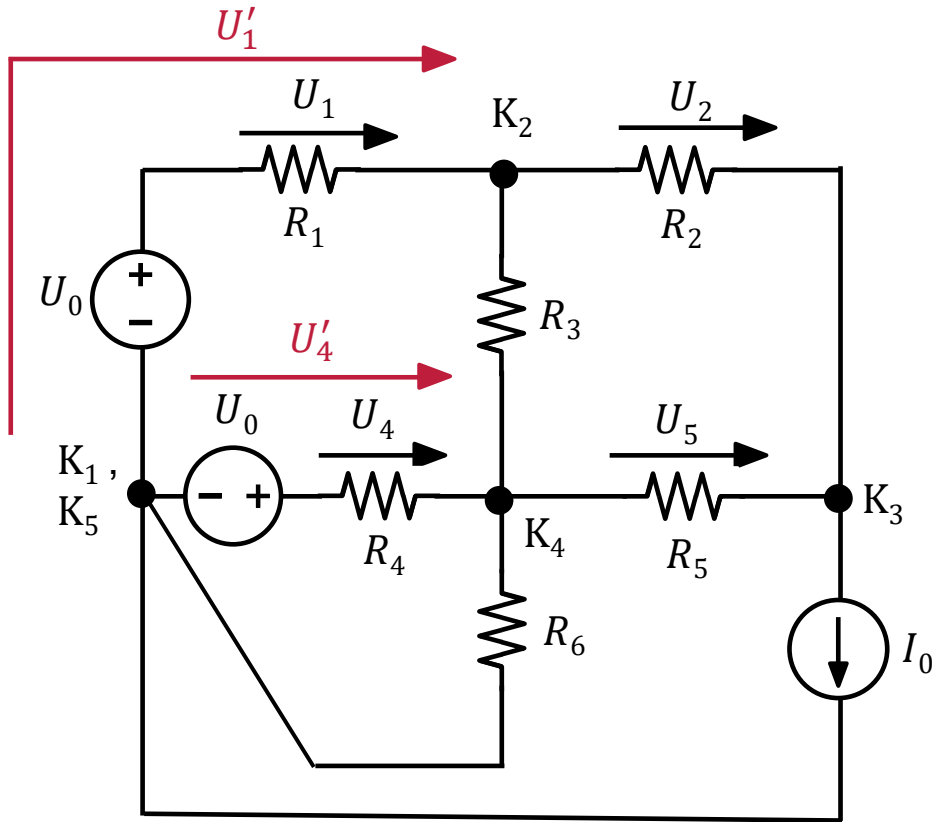
$$I_v = I_1 + I_4$$

Rückgewinnungsgleichung für I_v

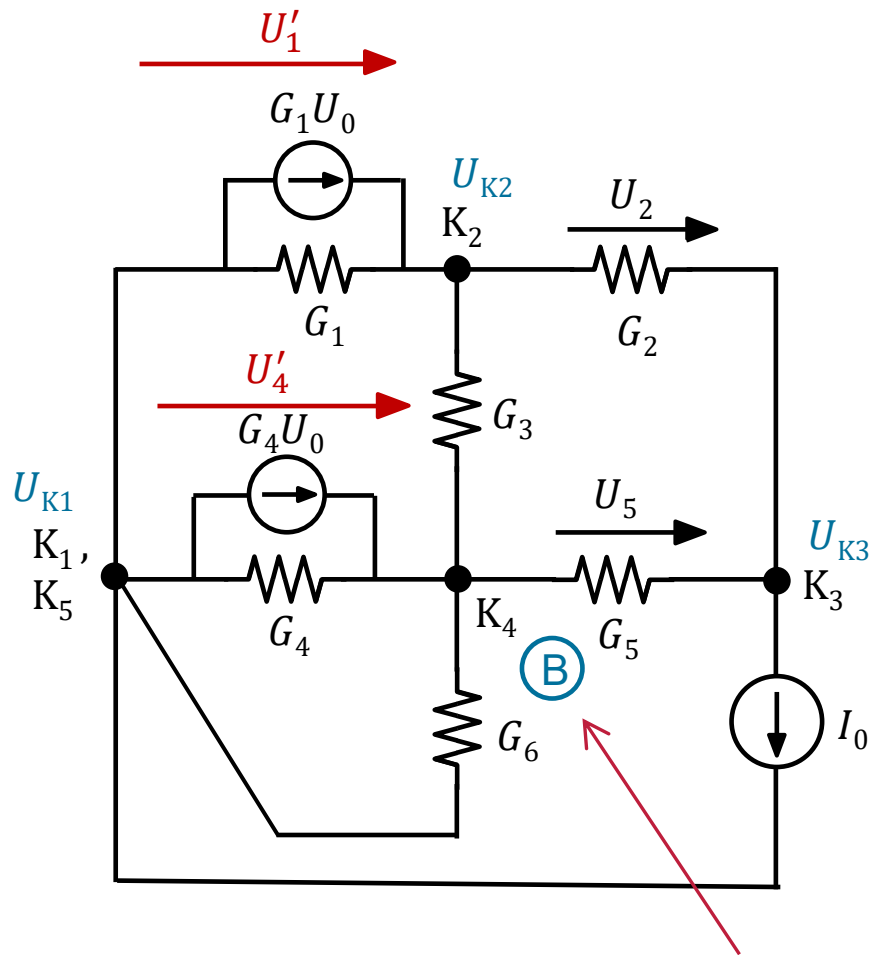
gesuchte Spannung

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung - Vorbereiten

Netzwerk nach Spannungsquellenverschiebung



Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



Referenzknoten

$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$



Vorbereiten des Netzwerks

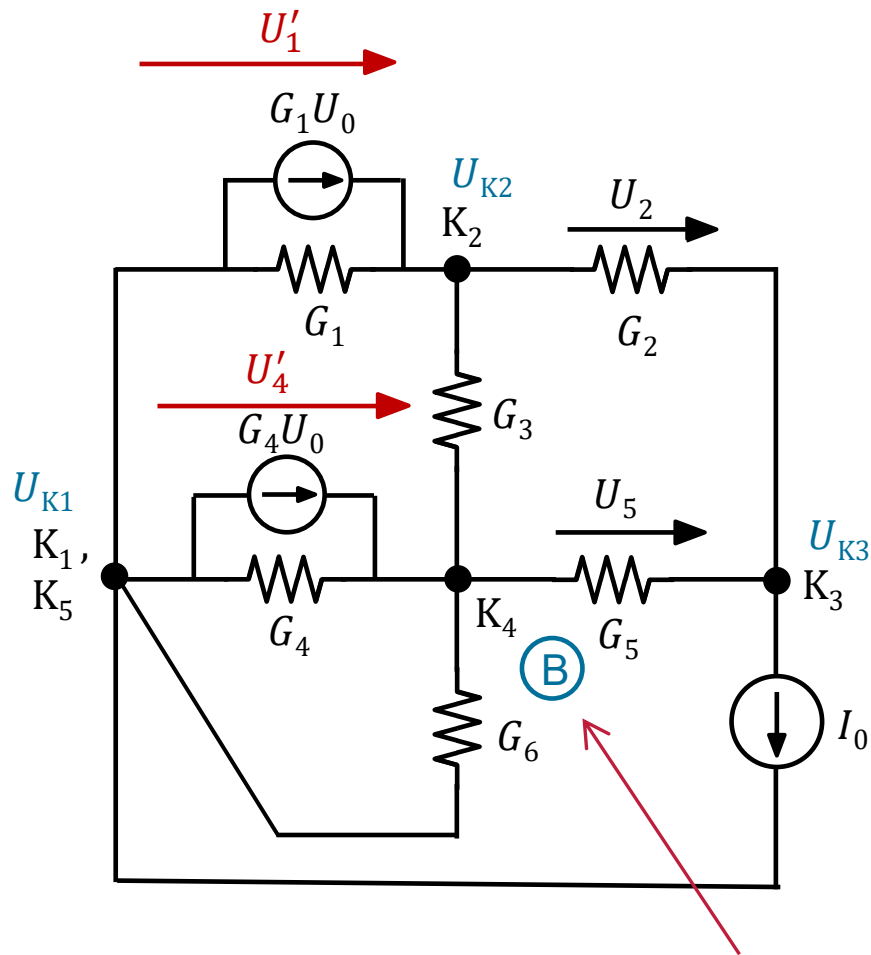
4

Referenzknoten festlegen
Restlichen Knoten Potential zuordnen

Aufstellen des Gleichungssystems

Berechnen der gesuchten Größen

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$



Vorbereiten des Netzwerks



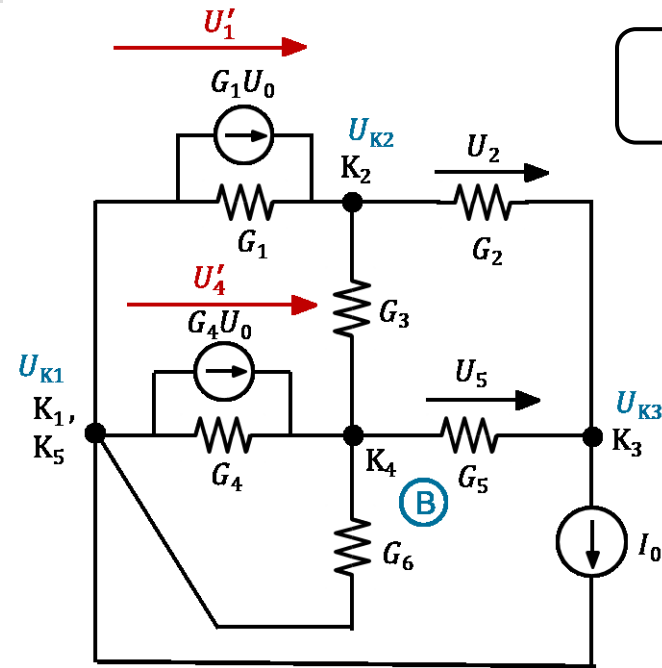
Referenzknoten festlegen
Restlichen Knoten Potential zuordnen



Aufstellen des Gleichungssystems

Berechnen der gesuchten Größen

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



$$= \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$

Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

Ja

■ Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen

■ Schritt 1: Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären

$$\underline{\underline{Y'}} \underline{U_K} = \underline{I'_q}$$

$\underline{Y'}$ symmetrisch

■ Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

\underline{Y} in der Regel **nicht** symmetrisch

Nein

■ Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar

$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

\underline{Y} symmetrisch

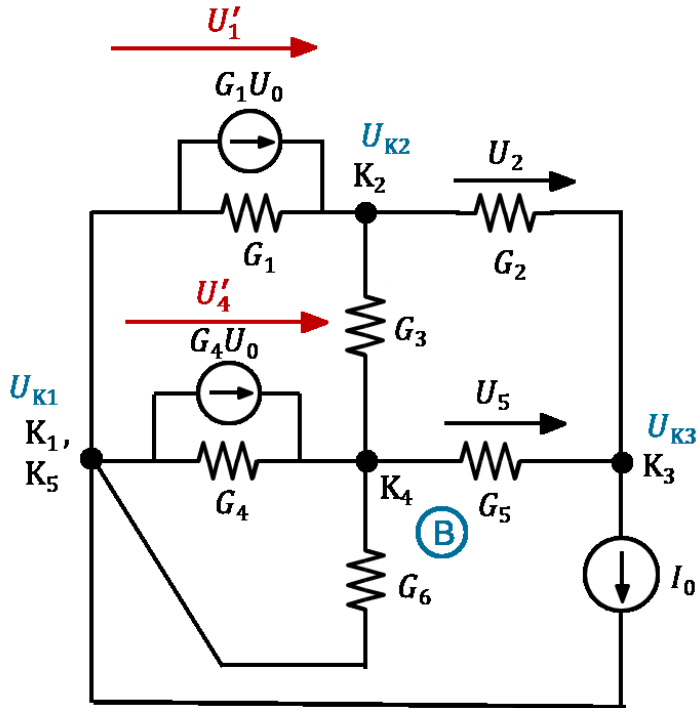
Methoden zur Aufstellung des Gleichungssystems

mit Hilfe der Kirchhoffschen Knotengleichungen

oder

direkt in Matrixschreibweise

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$

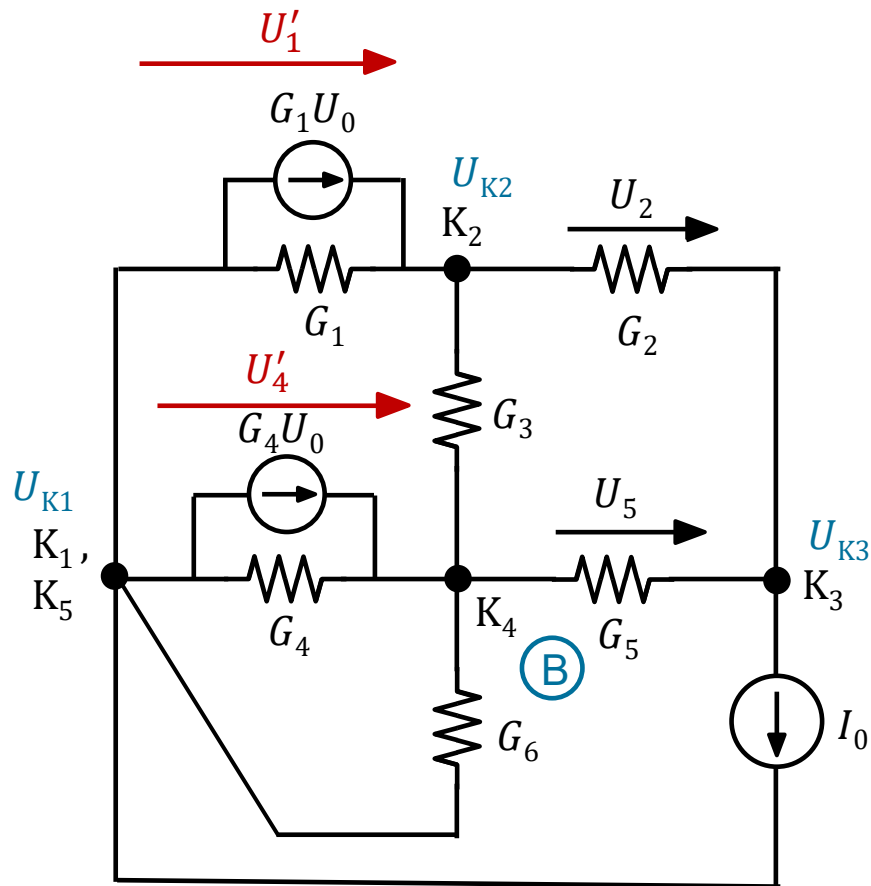
Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;
 $Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

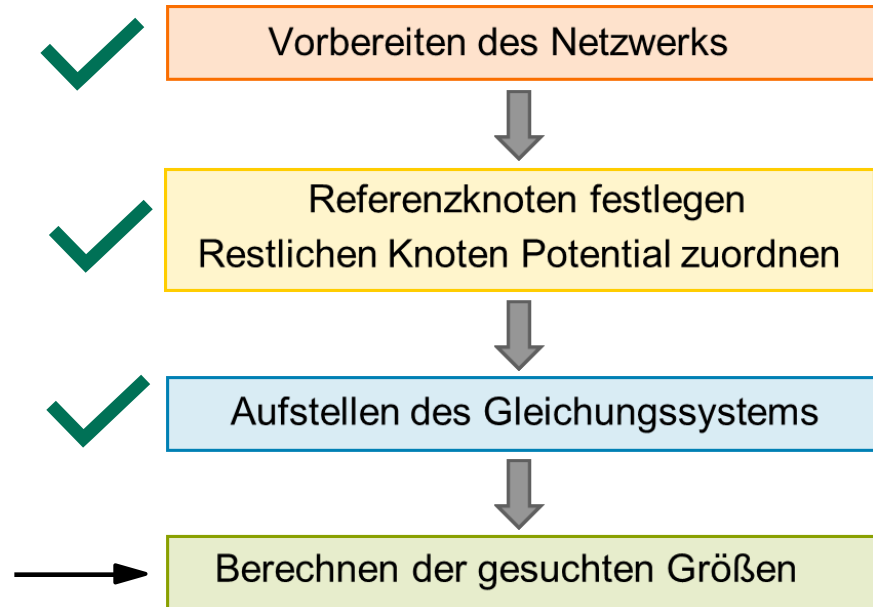
$I'_{qi} = \Sigma$ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
 Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
 Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_4 + G_6 & -G_1 & 0 \\ -G_1 & G_1 + G_2 + G_3 & -G_2 \\ 0 & -G_2 & G_2 + G_5 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y}}} \begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -G_1 U_0 - G_4 U_0 + I_0 \\ G_1 U_0 \\ -I_0 \end{pmatrix}$$

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung



$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$



Berechnen der Spannung U_4

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung

Berechnen der Spannung U_4 (Cramersche Regel)

$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_4 + G_6 & -G_1 & 0 \\ -G_1 & G_1 + G_2 + G_3 & -G_2 \\ 0 & -G_2 & G_2 + G_5 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y}}} \begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -G_1 U_0 - G_4 U_0 + I_0 \\ G_1 U_0 \\ -I_0 \end{pmatrix}$$

$$U_4 = U'_4 + U_0$$

$$U'_4 = U_{K1} = \frac{\begin{vmatrix} -(G_1 + G_4)U_0 + I_0 & -G_1 & 0 \\ G_1 U_0 & G_1 + G_2 + G_3 & -G_2 \\ -I_0 & -G_2 & G_2 + G_5 \end{vmatrix}}{\det \underline{\underline{Y}}}$$

Beispiel mit Spannungsquellenverschiebung

Berechnen der Spannung U_4 für $R_1 = R_2 = R_3 = R_4 = R_5 = R_6 = R$

$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$

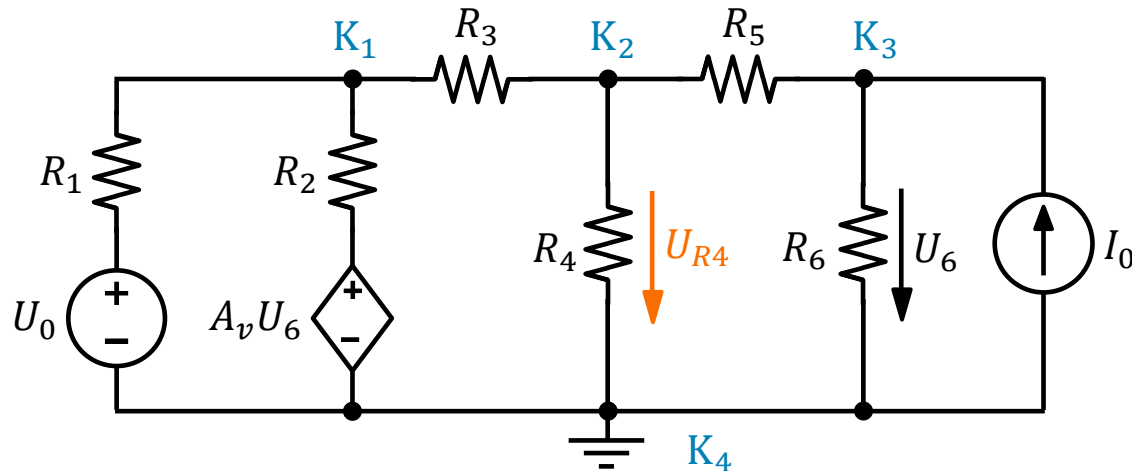
$$U_4 = U'_4 + U_0$$

$$U'_4 = U_{K1} = \frac{\begin{vmatrix} -2GU_0 + I_0 & -G & 0 \\ GU_0 & 3G & -G \\ -I_0 & -G & 2G \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 3G & -G & 0 \\ -G & 3G & -G \\ 0 & -G & 2G \end{vmatrix}} = \frac{-8G^3U_0 + 4G^2I_0}{13G^3}$$

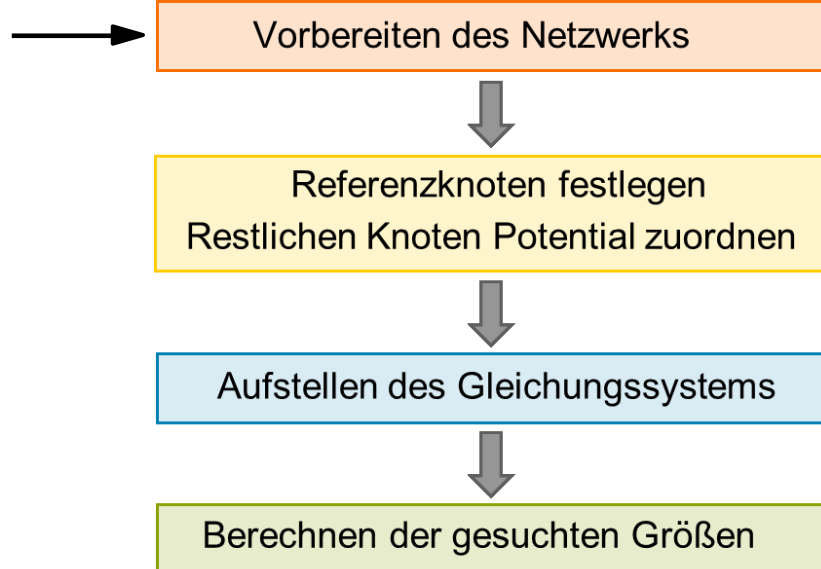
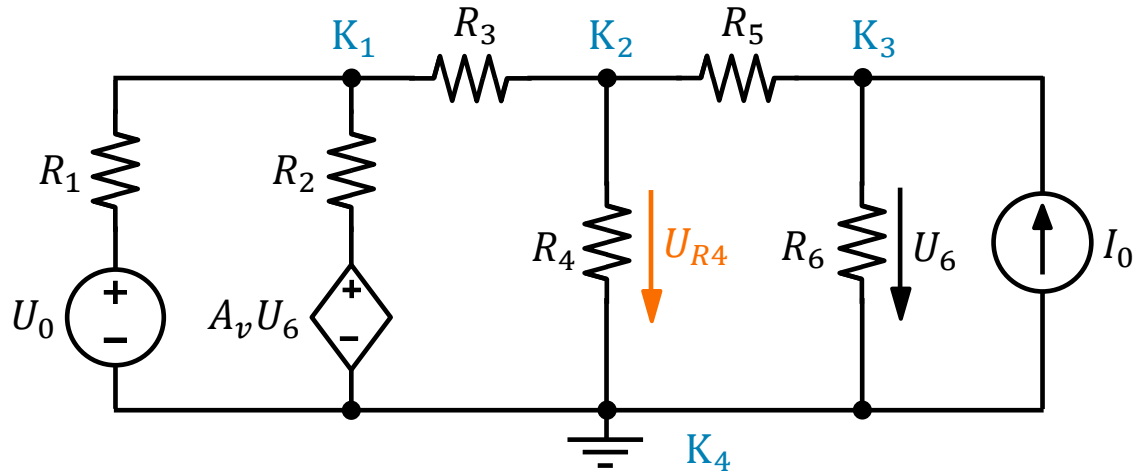
$$U_4 = U'_4 + U_0 = \frac{5}{13}U_0 + \frac{4}{13G}I_0$$

Beispiel mit gesteuerter Quelle

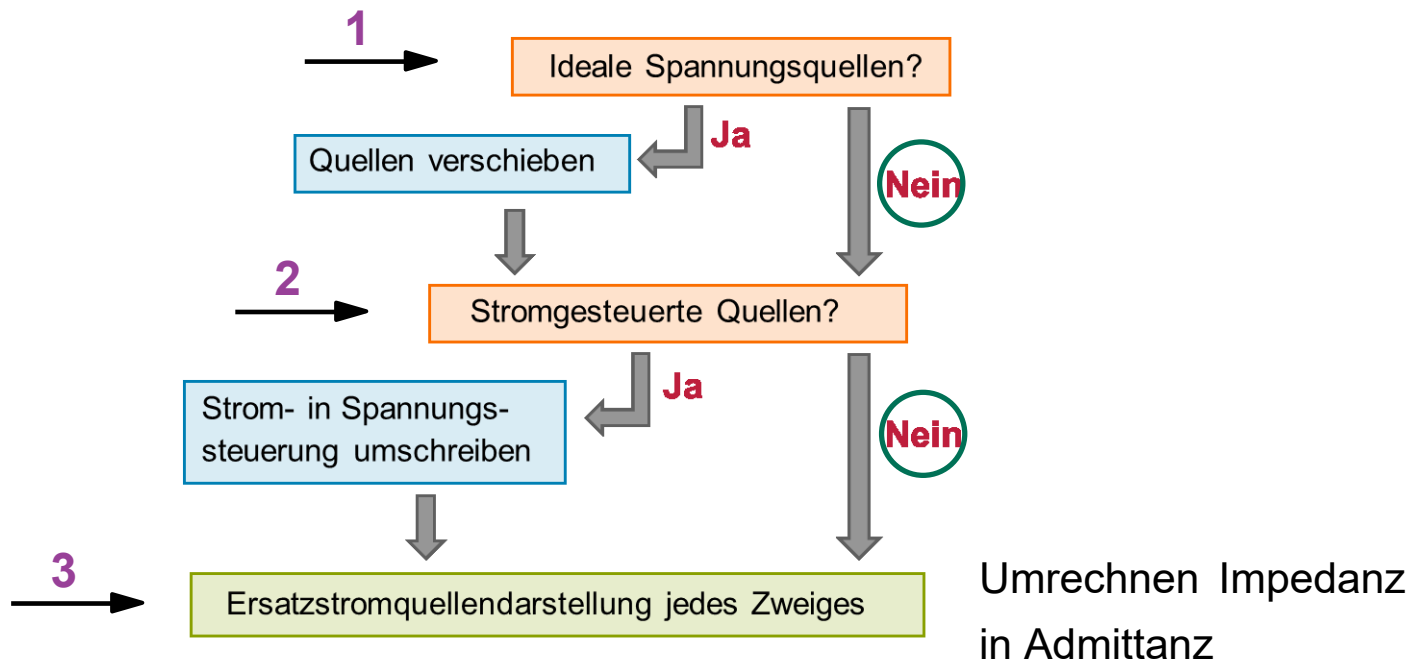
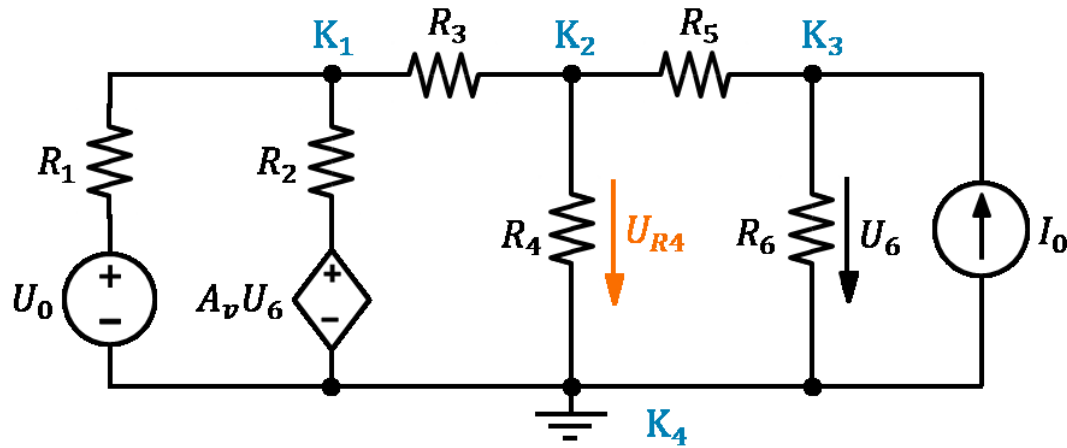
Netzwerk mit 6 Widerständen $R_i > 0, i = 1, \dots, 6$,
einer festen Spannungsquelle U_0 ,
einer festen idealen Stromquelle I_0 und
einer spannungsgesteuerten Spannungsquelle $A_v U_6$ mit $A_v > 0$.
Berechnen Sie die Spannung U_{R4} .



Beispiel mit gesteuerter Quelle

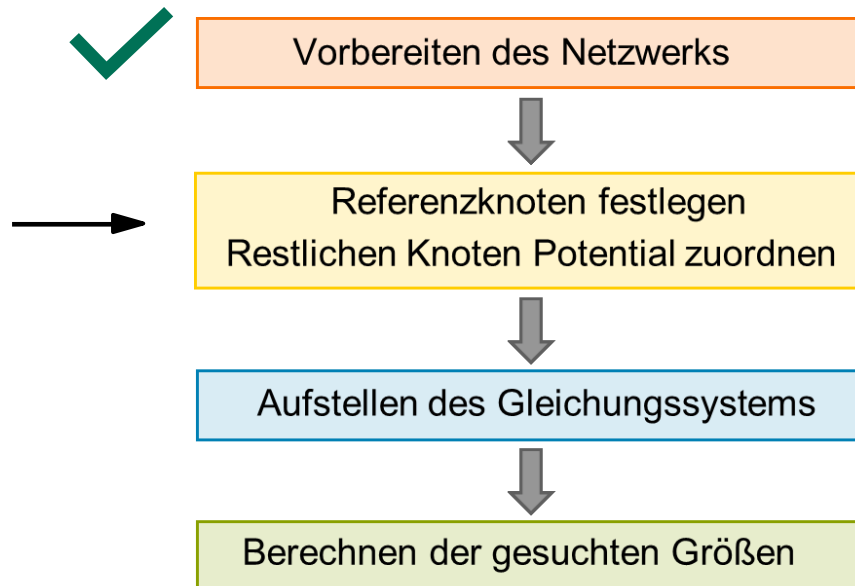
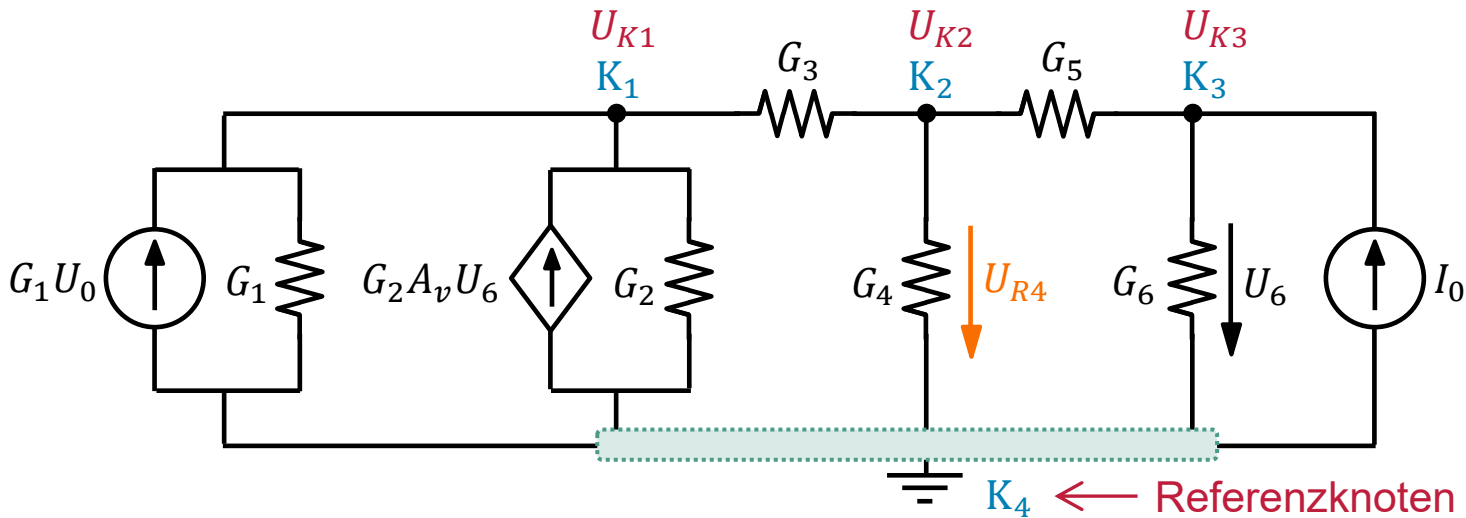


Beispiel mit gesteuerter Quelle

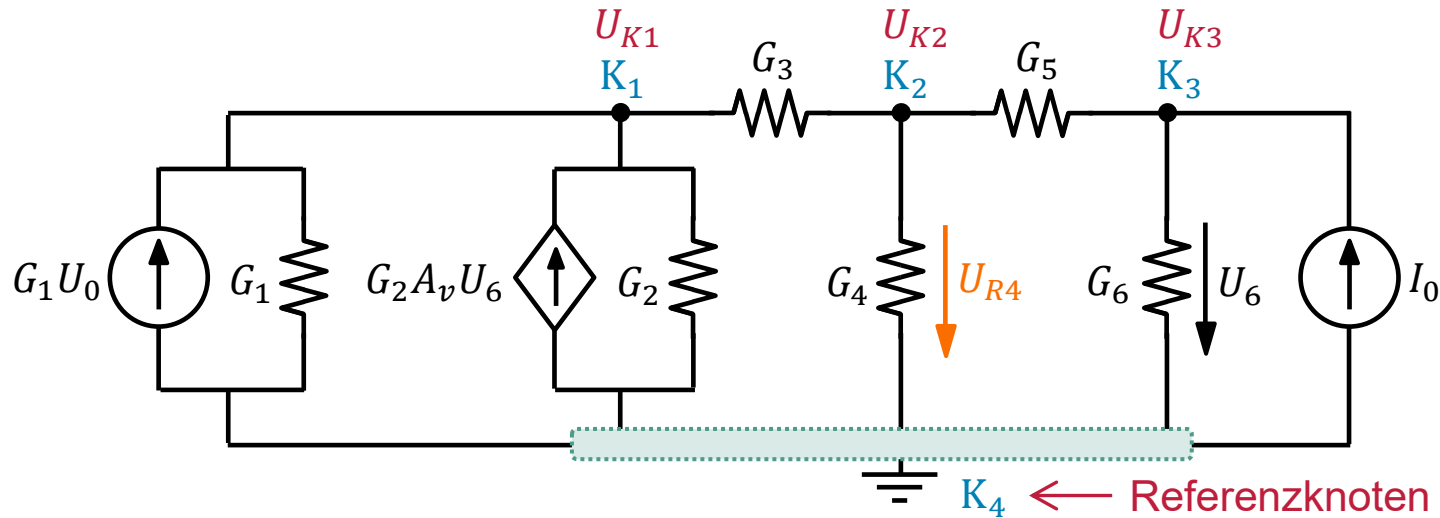


Beispiel mit gesteuerter Quelle

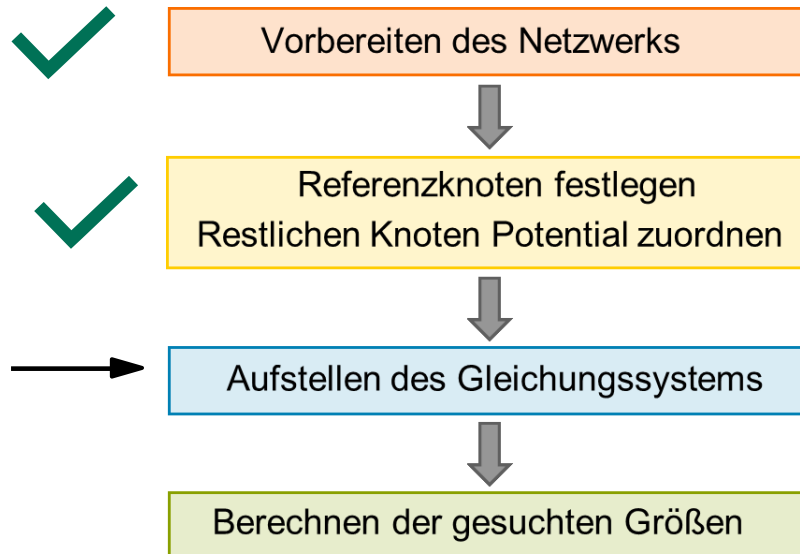
$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$



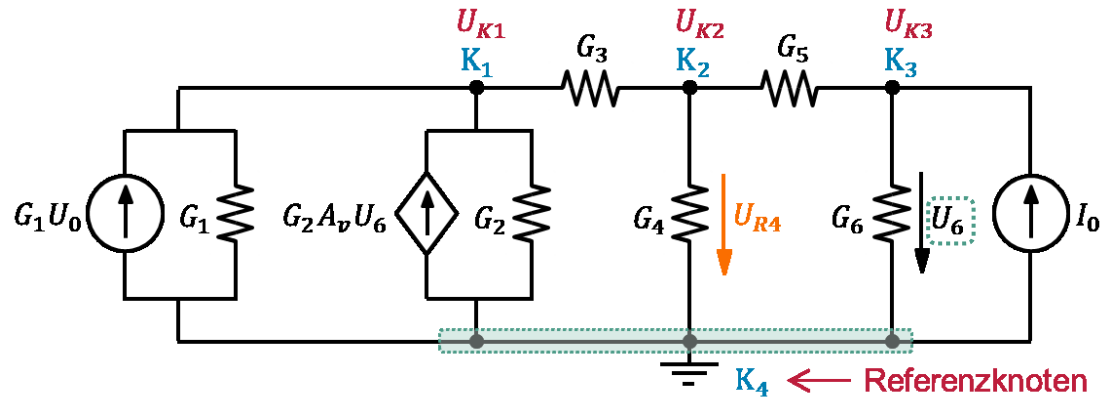
Beispiel mit gesteuerter Quelle



$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$



Beispiel mit gesteuerter Quelle - Gleichungssystem



Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

Ja

■ Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen

- Schritt 1: Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären

$$\underline{\underline{Y'}} \underline{U_K} = \underline{I'_q}$$

$\underline{\underline{Y'}}$ symmetrisch

- Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\Rightarrow \underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

$\underline{\underline{Y}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

Nein

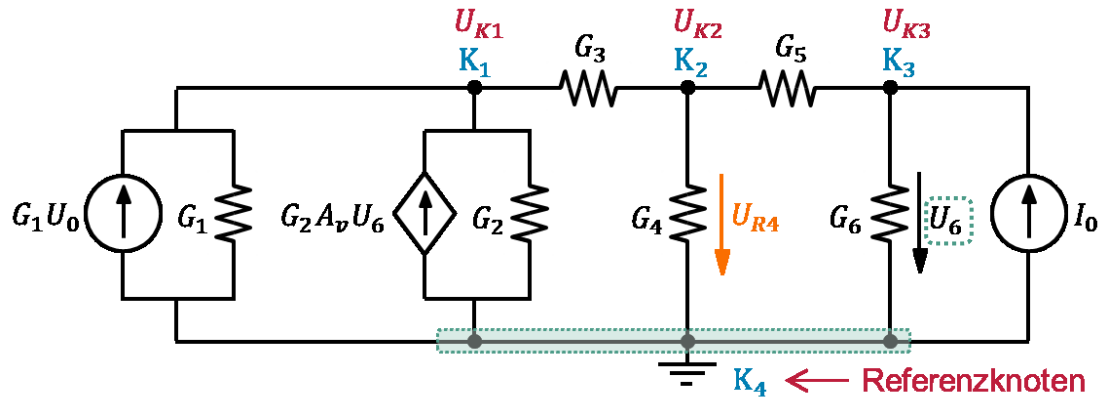
■ Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar



$$\underline{\underline{Y}} \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

$\underline{\underline{Y}}$ symmetrisch

Beispiel mit gesteuerter Quelle - Gleichungssystem



Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;
 $Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$I'_{qi} = \Sigma$ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
 Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
 Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 & 0 \\ -G_3 & G_3 + G_4 + G_5 & -G_5 \\ 0 & -G_5 & G_5 + G_6 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y'}}} \underbrace{\begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix}}_{\underline{U_K}} = \underbrace{\begin{pmatrix} G_1 U_0 + G_2 A_v U_6 \\ 0 \\ I_0 \end{pmatrix}}_{\underline{I'_q}}$$

Beispiel mit gesteuerter Quelle

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 & 0 \\ -G_3 & G_3 + G_4 + G_5 & -G_5 \\ 0 & -G_5 & G_5 + G_6 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y'}}} \underbrace{\begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix}}_{\underline{U_K}} = \underbrace{\begin{pmatrix} G_1 U_0 + G_2 A_v U_6 \\ 0 \\ I_0 \end{pmatrix}}_{\underline{I'_q}}$$

Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

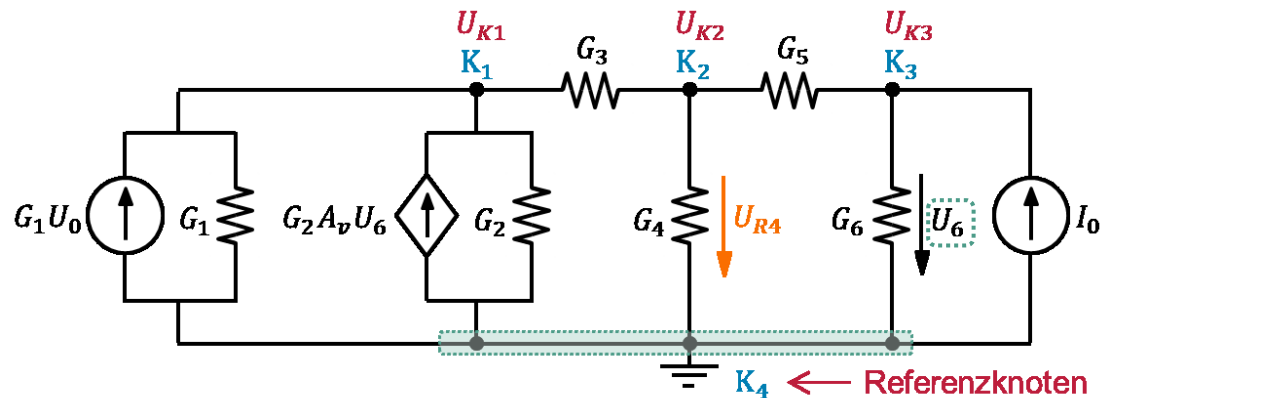
- Wenn gesteuerte Quellen in $\underline{I'_q}$ sind
 - $\underline{I'_q}$ abhängig von $\underline{U_K}$
 - Zerlege $\underline{I'_q}$ in festen und über $\underline{U_K}$ gesteuerten Anteil
 - Drücke steuernde Ströme durch Knotenpotentiale aus

$$\underline{I'_q} = \underline{I_q} + \underline{Y_{steuer}} \underline{U_K}$$

$$\underline{Y} \underline{U_K} = (\underline{Y'} - \underline{Y_{steuer}}) \underline{U_K} = \underline{I_q}$$

\underline{Y} in der Regel **nicht** symmetrisch

Beispiel mit gesteuerter Quelle



$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 & 0 \\ -G_3 & G_3 + G_4 + G_5 & -G_5 \\ 0 & -G_5 & G_5 + G_6 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y'}}} \underbrace{\begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{U_K}}} = \underbrace{\begin{pmatrix} G_1 U_0 + G_2 A_v U_6 \\ 0 \\ I_0 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{I_q'}}}$$

Steuerung berücksichtigen: $U_6 = U_{K3}$

- Der Term $G_2 A_v U_{K3}$ muss auf die linke Seite verschoben werden, weil man eine Abhängigkeit von U_{K3} hat. Die Matrix $\underline{\underline{Y'}}$ muss entsprechend angepasst werden.
- Nach der Verschiebung: Der Vektor $\underline{\underline{I_q}}$ enthält nur feste Quellen!

Beispiel mit gesteuerter Quelle

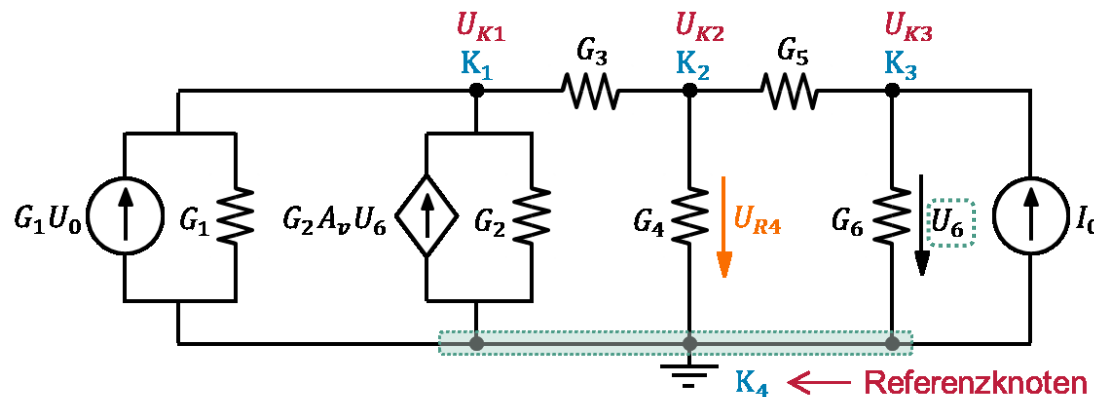
$$(G_1 + G_2 + G_3) \cdot U_{K1} - G_3 \cdot U_{K2} + 0 \cdot U_{K3} = G_1 U_0 + \boxed{}$$

$$(G_1 + G_2 + G_3) \cdot U_{K1} - G_3 \cdot U_{K2} - G_2 A_v \cdot U_{K3} = G_1 U_0$$

■ Aktualisierte Matrix:

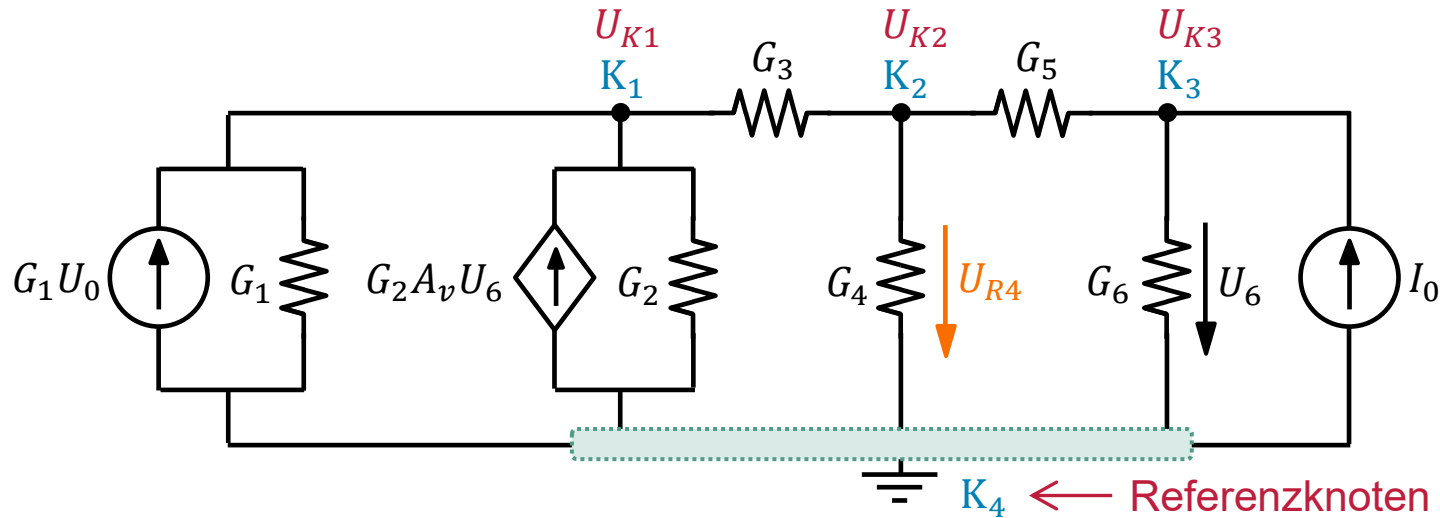
$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 & -G_2 A_v \\ -G_3 & G_3 + G_4 + G_5 & -G_5 \\ 0 & -G_5 & G_5 + G_6 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y}}} \underbrace{\begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{U_K}}} = \underbrace{\begin{pmatrix} G_1 U_0 \\ 0 \\ I_0 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{I'_q}}}$$

- Die gesteuerte Quelle wirkt auf den **Knoten 1 (K1)** und wird gesteuert vom **Knoten 3 (K3)**
- Deshalb erscheint der Multiplikationsfaktor als Eintrag in der Y-Matrix an der Stelle Y_{13}

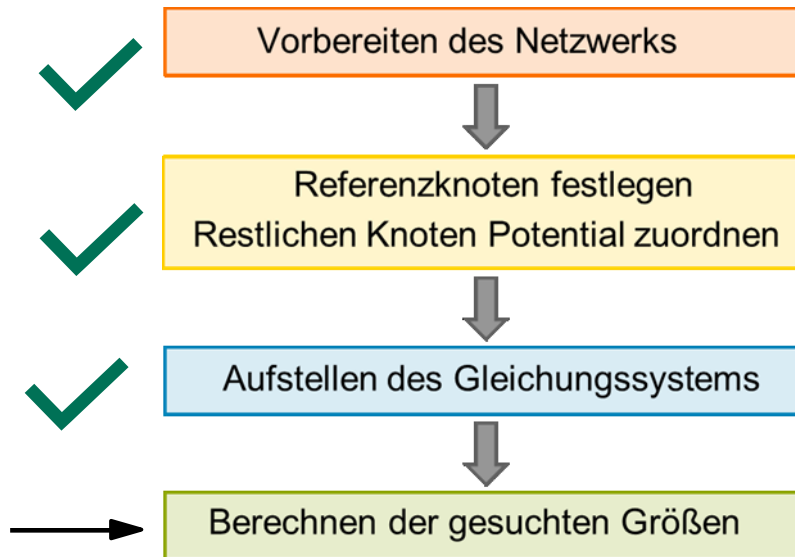


$$\underline{\underline{Y}} = \begin{pmatrix} Y_{11} & Y_{12} & \boxed{Y_{13}} \\ Y_{21} & Y_{22} & Y_{23} \\ Y_{31} & Y_{32} & Y_{33} \end{pmatrix}$$

Beispiel mit gesteuerter Quelle



$$G_i = \frac{1}{R_i}, i = 1, \dots, 6$$



Beispiel mit gesteuerter Quelle

Berechnen der Spannung U_{R4} (Cramersche Regel)

$$\underbrace{\begin{pmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & -G_3 & -G_2 A_v \\ -G_3 & G_3 + G_4 + G_5 & -G_5 \\ 0 & -G_5 & G_5 + G_6 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Y}}} \underbrace{\begin{pmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{pmatrix}}_{\underline{U_K}} = \underbrace{\begin{pmatrix} G_1 U_0 \\ 0 \\ I_0 \end{pmatrix}}_{\underline{I'_q}}$$

$$U_{R4} = U_{K2} = \frac{\begin{vmatrix} G_1 + G_2 + G_3 & G_1 U_0 & -G_2 A_v \\ -G_3 & 0 & -G_5 \\ 0 & I_0 & G_5 + G_6 \end{vmatrix}}{\det \underline{\underline{Y}}}$$

Beispiel mit gesteuerter Quelle

Berechnen der Spannung U_{R4} mit

$$R_1 = R_2 = R_3 = R_4 = R_5 = R_6 = R \rightarrow G_1 = G_2 = G_3 = G_4 = G_5 = G_6 = G$$

$$U_{R4} = U_{K2} = \frac{\begin{vmatrix} 3G & GU_0 & -GA_v \\ -G & 0 & -G \\ 0 & I_0 & 2G \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 3G & -G & -GA_v \\ -G & 3G & -G \\ 0 & -G & 2G \end{vmatrix}} = \frac{G^2 I_0 (3 + A_v) + 2G^3 U_0}{G^3 (13 - A_v)}$$

$$\begin{vmatrix} 3G & GU_0 & -GA_v \\ -G & 0 & -G \\ 0 & I_0 & 2G \end{vmatrix} = 3G \begin{vmatrix} 0 & -G \\ I_0 & 2G \end{vmatrix} + G \begin{vmatrix} GU_0 & -GA_v \\ I_0 & 2G \end{vmatrix} + 0 = G^2 I_0 (3 + A_v) + 2G^3 U_0$$

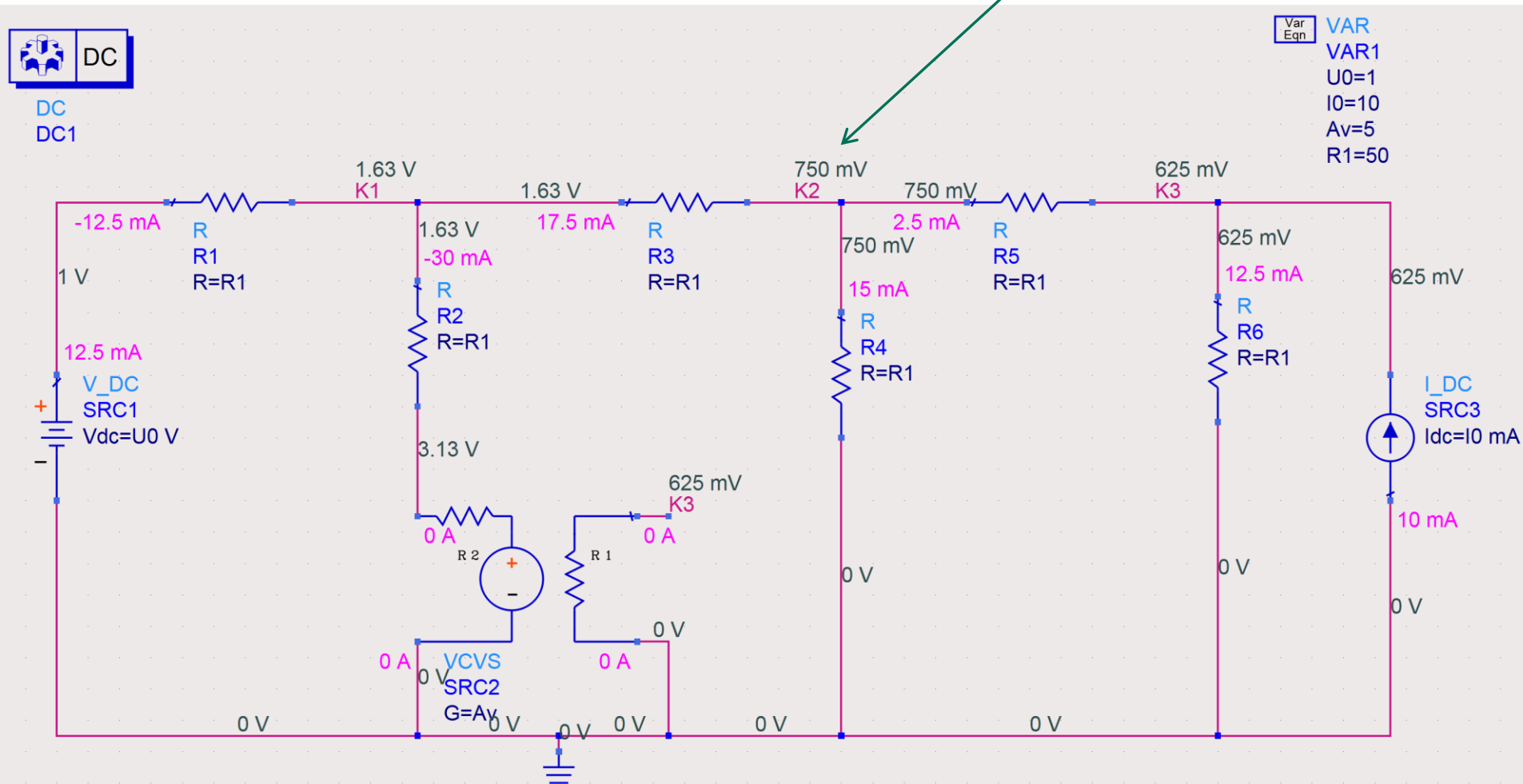
$$U_{K2} = \frac{I_0}{G} \frac{3 + A_v}{13 - A_v} + \frac{2U_0}{13 - A_v} = \frac{I_0 R (3 + A_v)}{13 - A_v} + \frac{2U_0}{13 - A_v}$$

Beispiel mit gesteuerter Quelle

Berechnen der Spannung U_{R4} mit z.B. $U_0 = 1\text{ V}$, $I_0 = 10\text{ mA}$, $A_v = 5$, $R = 50\Omega$

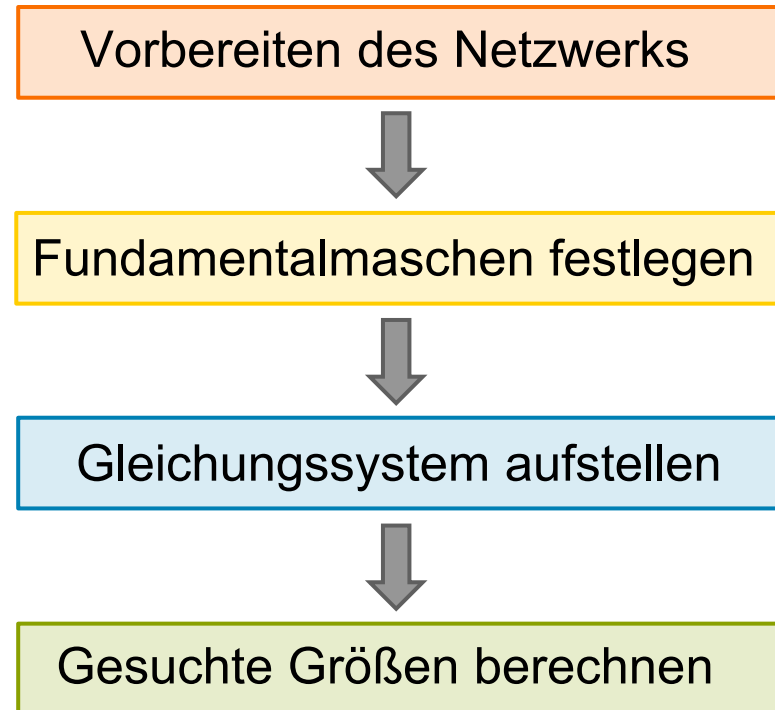
$$U_{R4} = U_{K2} = \frac{I_0 R (3 + A_v)}{13 - A_v} + \frac{2U_0}{13 - A_v} = 750\text{ mV}$$

Simulationsergebnis

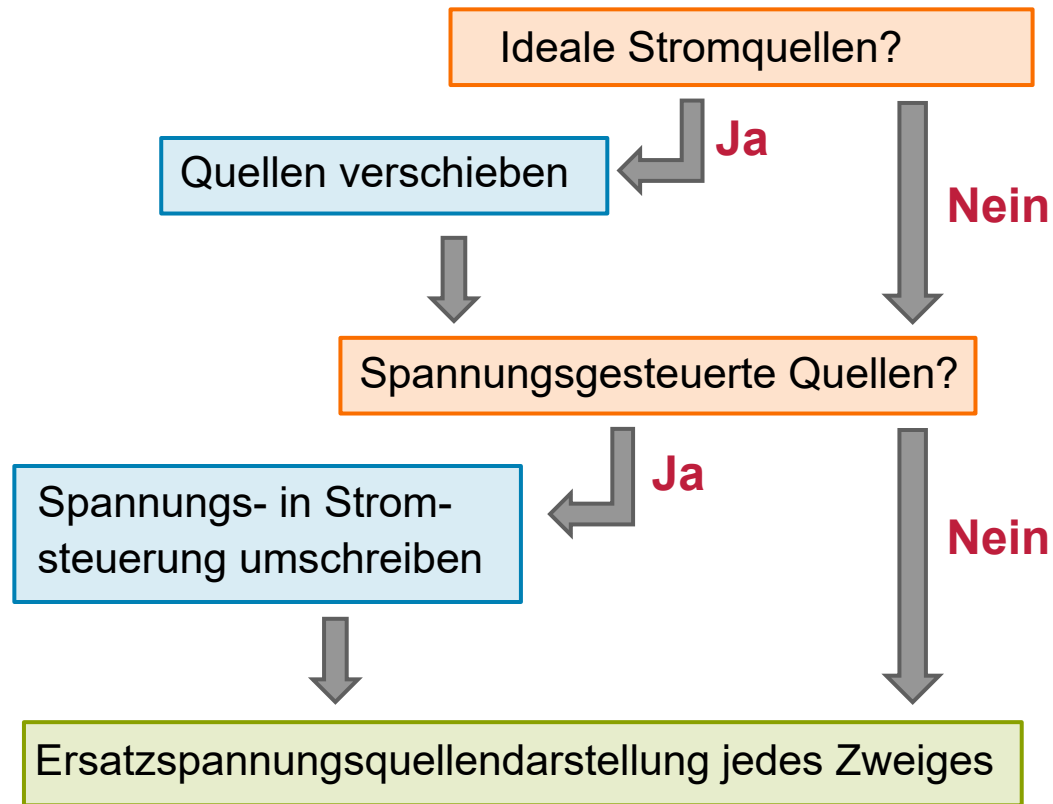


- Motivation für die Einführung von Lösungsverfahren
- Knotenpotentialverfahren
- **Maschenimpedanzverfahren**
- Modifiziertes Knotenpotentialverfahren (MNA)

Maschenimpedanzverfahren

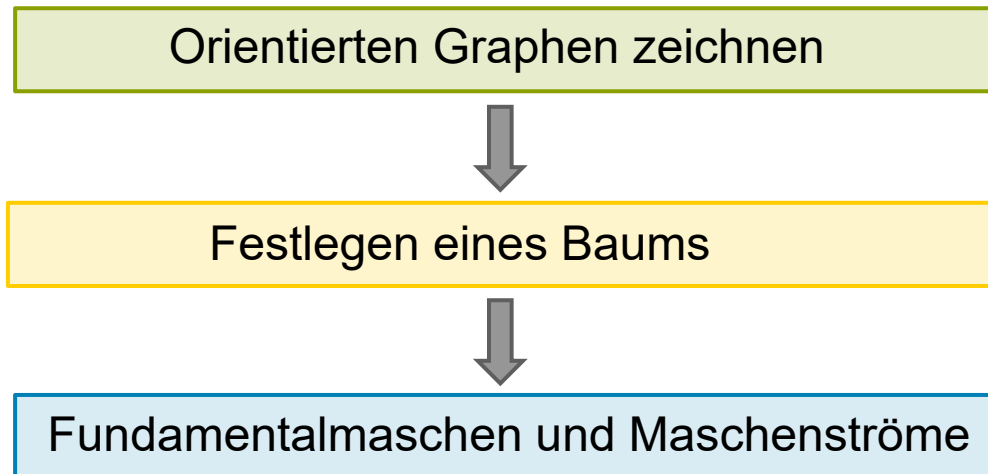


Vorbereiten des Netzwerks



Fundamentalmaschen (FM) festlegen

➡ Topologische Grundbegriffe



Zur Erinnerung:

- **Ein** Verbindungszweig (VZ) pro Fundamentalmasche (FM)
- Bei den FM-Gleichungen werden die VZ-Spannungen positiv gezählt.

Gleichungssystem aufstellen - I

Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

↓ **Ja**

- Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen

- **Schritt 1**: Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären

$$\underline{\underline{Z'}} \underline{I_M} = \underline{U'_q}$$

$\underline{\underline{Z'}}$ symmetrisch

- **Schritt 2**: Steuerungen berücksichtigen

→ $\underline{\underline{Z}} \underline{I_M} = \underline{U_q}$

$\underline{\underline{Z}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

↓ **Nein**

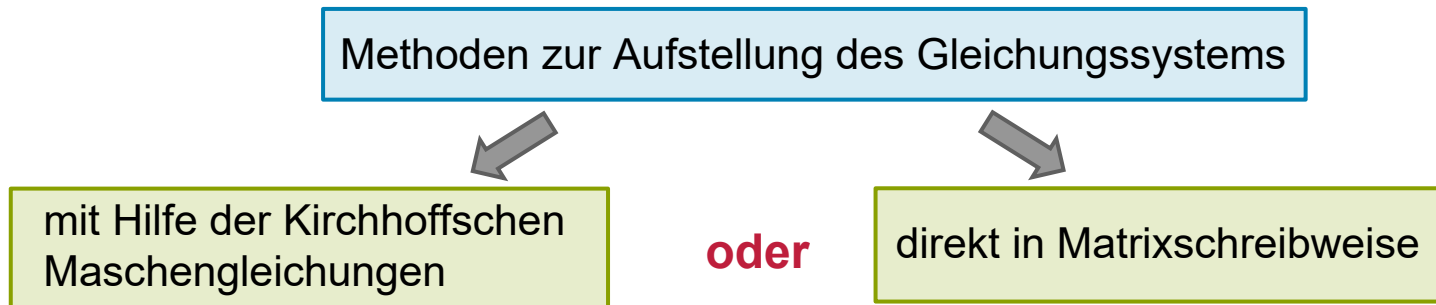
- Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar



$$\underline{\underline{Z}} \underline{I_M} = \underline{U_q}$$

$\underline{\underline{Z}}$ symmetrisch

Gleichungssystem aufstellen - II



(**Schritt 1** bei Netzwerken mit gesteuerten Quellen)

Gleichungssystem mit Hilfe der Kirchhoffschen Maschengleichungen aufstellen

$m = z - k + 1$ Kirchhoffsche
Maschengleichungen aufstellen



Spannungsquellen auf die rechte
Seite (feste und gesteuerte)



Zweige mit Impedanzen:
Zweigströme durch Maschen-
ströme ausdrücken



Gleichungssystem in Matrixform
umschreiben

$$\sum_{k=1}^n U_k = 0$$

**Vorzeichenkonvention
muss beachtet werden!**

(Schritt 1 bei Netzwerken mit
gesteuerten Quellen)

Gleichungssystem aufstellen - IV

Gleichungssystem direkt in Matrixschreibweise aufstellen

(Schritt 1 bei Netzwerken mit gesteuerten Quellen)

$$\begin{bmatrix} Z'_{11} & \dots & Z'_{1n} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ Z'_{n1} & \dots & Z'_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_{M1} \\ \vdots \\ I_{Mn} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U'_{q1} \\ \vdots \\ U'_{qn} \end{bmatrix}$$

$\underline{\underline{Z}}' \quad \underline{\underline{I}}_M \quad \underline{\underline{U}}_q$

Z'_{ii} : Σ Impedanzen in Masche i

Z'_{ik} : $\pm \Sigma$ Impedanzen, die zur Masche i und k gehören
 $i \neq k$ 0, Masche i und k haben keine gemeinsame Impedanz
 +, Maschenumlaufrichtungen beider Maschen stimmen überein;
 −, sonst
 $Z'_{ik} = Z'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$U'_{qi} = \pm \Sigma$ der Spannungsquellen (feste und gesteuerte) in Masche i ;
 −, Zählpfeilrichtung und Maschenumlaufrichtung stimmen überein
 +, sonst

Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: $\underline{\underline{Z}} = \underline{\underline{Z}}', \underline{\underline{U}}_q = \underline{\underline{U}}_q'$

Gleichungssystem aufstellen - V

Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\underline{\underline{Z}}' \underline{I}_M = \underline{U}_q'$$

- Wenn gesteuerte Quellen in \underline{U}_q' sind
 - \underline{U}_q' abhängig von \underline{I}_M
 - Zerlege \underline{U}_q' in festen und über \underline{I}_M gesteuerten Anteil
 - Drücke steuernde Ströme durch Maschenströme aus

$$\underline{U}_q' = \underline{U}_q + \underline{\underline{Z}}_{steuer} \underline{I}_M$$

$$\underline{\underline{Z}} \underline{I}_M = (\underline{\underline{Z}}' - \underline{\underline{Z}}_{steuer}) \underline{I}_M = \underline{U}_q$$

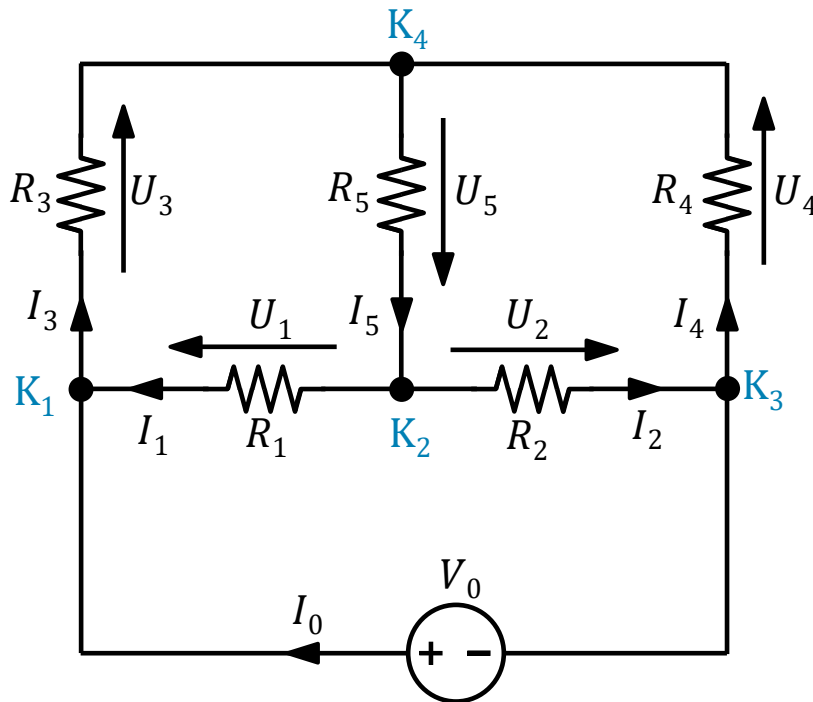
$\underline{\underline{Z}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

$$\underline{\underline{Z}} \underline{I}_M = \underline{U}_q$$

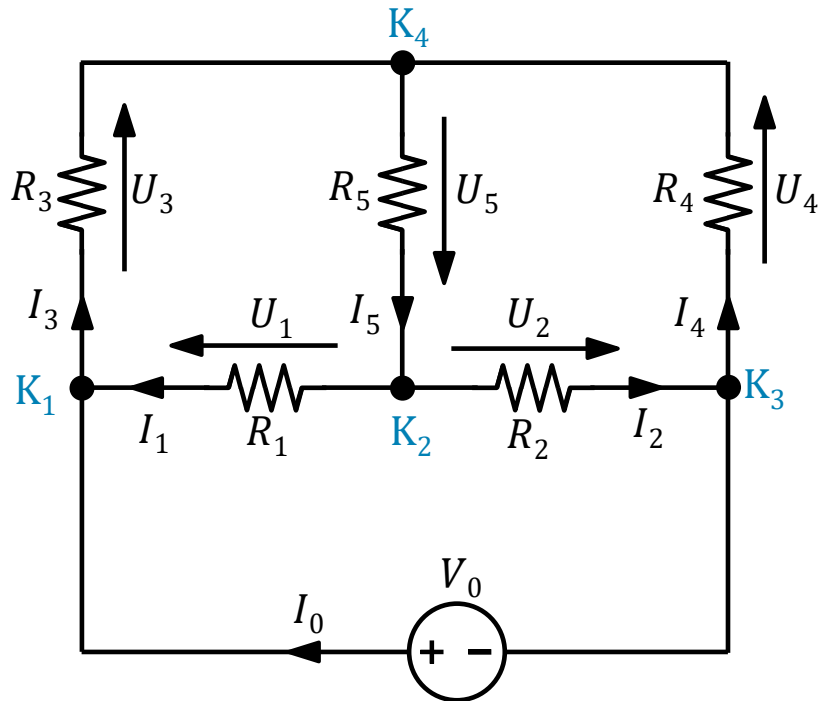
Beispiel Brückenschaltung

Netzwerk mit 5 Widerständen $R_i > 0, i = 1, \dots, 5$ und einer festen idealen Spannungsquelle U_0 .

Berechnen Sie die Spannung U_4 .



Beispiel Brückenschaltung



Vorbereiten des Netzwerks



Fundamentalmaschen festlegen

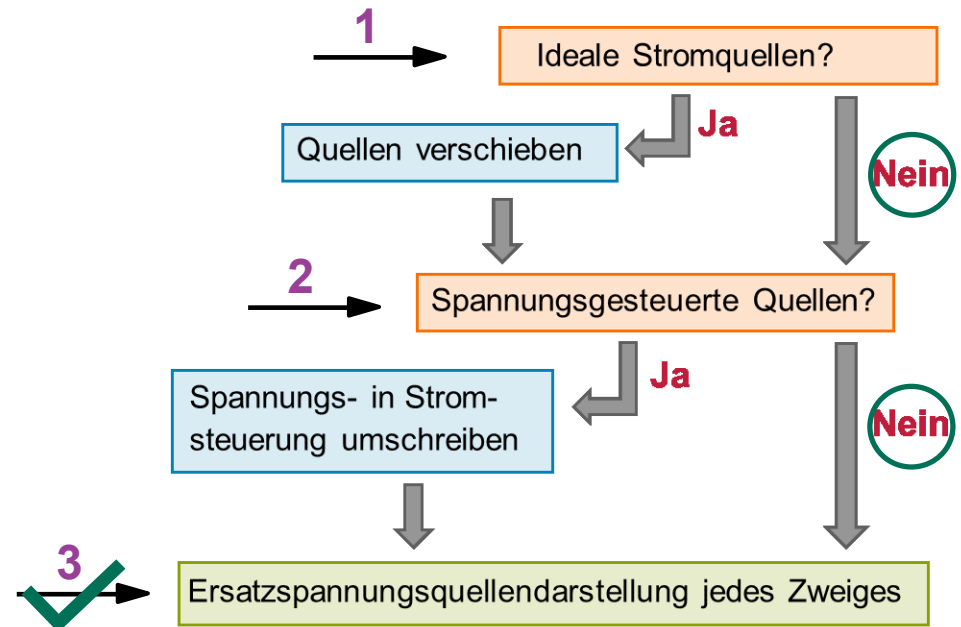
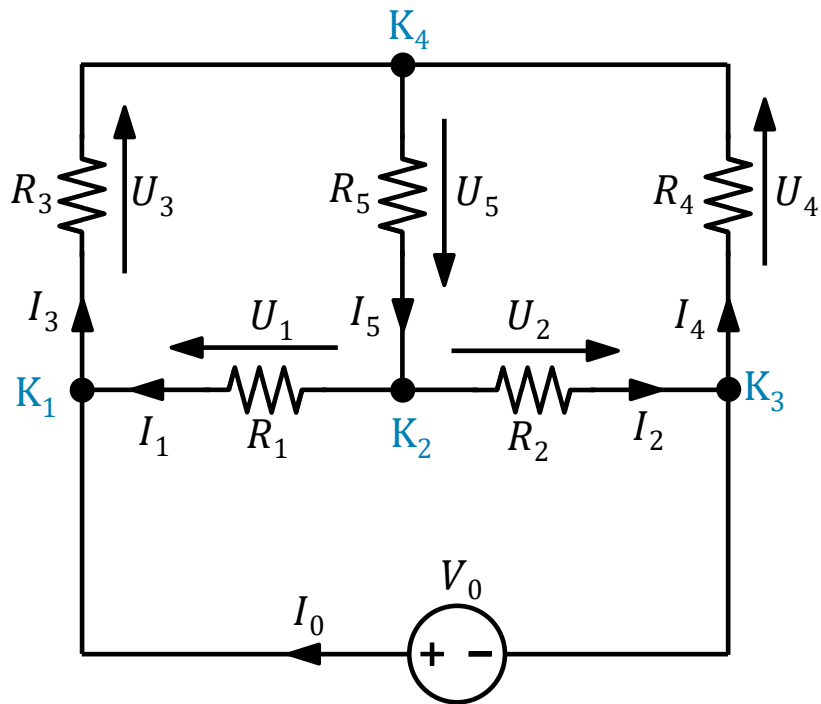


Gleichungssystem aufstellen

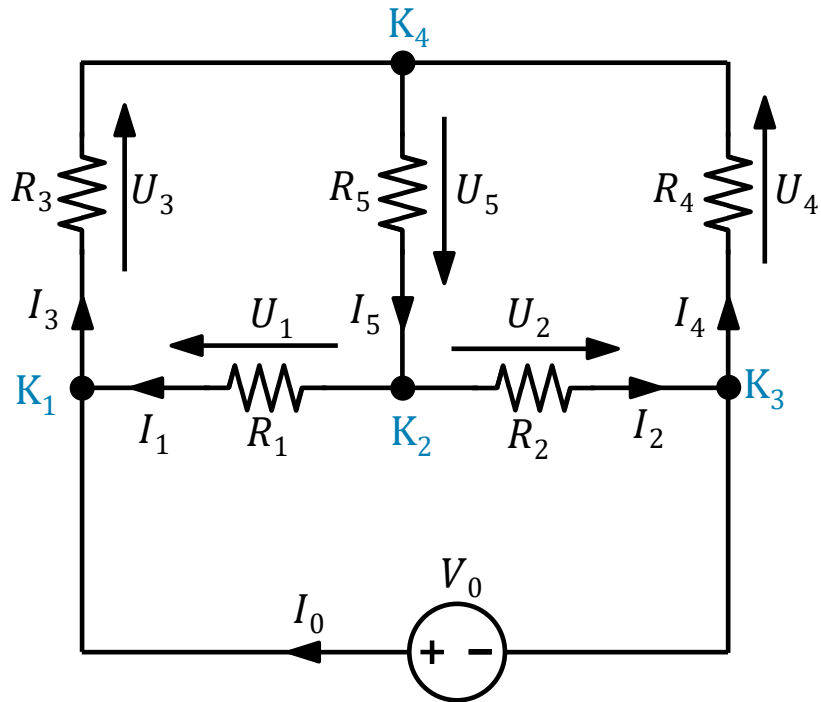


Gesuchte Größen berechnen

Beispiel Brückenschaltung



Beispiel Brückenschaltung



Vorbereiten des Netzwerks



Fundamentalmaschen festlegen



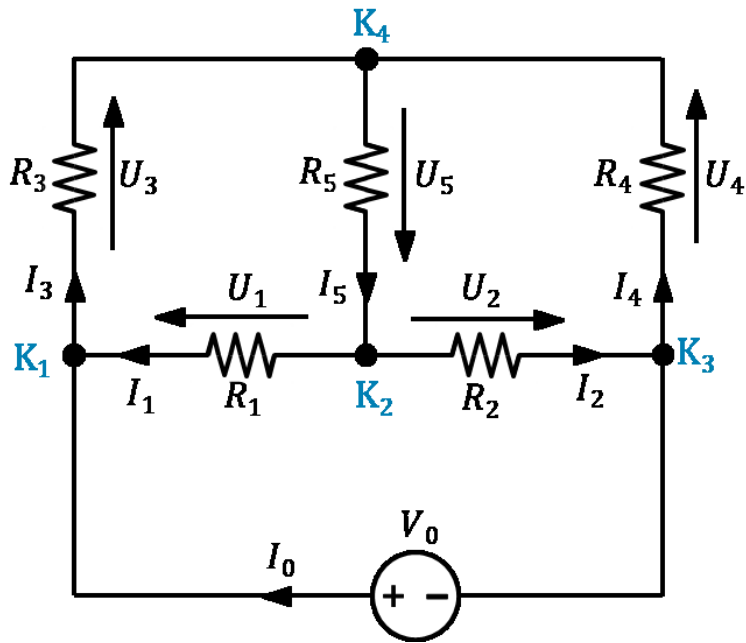
Gleichungssystem aufstellen



Gesuchte Größen berechnen

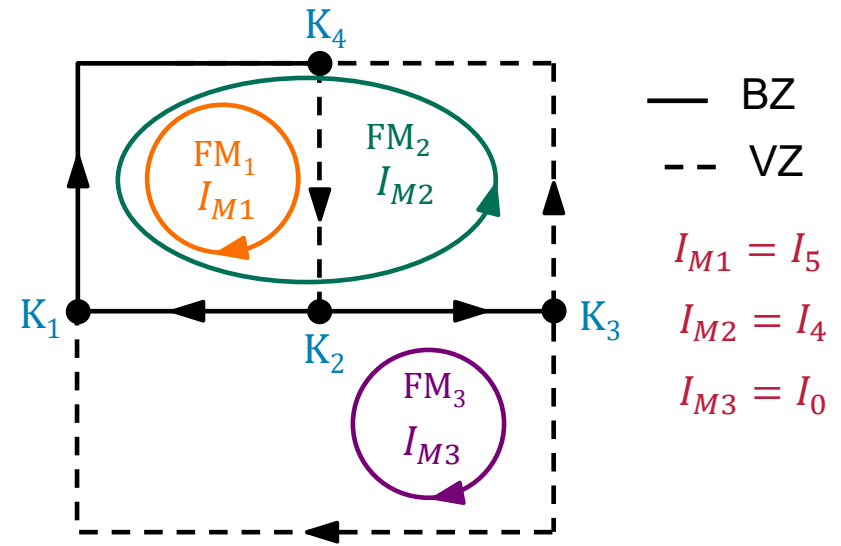
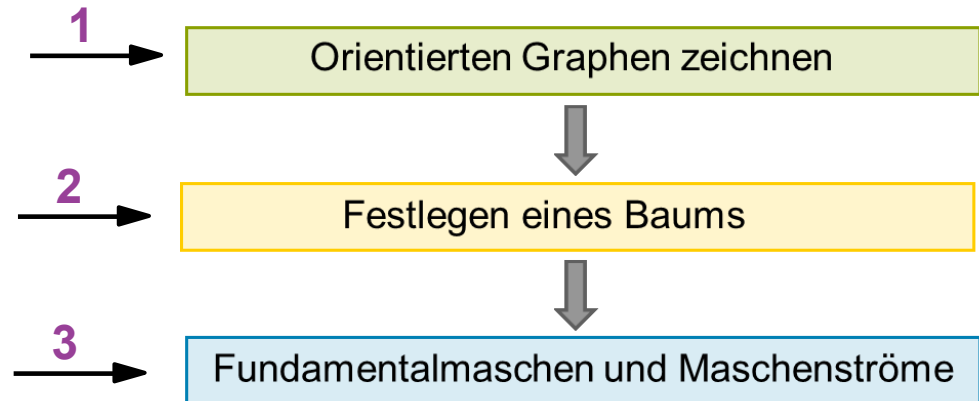
Beispiel Brückenschaltung

Netzwerk

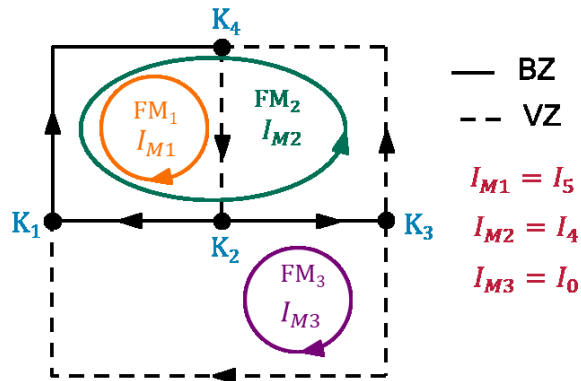
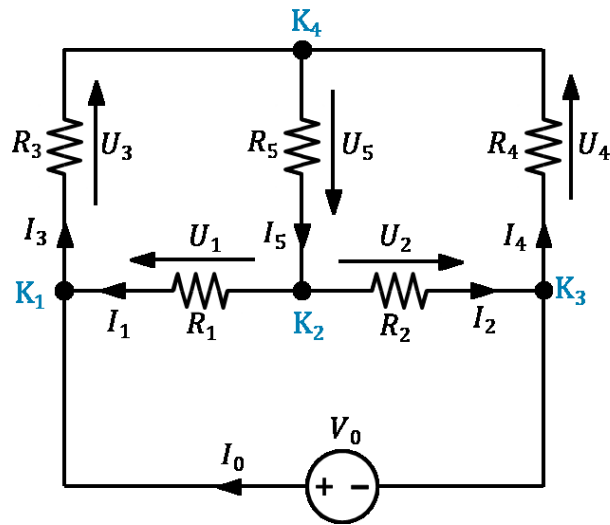


Anzahl linear unabhängiger Maschen:
 $m = z - k + 1 = 6 - 4 + 1 = 3$

BZ = Baumzweig
 VZ = Verbindungszweig



Beispiel Brückenschaltung



Vorbereiten des Netzwerks



Fundamentalmaschen festlegen

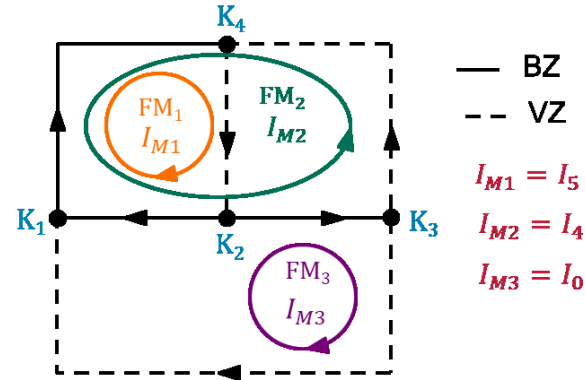
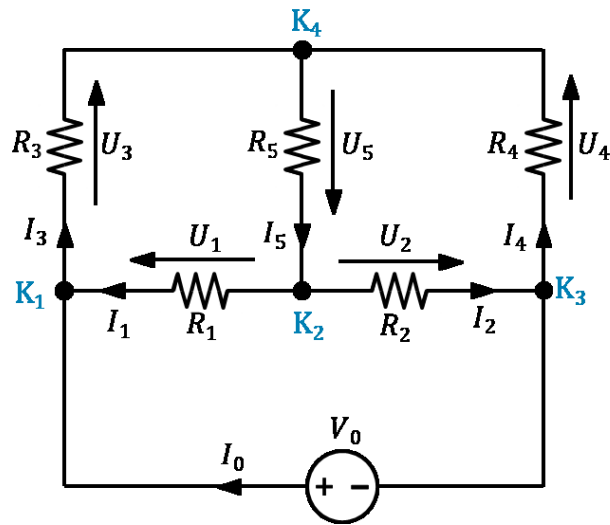


Gleichungssystem aufstellen



Gesuchte Größen berechnen

Beispiel Brückenschaltung



Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

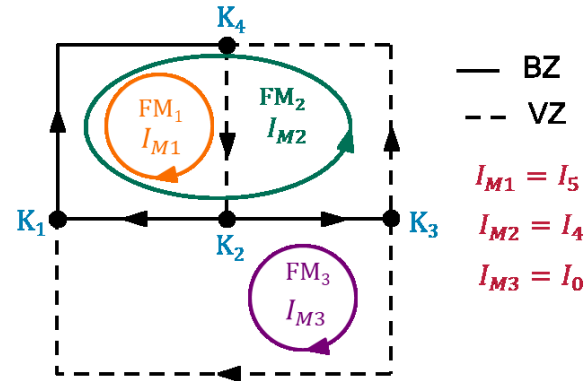
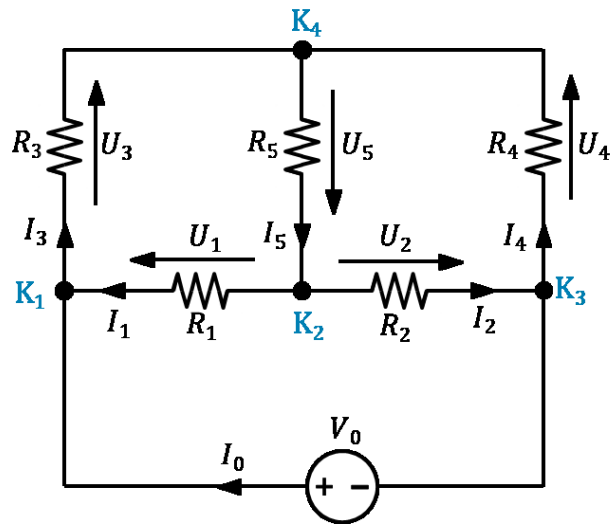
Ja

- Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen
 - Schritt 1: Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären
 $\underline{\underline{Z'}} \underline{I_M} = \underline{U_q'}$
 $\underline{\underline{Z'}}$ symmetrisch
 - Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen
 $\Rightarrow \underline{\underline{Z}} \underline{I_M} = \underline{U_q}$
 $\underline{\underline{Z}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

Nein

- Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar
 $\underline{\underline{Z}} \underline{I_M} = \underline{U_q}$
 $\underline{\underline{Z}}$ symmetrisch

Beispiel Brückenschaltung



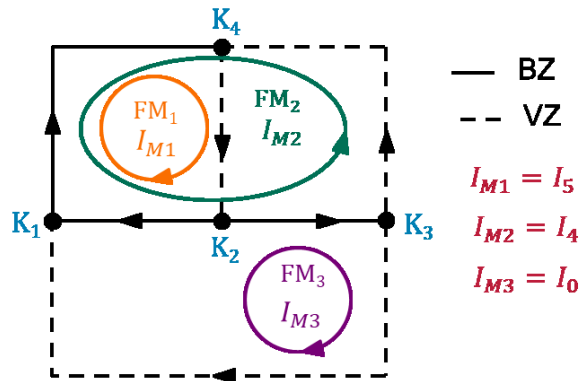
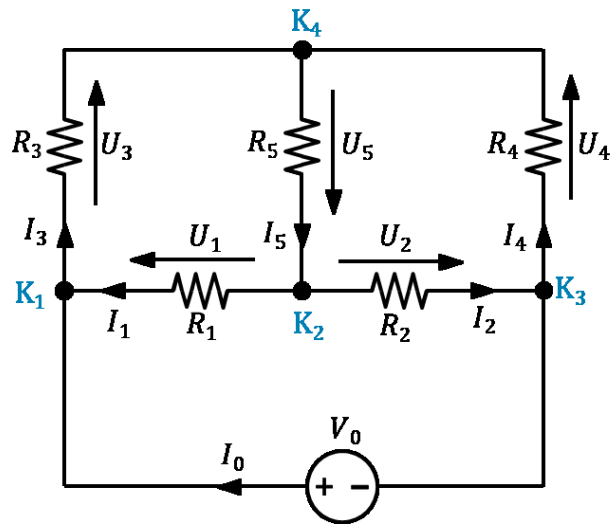
Methoden zur Aufstellung des Gleichungssystems

mit Hilfe der Kirchhoffschen Maschengleichungen

oder

direkt in Matrixschreibweise

Beispiel Brückenschaltung



$m = z - k + 1$ Kirchhoffsche
Maschengleichungen aufstellen

Spannungsquellen auf die rechte
Seite (feste und gesteuerte)

Zweige mit Impedanzen:
Zweigströme durch Maschen-
ströme ausdrücken

Gleichungssystem in Matrixform
umschreiben

$$\begin{aligned} FM_1: & U_5 + U_1 + U_3 = 0 \\ FM_2: & U_4 - U_3 - U_1 + U_2 = 0 \\ FM_3: & -V_0 - U_1 + U_2 = 0 \end{aligned}$$

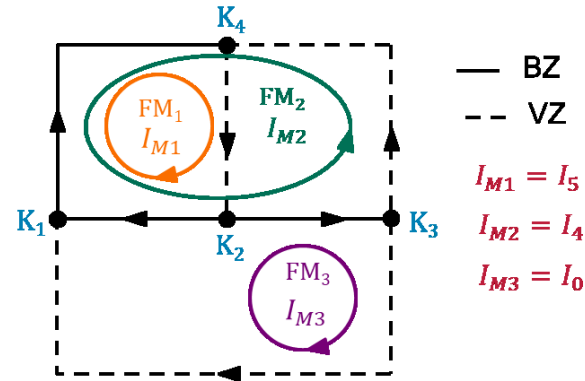
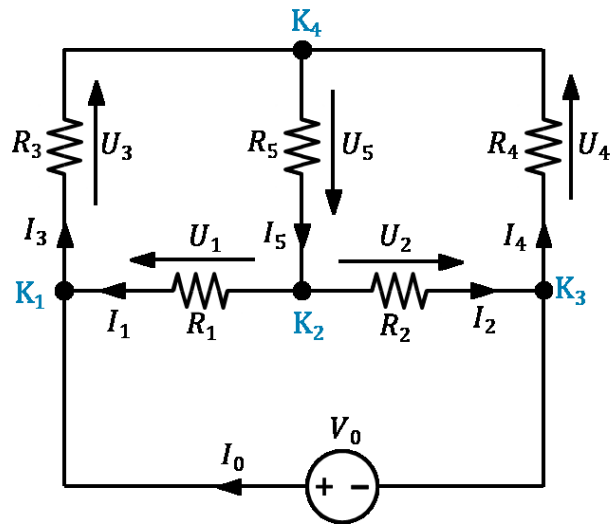
$$\begin{aligned} FM_1: & R_5 I_5 + R_1 I_1 + R_3 I_3 = 0 \\ FM_2: & R_4 I_4 - R_3 I_3 - R_1 I_1 + R_2 I_2 = 0 \\ FM_3: & -R_1 I_1 + R_2 I_2 = V_0 \end{aligned}$$

$$\begin{array}{l|l} I_1 = I_{M1} - I_{M2} - I_{M3} & I_4 = I_{M2} \\ I_2 = I_{M2} + I_{M3} & I_5 = I_{M1} \\ I_3 = I_{M1} - I_{M2} & I_0 = I_{M3} \end{array}$$

$$\begin{aligned} FM_1: & (R_1 + R_3 + R_5)I_{M1} - (R_1 + R_3)I_{M2} - R_1 I_{M3} = 0 \\ FM_2: & -(R_1 + R_3)I_{M1} + (R_1 + R_2 + R_3 + R_4)I_{M2} + (R_1 + R_2)I_{M3} = 0 \\ FM_3: & -R_1 I_{M1} + (R_1 + R_2)I_{M2} + (R_1 + R_2)I_{M3} = V_0 \end{aligned}$$

$$\underbrace{\begin{pmatrix} R_1 + R_3 + R_5 & -(R_1 + R_3) & -R_1 \\ -(R_1 + R_3) & R_1 + R_2 + R_3 + R_4 & R_1 + R_2 \\ -R_1 & R_1 + R_2 & R_1 + R_2 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Z}}} \underbrace{\begin{pmatrix} I_{M1} \\ I_{M2} \\ I_{M3} \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{I_M}}} = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ V_0 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{U_q}}}$$

Beispiel Brückenschaltung



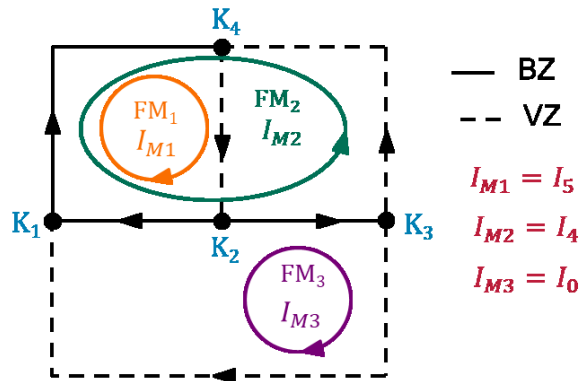
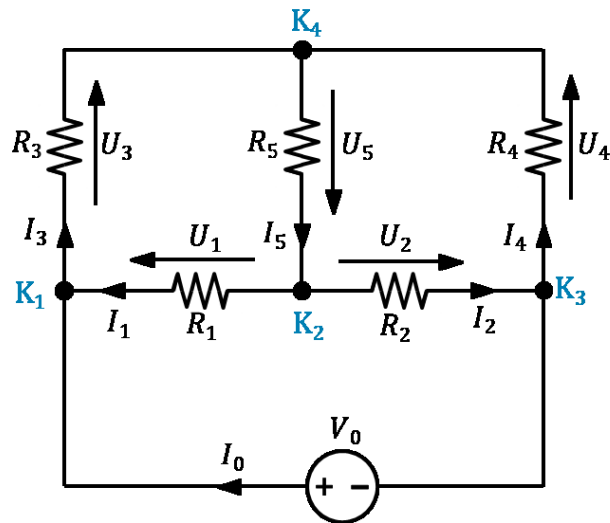
Methoden zur Aufstellung des Gleichungssystems

mit Hilfe der Kirchhoffschen
Maschengleichungen

oder

direkt in Matrixschreibweise

Beispiel Brückenschaltung



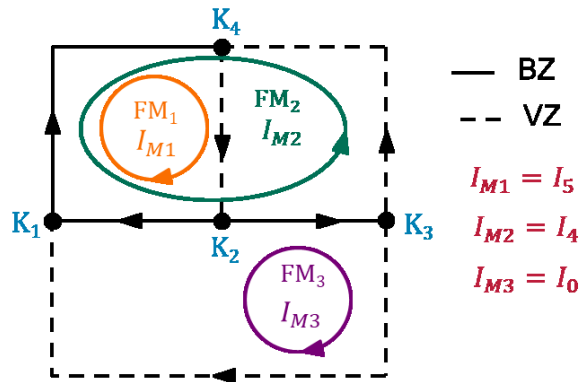
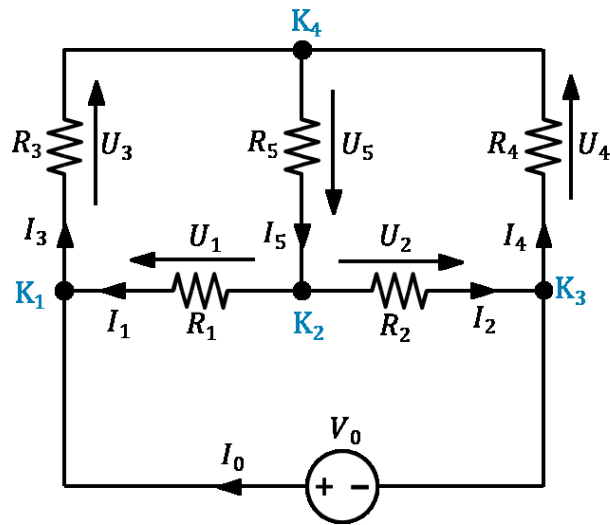
Z'_{ii} : Σ Impedanzen in Masche i

Z'_{ik} : $\pm \Sigma$ Impedanzen, die zur Masche i und k gehören
 $i \neq k$ 0, Masche i und k haben keine gemeinsame Impedanz
 +, Maschenumlaufrichtungen beider Maschen stimmen überein;
 -, sonst
 $Z'_{ik} = Z'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

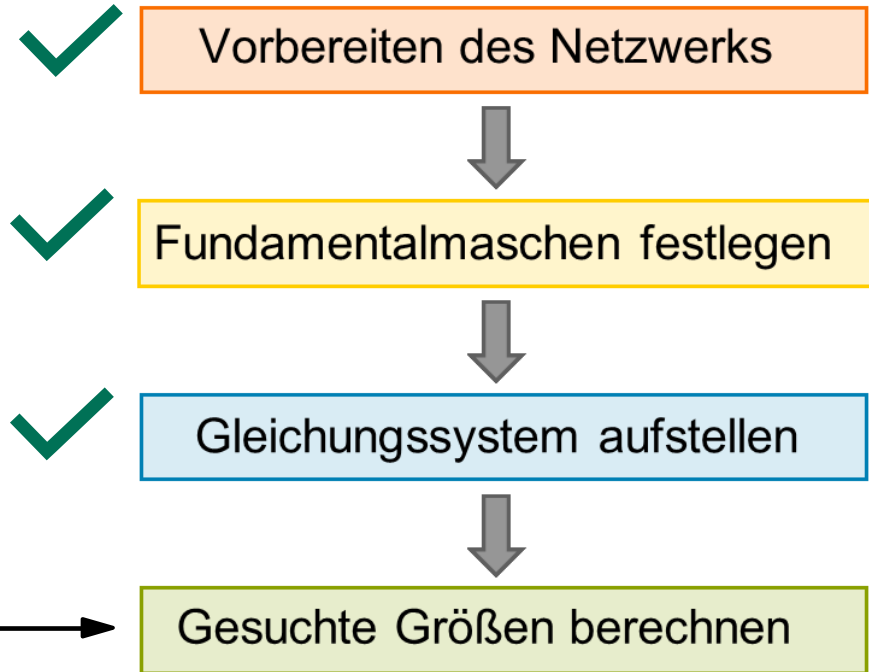
$U'_{qi} = \pm \Sigma$ der Spannungsquellen (feste und gesteuerte) in Masche i ;
 -, Zählpfeilrichtung und Maschenumlaufrichtung stimmen überein
 +, sonst

$R_1 + R_3 + R_5$	$-(R_1 + R_3)$	$-R_1$	I_{M1}	0
$-(R_1 + R_3)$	$R_1 + R_2 + R_3 + R_4$	$R_1 + R_2$	I_{M2}	0
$-R_1$	$R_1 + R_2$	$R_1 + R_2$	I_{M3}	V_0

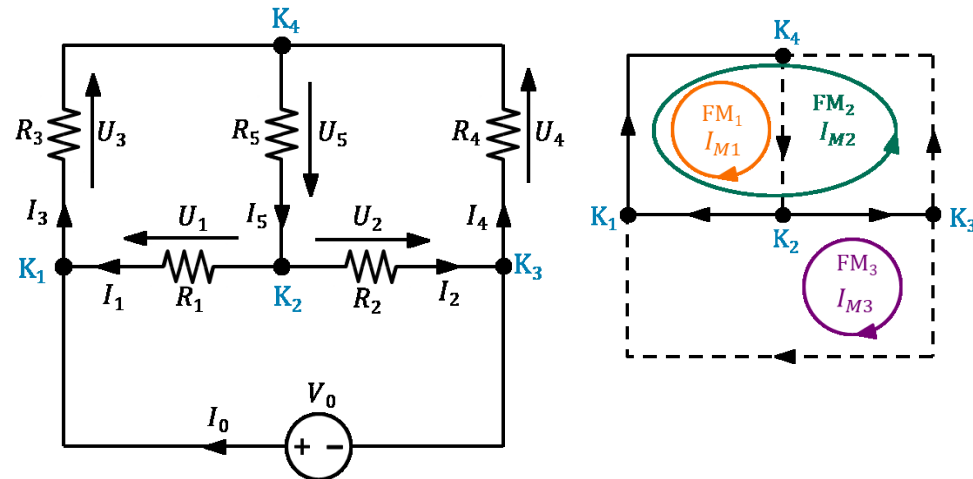
Beispiel Brückenschaltung



— BZ
 - - VZ
 $I_{M1} = I_5$
 $I_{M2} = I_4$
 $I_{M3} = I_0$



Beispiel Brückenschaltung



— BZ
-- VZ

$$I_{M1} = I_5$$

$$I_{M2} = I_4$$

$$I_{M3} = I_0$$

Berechnen von U_4
(Cramersche Regel)

$$\underbrace{\begin{pmatrix} R_1 + R_3 + R_5 & -(R_1 + R_3) & -R_1 \\ -(R_1 + R_3) & R_1 + R_2 + R_3 + R_4 & R_1 + R_2 \\ -R_1 & R_1 + R_2 & R_1 + R_2 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Z}}} \underbrace{\begin{pmatrix} I_{M1} \\ I_{M2} \\ I_{M3} \end{pmatrix}}_{\underline{I_M}} = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ V_0 \end{pmatrix}}_{\underline{U_q}}$$

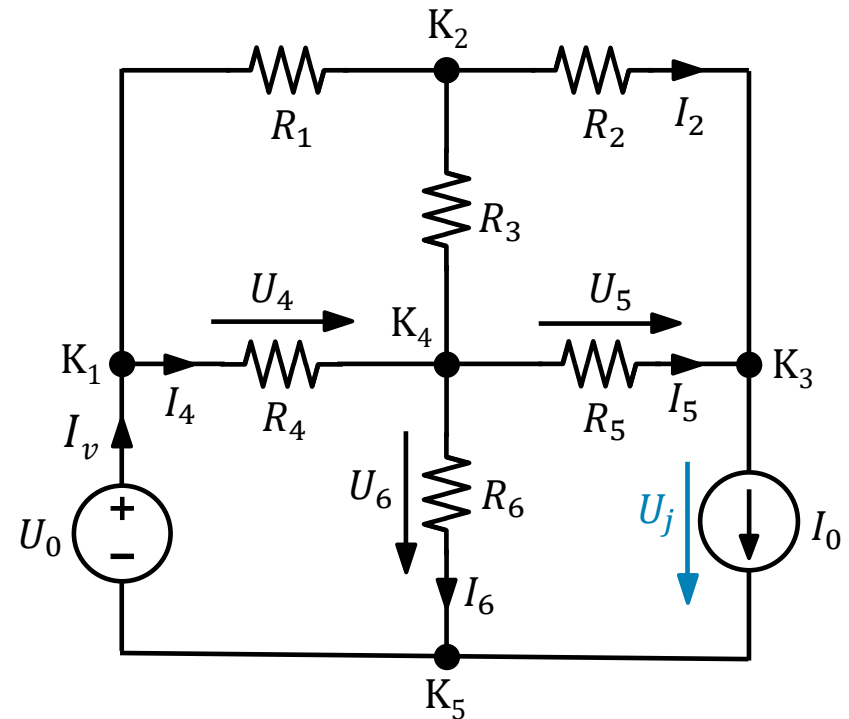
$$U_4 = R_4 I_4 = R_4 I_{M2} = R_4 \frac{\begin{vmatrix} R_1 + R_3 + R_5 & 0 & -R_1 \\ -(R_1 + R_3) & 0 & R_1 + R_2 \\ -R_1 & V_0 & R_1 + R_2 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} R_1 + R_3 + R_5 & -(R_1 + R_3) & -R_1 \\ -(R_1 + R_3) & R_1 + R_2 + R_3 + R_4 & R_1 + R_2 \\ -R_1 & R_1 + R_2 & R_1 + R_2 \end{vmatrix}}$$

$$= -R_4 \frac{(R_1 + R_2 + R_3)(R_1 + R_2) + R_1(R_1 + R_3)}{R_1 R_2 R_4 + (R_1 + R_2)(R_2 + R_3)(R_3 + R_4)} V_0$$

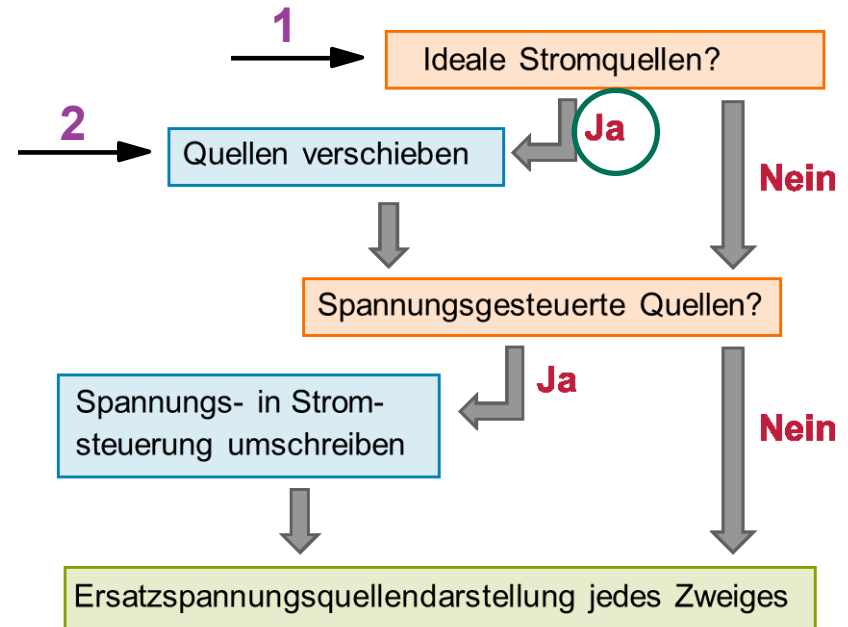
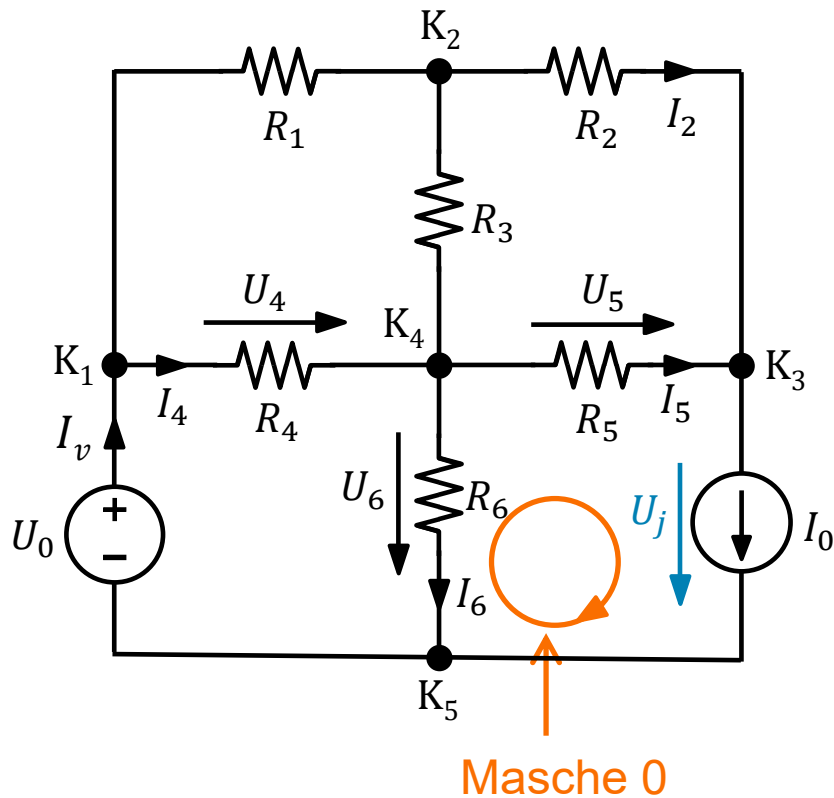
Beispiel mit Stromquellenverschiebung

Netzwerk mit 6 Widerständen $R_i > 0, i = 1, \dots, 6$,
einer festen idealen Spannungsquelle U_0 und
einer festen idealen Stromquelle I_0 .

Berechnen Sie die Spannung U_4 .

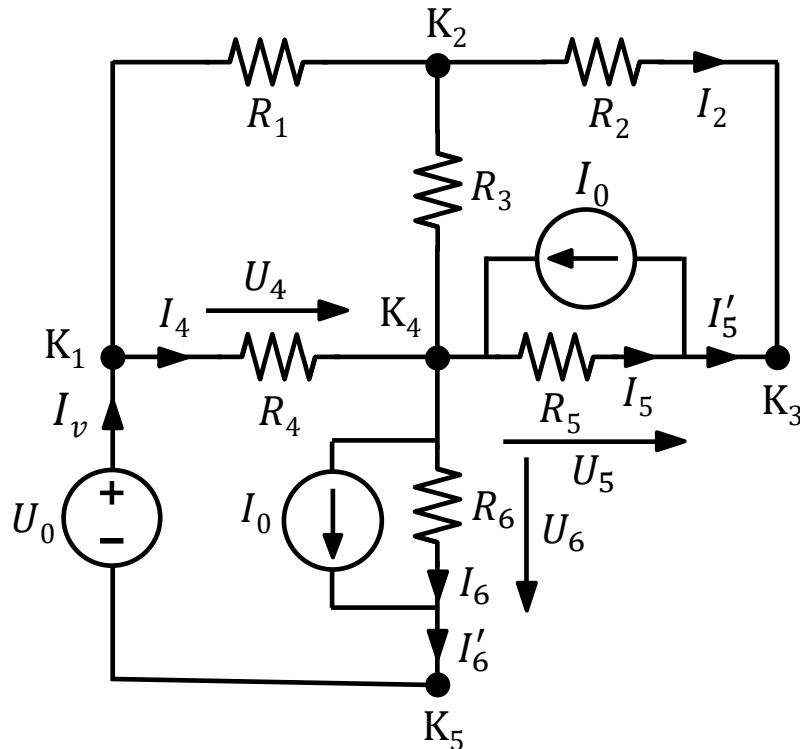


Beispiel mit Stromquellenverschiebung



Beispiel mit Stromquellenverschiebung

Netzwerk nach Stromquellenverschiebung



Rücktransformationsgleichungen

$$I'_5 = I_5 - I_0 \Rightarrow I_5 = I'_5 + I_0$$

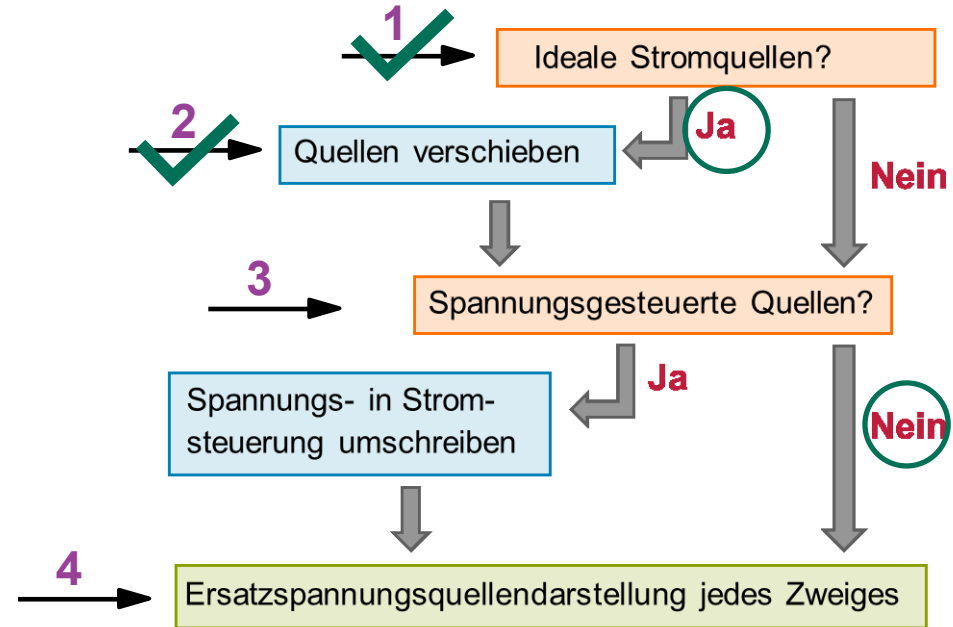
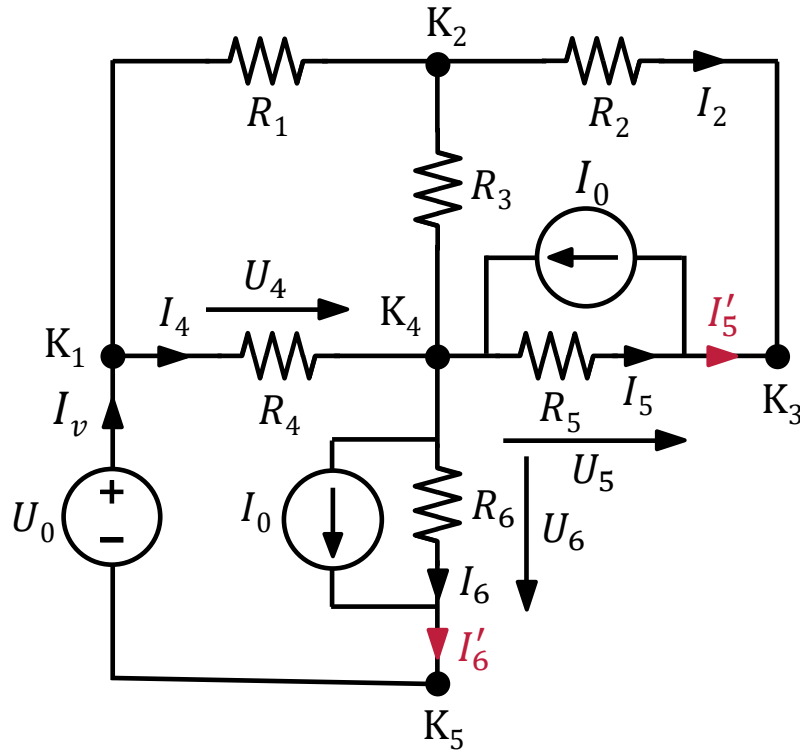
$$I'_6 = I_6 + I_0 \Rightarrow I_6 = I'_6 - I_0$$

$$U_j = U_6 - U_5$$

↑
Rückgewinnungsgleichung für U_j

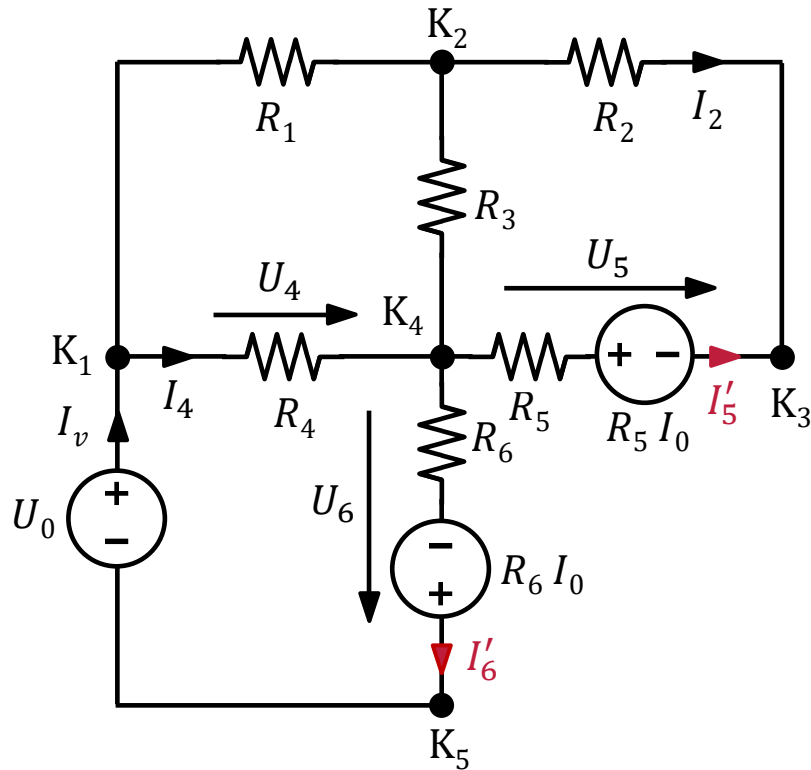
Beispiel mit Stromquellenverschiebung

Netzwerk nach Stromquellenverschiebung



Beispiel mit Stromquellenverschiebung

Netzwerk in Ersatzspannungsquellendarstellung



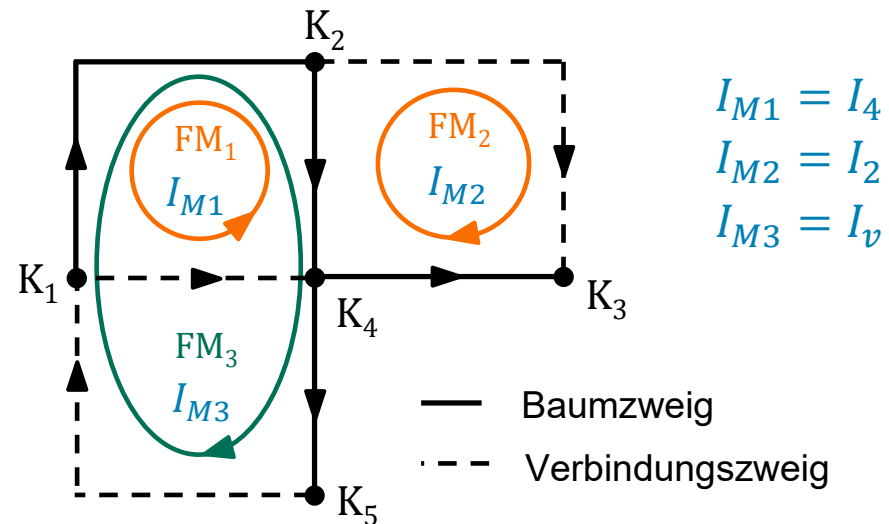
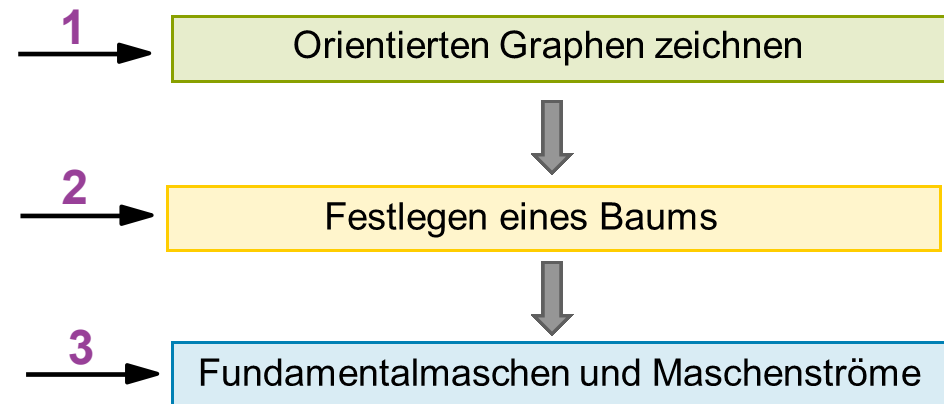
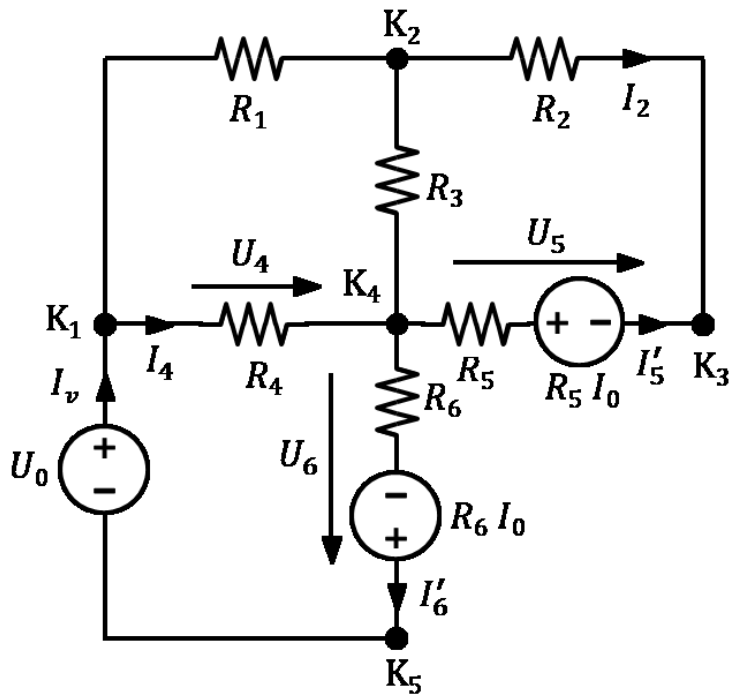
Vorbereiten des Netzwerks

Fundamentalmaschen festlegen

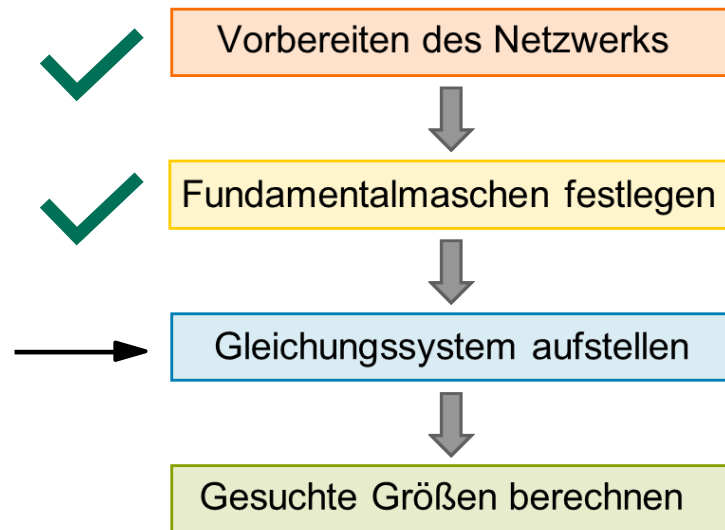
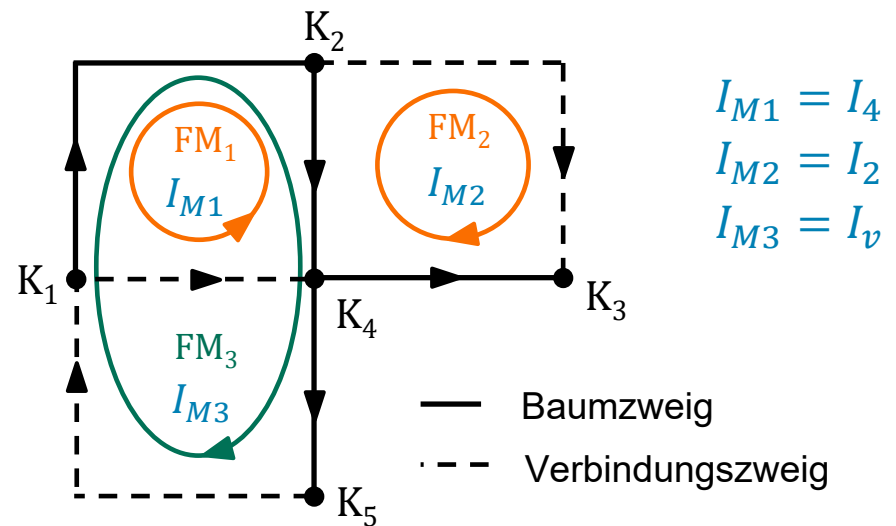
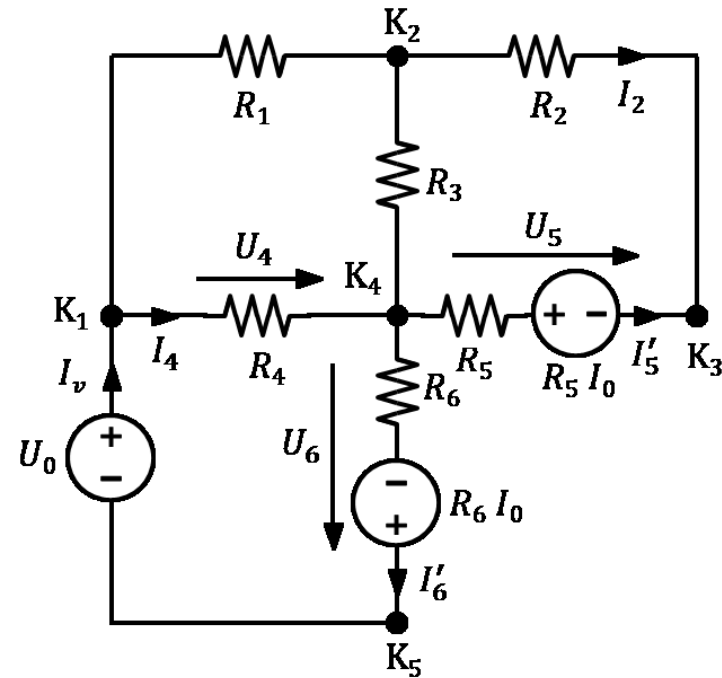
Gleichungssystem aufstellen

Gesuchte Größen berechnen

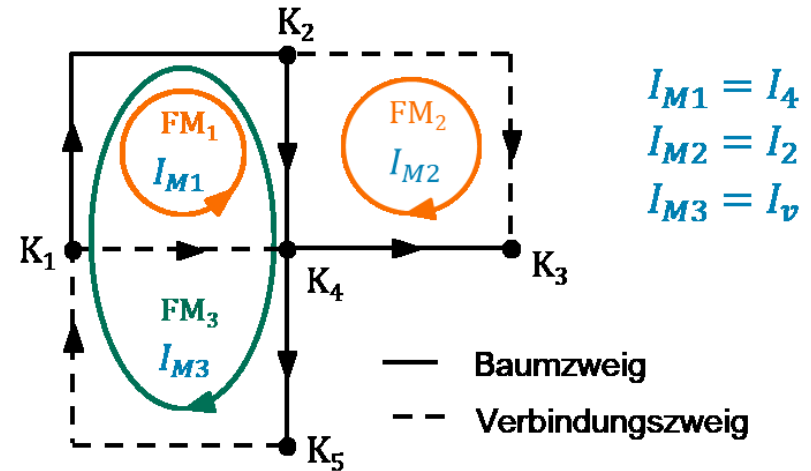
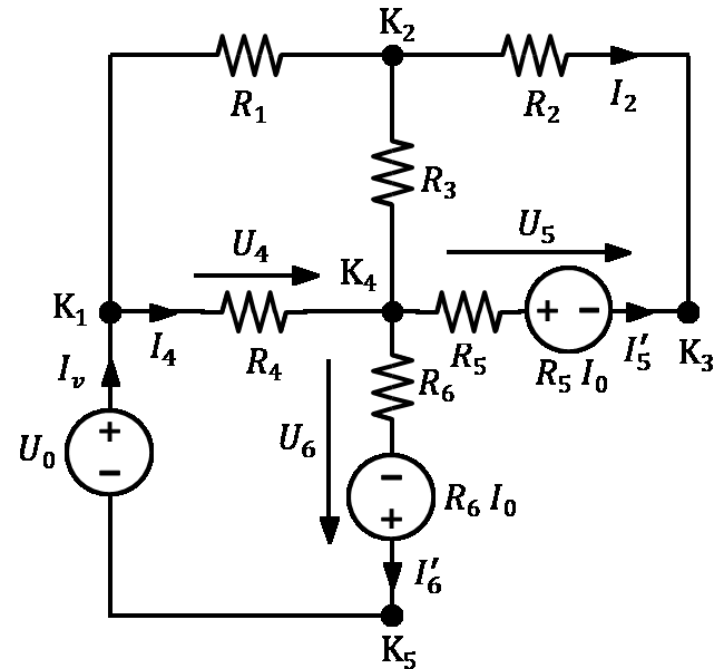
Beispiel mit Stromquellenverschiebung



Beispiel mit Stromquellenverschiebung



Beispiel mit Stromquellenverschiebung



Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

Ja

Nein

■ Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen

■ Schritt 1: Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären

$$\underline{\underline{Z'}} I_M = \underline{U_q'}$$

$\underline{\underline{Z'}}$ symmetrisch

■ Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\Rightarrow \underline{\underline{Z}} I_M = \underline{U_q}$$

$\underline{\underline{Z}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

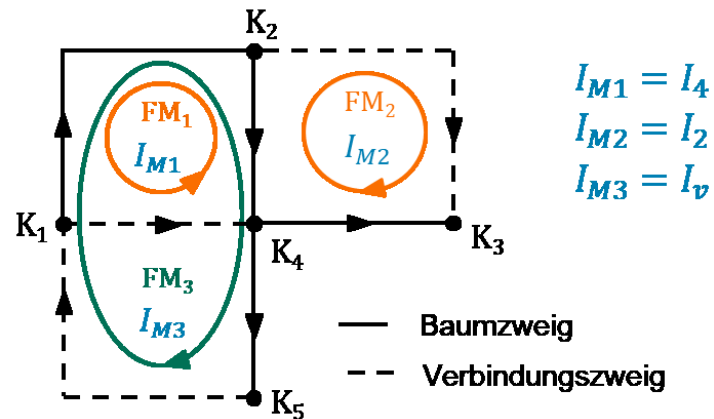
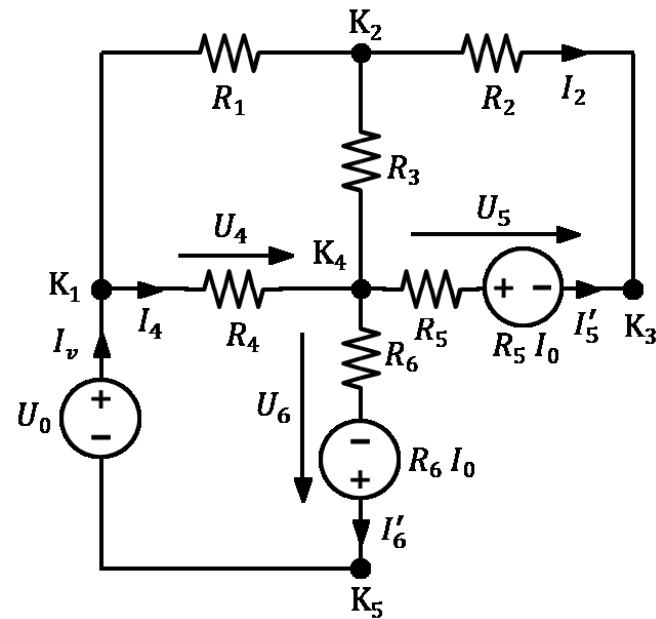
■ Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar



$$\underline{\underline{Z}} I_M = \underline{U_q}$$

$\underline{\underline{Z}}$ symmetrisch

Beispiel mit Stromquellenverschiebung



Z'_{ii} : Σ Impedanzen in Masche i

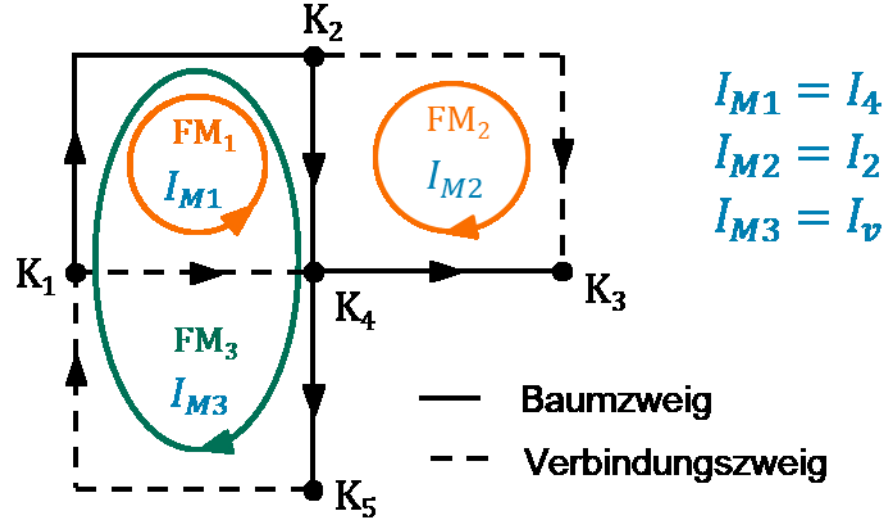
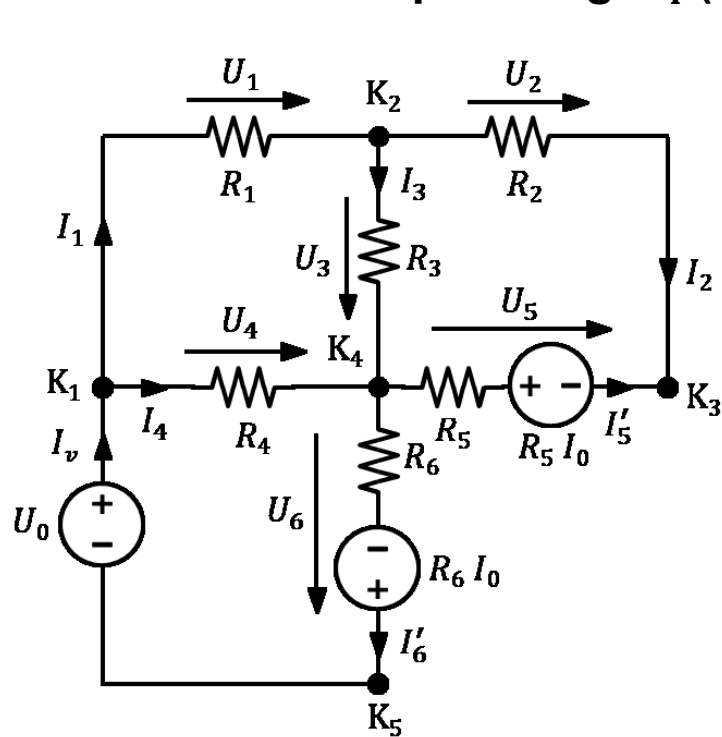
Z'_{ik} : $\pm \Sigma$ Impedanzen, die zur Masche i und k gehören
 $i \neq k$ 0, Masche i und k haben keine gemeinsame Impedanz
 +, Maschenumlaufrichtungen beider Maschen stimmen überein;
 -, sonst
 $Z'_{ik} = Z'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$U'_{qi} = \pm \Sigma$ der Spannungsquellen (feste und gesteuerte) in Masche i ;
 -, Zählpfeilrichtung und Maschenumlaufrichtung stimmen überein
 +, sonst

$$\underbrace{\begin{pmatrix} R_1 + R_3 + R_4 & R_3 & -R_1 - R_3 \\ R_3 & R_2 + R_3 + R_5 & -R_3 \\ -R_1 - R_3 & -R_3 & R_1 + R_3 + R_6 \end{pmatrix}}_{\underline{\underline{Z}}} \underbrace{\begin{pmatrix} I_{M1} \\ I_{M2} \\ I_{M3} \end{pmatrix}}_{\underline{I_M}} = \underbrace{\begin{pmatrix} 0 \\ R_5 I_0 \\ U_0 + R_6 I_0 \end{pmatrix}}_{\underline{U_q}}$$

Beispiel mit Stromquellenverschiebung

Berechnen der Spannung U_4 (Cramersche Regel)



$$U_4 = R_4 I_4 = R_4 I_{M1} = R_4 \frac{\begin{vmatrix} 0 & R_3 & -R_1 - R_3 \\ R_5 I_0 & R_2 + R_3 + R_5 & -R_3 \\ U_0 + R_6 I_0 & -R_3 & R_1 + R_3 + R_6 \end{vmatrix}}{\det \underline{\underline{Z}}}$$

Beispiel mit Stromquellenverschiebung

Berechnen der Spannung U_4 mit $R_1 = R_2 = R_3 = R_4 = R_5 = R_6 = R$

$$U_4 = RI_4 = RI_{M1} = R \frac{\begin{vmatrix} 0 & R & -2R \\ RI_0 & 3R & -R \\ U_0 + RI_0 & -R & 3R \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 3R & R & -2R \\ R & 3R & -R \\ -2R & -R & 3R \end{vmatrix}} = R \frac{5R^2U_0 + 4R^3I_0}{13R^3} = \frac{5}{13}U_0 + \frac{4}{13}RI_0$$

Maschenimpedanzverfahren und Knotenadmittanzverfahren liefern gleiche Ergebnisse.

Knotenpotentialverfahren – Maschenverfahren

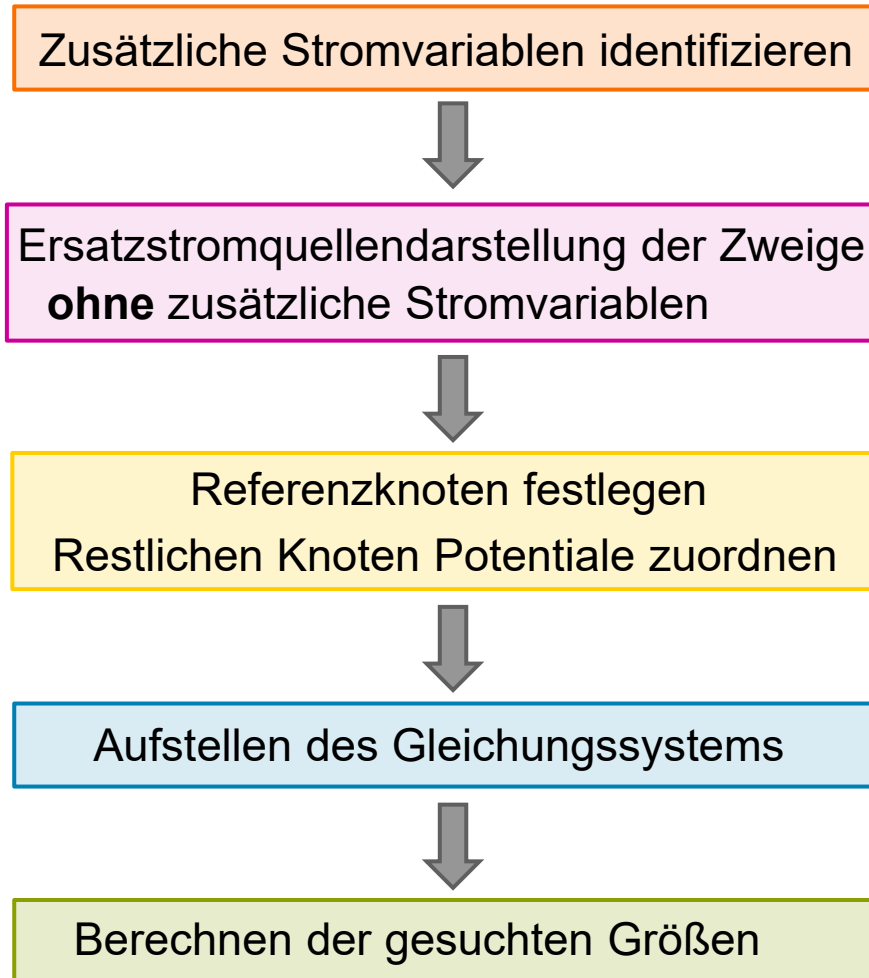
- Es wird ein lineares Netzwerk mit z Zweigen und k Knoten betrachtet, dessen Graph zusammenhängend ist.
- Knotenpotentialanalyse erfordert $k - 1$ Knotengleichungen.
- Maschenstromanalyse erfordert $z - k + 1$ Maschengleichungen.
- $k - 1 < z - k + 1$, falls Knoten über viele Zweige mit anderen Knoten verbunden ist.
- Vorteil für das Knotenpotentialverfahren, falls $z > 2k - 2$

- Motivation für die Einführung von Lösungsverfahren
- Knotenpotentialverfahren
- Maschenimpedanzverfahren
- **Modifiziertes Knotenpotentialverfahren (MNA)**

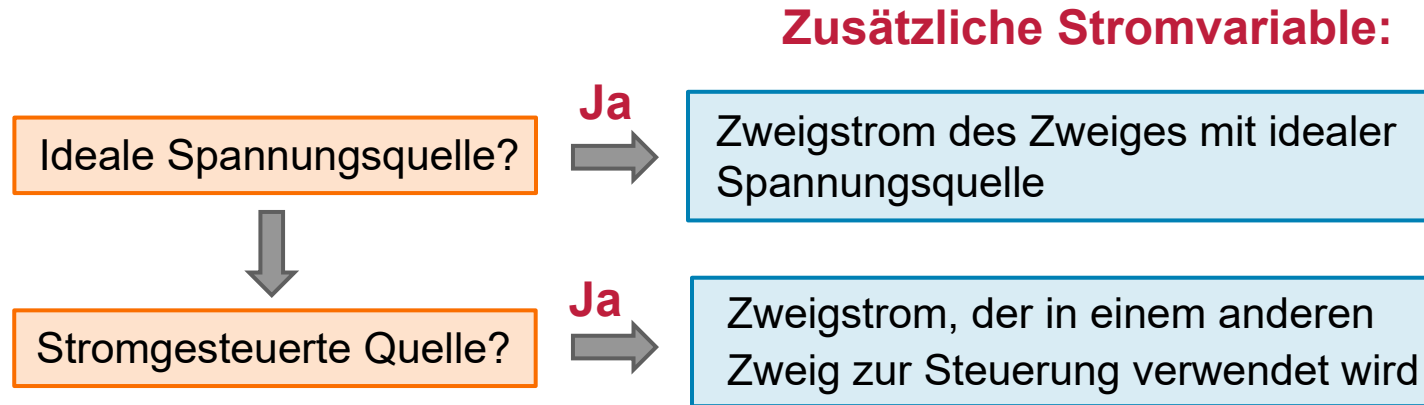
Modifiziertes Knotenpotentialverfahren (Modified Nodal Aalysis, MNA)

- Verwendung bei Schaltungssimulatoren wie Spice, Spectre, Qucs
- Quellenverschiebung und Umschreibung von Stromsteuerung auf Spannungssteuerung nicht leicht automatisierbar, deshalb bei MNA
 - **Keine** Spannungsquellenverschiebung
 - Keine Umschreibung von Stromsteuerung auf Spannungssteuerung
- Stattdessen zusätzliche Stromvariablen:
 - Zweigströme der Zweige mit idealen Spannungsquellen
 - Zweigströme, die in einem anderen Zweig zur Steuerung verwendet werden

Modifiziertes Knotenpotentialverfahren (Modified Nodal Aalysis, MNA)



Zusätzliche Stromvariablen identifizieren



- Keine doppelte Berücksichtigung eines Zweigstroms als zusätzliche Stromvariable (z.B. Zweig mit idealer Spannungsquelle und steuerndem Strom \Rightarrow eine zusätzliche Stromvariable)

Gleichungssystem aufstellen - I

- Matrix-Gleichung: $\underline{\underline{A}} \cdot \underline{X} = \underline{b}$
- Netzwerk mit
 - n : Anzahl der Knoten ohne Referenzknoten ($n = k - 1$)
 - m : Anzahl der Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen
- $\underline{\underline{A}}$: $(n + m) \times (n + m)$ -Matrix

$$\underbrace{\begin{bmatrix} \underline{Y} & \underline{B} \\ \underline{C} & \underline{D} \end{bmatrix}}_{\underline{\underline{A}}} \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} \underline{U}_R \\ \underline{I}_V \end{bmatrix}}_{\underline{X}} = \underbrace{\begin{bmatrix} \underline{I}_d \\ \underline{E}_d \end{bmatrix}}_{\underline{b}}$$

Gleichungssystem aufstellen - II

Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

↓ **Ja**

- Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen
 - **Schritt 1:** Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären
 $\underline{\underline{A'}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b'}}$
 $\underline{\underline{A'}}$ symmetrisch
 - **Schritt 2:** Steuerungen berücksichtigen
→ $\underline{\underline{A}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$
 $\underline{\underline{A}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

↓ **Nein**

- Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar

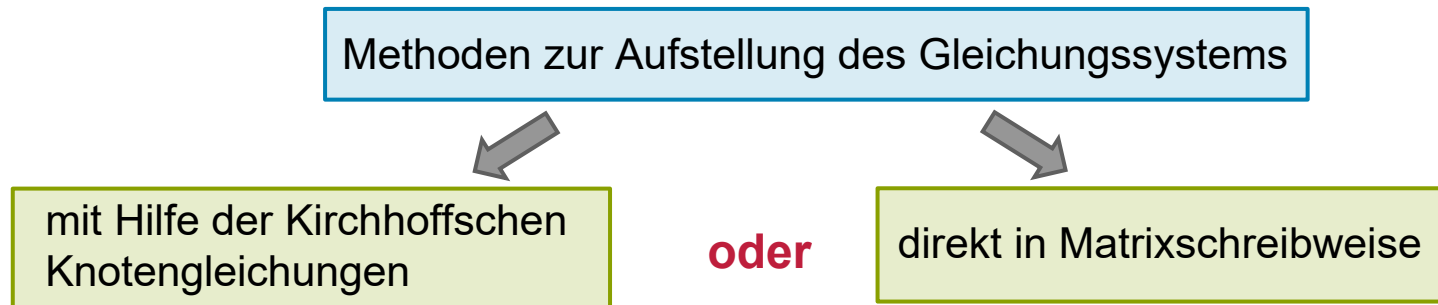


$$\underline{\underline{A}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$

$\underline{\underline{A}}$ symmetrisch

Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: $\underline{\underline{A}} = \underline{\underline{A'}}$, $\underline{\underline{b}} = \underline{\underline{b'}}$

Gleichungssystem aufstellen - III



(**Schritt 1** bei Netzwerken mit gesteuerten Quellen)

Gleichungssystem aufstellen - IV

$$\underline{A'} \cdot \underline{X} = \underline{b'}$$

- \underline{X} : $(n + m) \times 1$ -Matrix


- besteht aus zwei Untervektoren $\underline{X} = \begin{bmatrix} \underline{U_K} \\ \underline{I_V} \end{bmatrix}$

- $\underline{U_K}$: $n \times 1$ -Matrix, Knotenpotentiale (unbekannte Spannungen)

- Jedes Element enthält das einem Knoten zugeordnete Knotenpotential (ohne Referenzknoten)

- $\underline{U_K} = \begin{bmatrix} U_{K1} \\ \vdots \\ U_{Kn} \end{bmatrix}, \quad n = k - 1$

Anzahl der Knoten



- $\underline{I_V}$: $m \times 1$ -Matrix, zusätzliche Stromvariablen

- Für Netzwerk mit m zusätzlichen Stromvariablen: $\underline{I_V} = \begin{bmatrix} I_{V1} \\ \vdots \\ I_{Vm} \end{bmatrix}$

Gleichungssystem aufstellen - V

- $\underline{\underline{Y'}}$: $n \times n$ -Matrix (n : Anzahl der Knoten ohne Referenzknoten)

$$\underline{\underline{A'}} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix}$$

Nur Zweige **ohne** zusätzliche Stromvariable berücksichtigen

Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;
 $Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$$\underline{\underline{Y'}} = \begin{bmatrix} Y'_{11} & \dots & Y'_{1n} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ Y'_{n1} & \dots & Y'_{nn} \end{bmatrix}$$

Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: $\underline{\underline{Y}} = \underline{\underline{Y'}}$

Gleichungssystem aufstellen - VI

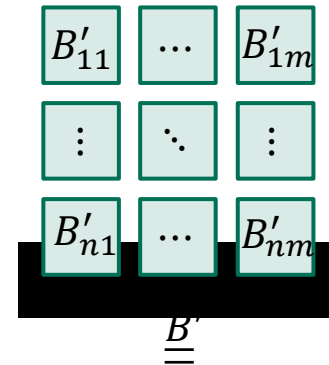
- B' : $n \times m$ -Matrix, (m : Anzahl der Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen)

$$\underline{\underline{A'}} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix}$$

Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

Nur Zweige **ohne** ideale Stromquelle

B'_{ki} : +1, Zweig i ist vom Knoten k weg orientiert;
-1, Zweig i ist zum Knoten k hin orientiert;
= 0, sonst



Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: B = B'

Gleichungssystem aufstellen - VII

- $\underline{\underline{C'}}$: $m \times n$ -Matrix, (m : Anzahl der Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen)

$$\underline{\underline{A'}} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix}$$

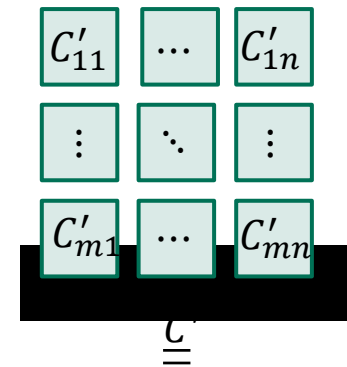
Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

Nur Zweige **ohne** ideale Stromquelle

C'_{ik} : +1, Zweig i ist vom Knoten k weg orientiert;
-1, Zweig i ist zum Knoten k hin orientiert;
= 0, sonst

$$\underline{\underline{C'}} = \underline{\underline{B'}}^T \text{ (}\underline{\underline{C'}} \text{ ist die Transponierte von } \underline{\underline{B'}}\text{)}$$

Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: $\underline{\underline{C}} = \underline{\underline{C'}}$



Gleichungssystem aufstellen - VIII

- D' : $m \times m$ -Matrix

Nur Zweige **mit** zusätzlichen Stromvariablen

D'_{ii} : +1, Zweig i ist ideale Stromquelle
– Z_i (Impedanz des Zweiges i)
Achtung: keine ideale Stromquelle in diesem Zweig
0, sonst

$$D'_{ik} = 0, \quad i \neq k$$

$$\underline{\underline{A'}} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix}$$

D'_{11}	...	D'_{1m}
\vdots	\ddots	\vdots
D'_{m1}	...	D'_{mm}

D'

Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: D = D' , alle Einträge = 0

- $\underline{b'}: (n + m) \times 1$ -Matrix
 - feste und gesteuerte Strom- und Spannungsquellen
 - besteht aus zwei Untermatrizen
 - Bei Netzwerken nur mit festen Quellen gilt: $\underline{b} = \underline{b'}$

$$\underline{b'} = \begin{bmatrix} \underline{I'_q} \\ \underline{E'_q} \end{bmatrix}$$

- $\underline{I'_q}: n \times 1$ -Matrix

I'_{qi} = Σ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

- $\underline{E'_q}: m \times 1$ -Matrix

Nur Zweige **mit** zusätzlichen Stromvariablen

E'_{qi} = Strom- oder Spannungsquelle (fest oder gesteuert) von Zweig i
Orientierung von Quelle und Zweig i gleich
 \Rightarrow Eintrag als positiver Wert
Orientierung von Quelle und Zweig i entgegengesetzt
 \Rightarrow Eintrag als negativer Wert

Gleichungssystem aufstellen - X

Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$\underline{\underline{A'}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b'}}$$

- Wenn gesteuerte Quellen in $\underline{\underline{b'}}$ sind
 - Zerlege $\underline{\underline{b'}}$ in festen und gesteuerten Anteil
 - Drücke steuernde Spannungen durch Knotenpotentiale und steuernde Ströme durch zusätzliche Stromvariablen aus

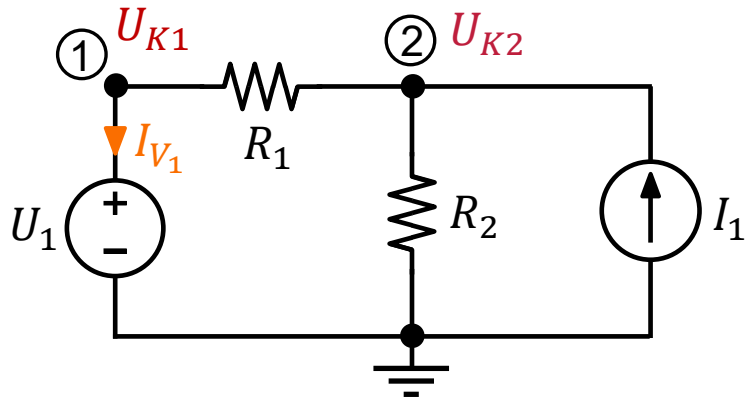
$$\underline{\underline{b'}} = \underline{\underline{b}} + \underline{\underline{A_{steuer}}} \underline{\underline{X}}$$

$$\underline{\underline{A}} \underline{\underline{X}} = (\underline{\underline{A'}} - \underline{\underline{A_{steuer}}}) \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$

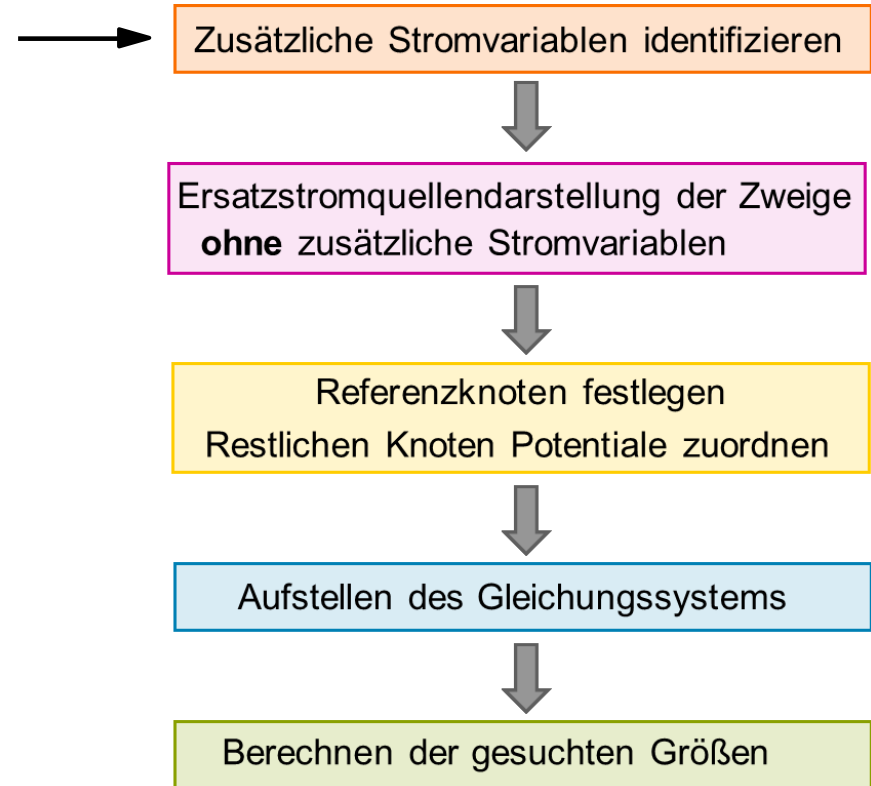
A in der Regel **nicht** symmetrisch

$$\underline{\underline{A}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$

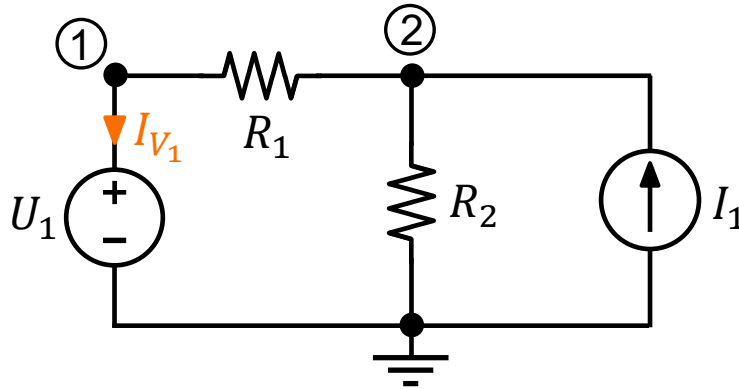
Beispiel 1



$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$

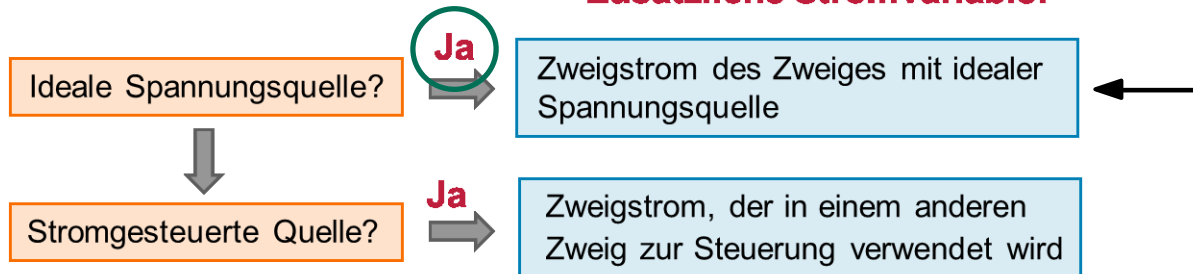


Beispiel 1



$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$

Zusätzliche Stromvariable:

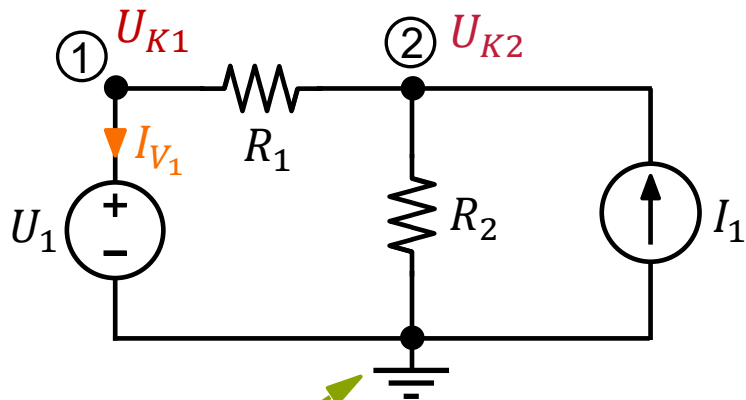


Zusätzliche Stromvariable:

- I_{V_1} : Zweig mit idealer Spannungsquelle

Beispiel 1

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V_1}



Zusätzliche Stromvariablen identifizieren



1

Ersatzstromquellendarstellung der Zweige
ohne zusätzliche Stromvariablen



2

Referenzknoten festlegen
Restlichen Knoten Potentiale zuordnen



3

Aufstellen des Gleichungssystems

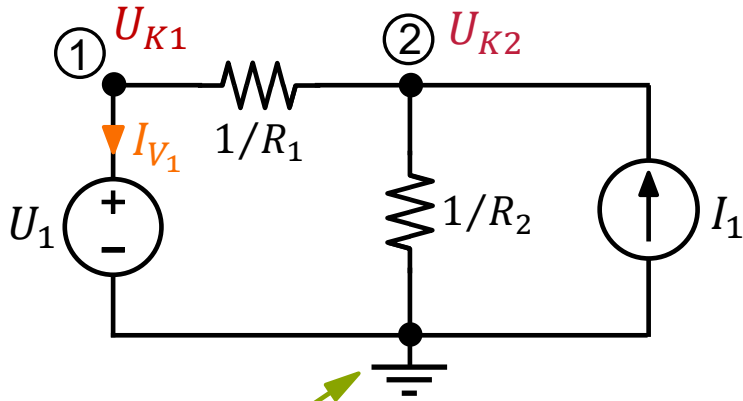


Berechnen der gesuchten Größen

Ersatzstromquellendarstellung
(Impedanzen \rightarrow Admittanzen): $R_1 \rightarrow \frac{1}{R_1}, R_2 \rightarrow \frac{1}{R_2}$

Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$



Referenzknoten

Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

Ja

- Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen
 - **Schritt 1:** Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären
$$\underline{\underline{A'}} \underline{X} = \underline{b'}$$
$$\underline{\underline{A'}} \text{ symmetrisch}$$
 - **Schritt 2:** Steuerungen berücksichtigen
$$\Rightarrow \underline{\underline{A}} \underline{X} = \underline{b}$$
$$\underline{\underline{A}} \text{ in der Regel nicht symmetrisch}$$

Nein

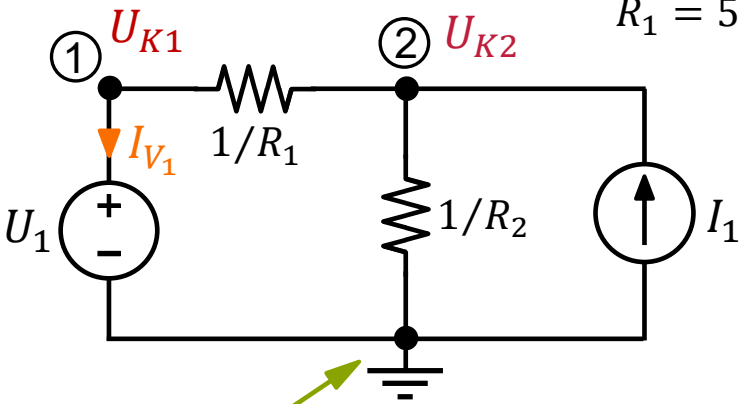
- Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar
$$\underline{\underline{A}} \underline{X} = \underline{b}$$
$$\underline{\underline{A}} \text{ symmetrisch}$$

Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$

$$\underline{\underline{A}} \cdot \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$

$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{Y}} & \underline{\underline{B}} \\ \underline{\underline{C}} & \underline{\underline{D}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{U}} \\ \underline{\underline{I}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{I}}_q \\ \underline{\underline{E}}_q \end{bmatrix}$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V1}

- $\underline{\underline{U}}_K$: $n \times 1$ -Matrix, Knotenpotentiale (unbekannte Spannungen)

$$\bullet \underline{\underline{U}}_K = \begin{bmatrix} U_{K1} \\ \vdots \\ U_{Kn} \end{bmatrix}, \quad n = k - 1$$

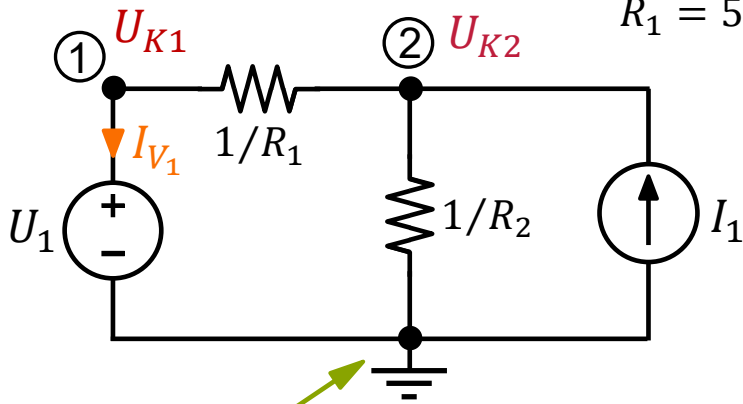
- $\underline{\underline{I}}_V$: $m \times 1$ -Matrix, zusätzliche Stromvariablen

$$\bullet \text{ Für Netzwerk mit } m \text{ zusätzlichen Stromvariablen: } \underline{\underline{I}}_V = \begin{bmatrix} I_{V1} \\ \vdots \\ I_{Vm} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \vdots \\ U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vdots \\ I_{V1} \end{bmatrix}$$

Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V_1}

$$\begin{bmatrix} \underline{Y} & \underline{B} \\ \underline{C} & \underline{D} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{U}_K \\ \underline{I}_V \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{I}_q \\ \underline{E}_q \end{bmatrix}$$

Nur feste Quellen $\Rightarrow \underline{Y} = \underline{Y}'$

Nur Zweige **ohne** zusätzliche Stromvariable berücksichtigen

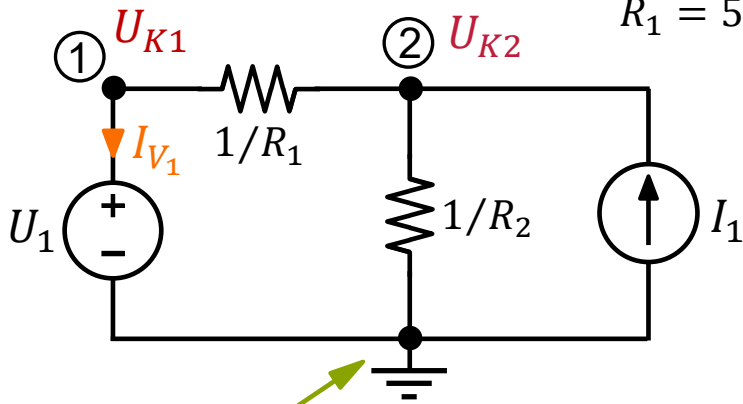
Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;
 $Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_1} \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V_1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

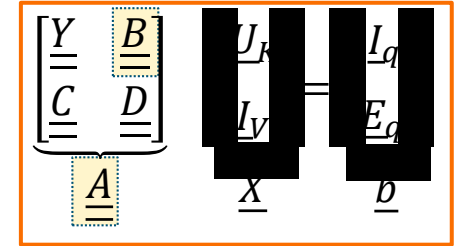
Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V_1}



Nur feste Quellen $\Rightarrow \underline{\underline{B}} = \underline{\underline{B'}}$

Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

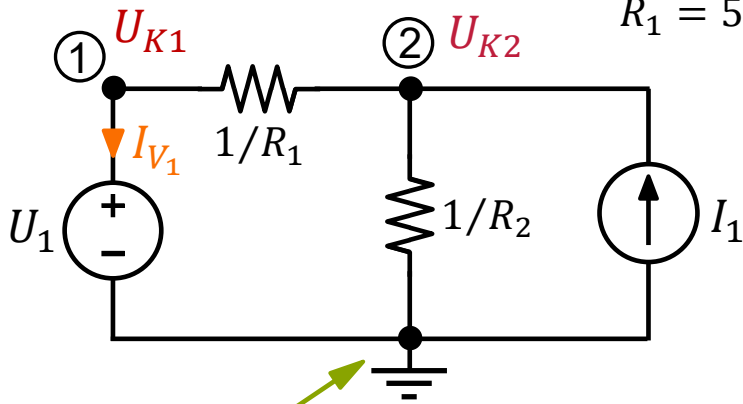
Nur Zweige **ohne** ideale Stromquelle

B'_{ki} : +1, Zweig i ist vom Knoten k weg orientiert;
 -1, Zweig i ist zum Knoten k hin orientiert;
 = 0, sonst

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_1} & 1 \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V_1}

$$\begin{bmatrix} \underline{Y} & \underline{B} \\ \underline{C} & \underline{D} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{U} \\ \underline{I} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{I}_q \\ \underline{E}_q \end{bmatrix}$$

Nur feste Quellen $\Rightarrow \underline{C} = \underline{C}'$

Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

Nur Zweige **ohne** ideale Stromquelle

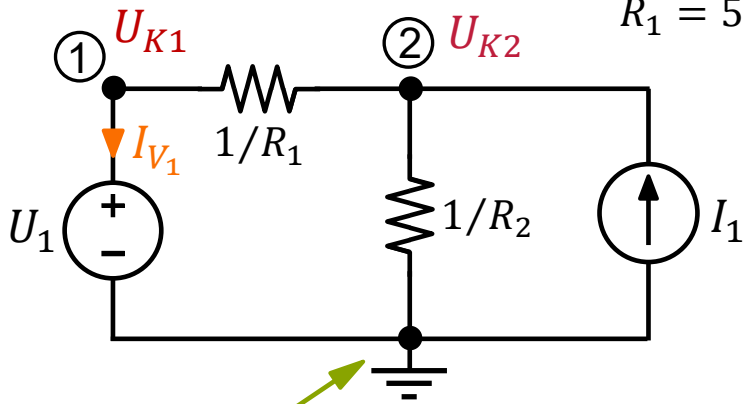
C'_{ik} : +1, Zweig i ist vom Knoten k weg orientiert;
 -1, Zweig i ist zum Knoten k hin orientiert;
 = 0, sonst

$$\underline{C} = \underline{B}^T$$

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_1} & 1 \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} & 0 \\ \boxed{1} & \boxed{0} & \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V_1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \\ \\ \end{bmatrix}$$

Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V_1}

$$\begin{bmatrix} \underline{Y} & \underline{B} \\ \underline{C} & \underline{D} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{U}_K \\ \underline{I}_Y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{I}_q \\ \underline{E}_q \end{bmatrix}$$

Nur feste Quellen $\Rightarrow \underline{D} = \underline{D}'$

Nur Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

D'_{ii} : +1, Zweig i ist ideale Stromquelle
 $-Z_i$ (Impedanz des Zweiges i)
 Achtung: keine ideale Stromquelle in diesem Zweig
 0, sonst

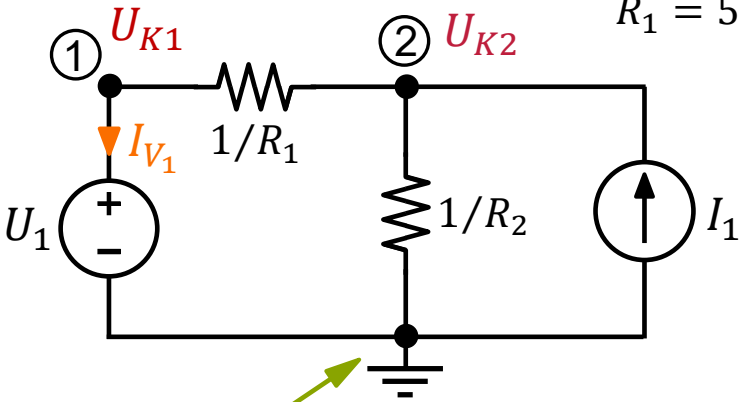
$$D'_{ik} = 0, i \neq k$$

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_1} & 1 \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V_1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Beispiel 1 – Gleichungssystem direkt in Matrixform

$$R_1 = 5\Omega, R_2 = 10\Omega, U_1 = 1V, I_1 = 1A$$

$$\underline{\underline{A}} \cdot \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$



Referenzknoten

Zusätzliche Stromvariable: I_{V_1}

$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{Y}} & \underline{\underline{B}} \\ \underline{\underline{C}} & \underline{\underline{D}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{U}} \\ \underline{\underline{I}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{U}} \\ \underline{\underline{I}} \\ \underline{\underline{E}} \end{bmatrix}$$

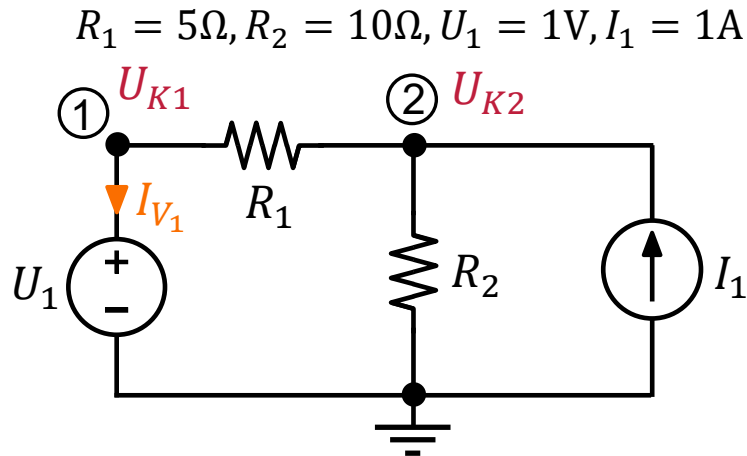
$I'_{qi} = \Sigma$ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
 Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
 Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

$E'_{qi} =$ Strom- oder Spannungsquelle (fest oder gesteuert) von Zweig i
 Orientierung von Quelle und Zweig i gleich
 \Rightarrow Eintrag als positiver Wert
 Orientierung von Quelle und Zweig i entgegengesetzt
 \Rightarrow Eintrag als negativer Wert

Nur Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_1} & 1 \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V_1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ I_1 \\ U_1 \end{bmatrix}$$

Beispiel 1 – Mit Kirchhoffschen Knotengleichungen



$$\begin{bmatrix} \frac{1}{R_1} & -\frac{1}{R_1} & 1 \\ -\frac{1}{R_1} & \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ I_{V1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ I_1 \\ U_1 \end{bmatrix}$$

Aufstellen der Kirchhoffschen Knotengleichungen und der konstitutiven Gleichung

$$\text{Knoten ① : } \frac{1}{R_1} U_{K1} - \frac{1}{R_1} U_{K2} + I_{V1} = 0$$

$$\text{Knoten ② : } -\frac{1}{R_1} U_{K1} + \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right) U_{K2} = I_1$$

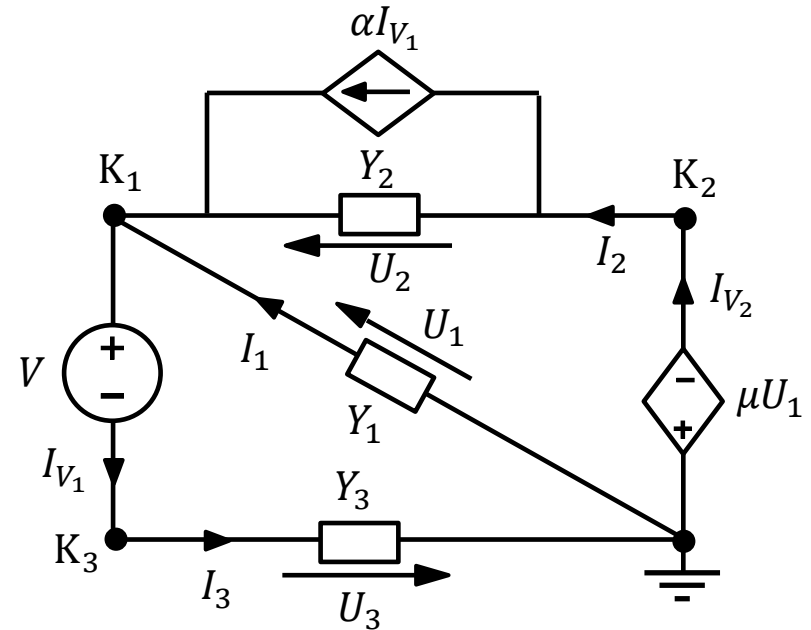
$$U_{K1} = U_1$$

Es ergibt sich das gleiche Gleichungssystem wie mit den Regeln des MNA.

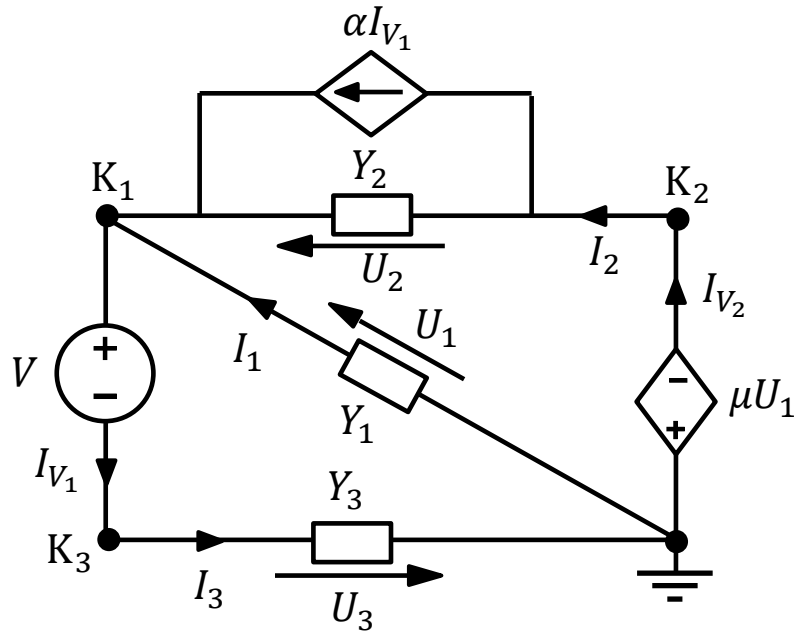
Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen

Netzwerk mit 3 Admittanzen $Y_i > 0, i = 1, 2, 3$, einer idealen festen Spannungsquelle V , einer idealen spannungsgesteuerten Spannungsquelle $\mu U_1, \mu > 0$ und einer idealen stromgesteuerten Stromquelle $\alpha I_{V_1}, \alpha > 0$.

Geben Sie das Gleichungssystem des modifizierten Knotenpotentialverfahren in Matrixform an.



Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen



Zusätzliche Stromvariablen identifizieren

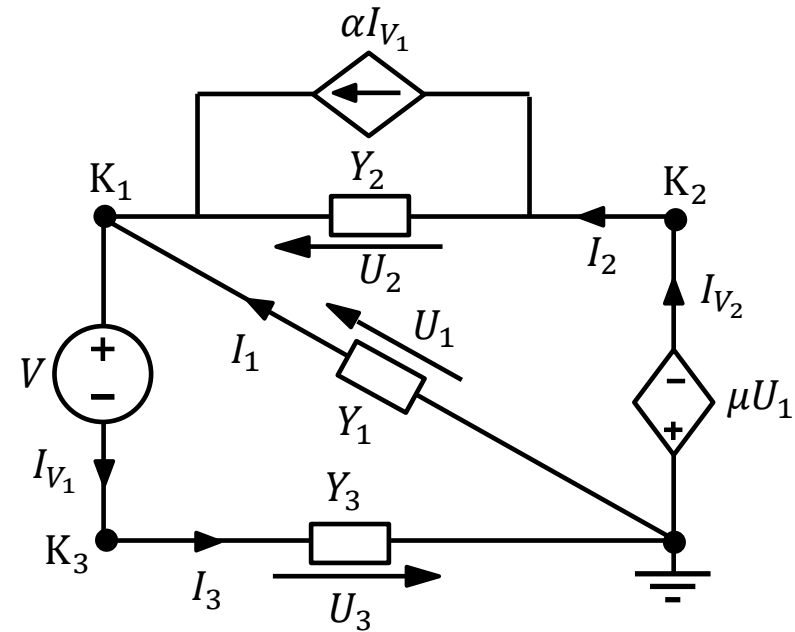
Ersatzstromquellendarstellung der Zweige
ohne zusätzliche Stromvariablen

Referenzknoten festlegen
Restlichen Knoten Potentiale zuordnen

Aufstellen des Gleichungssystems

Berechnen der gesuchten Größen

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen



Ideale Spannungsquelle?

Ja

Stromgesteuerte Quelle?

Ja

Zusätzliche Stromvariable:

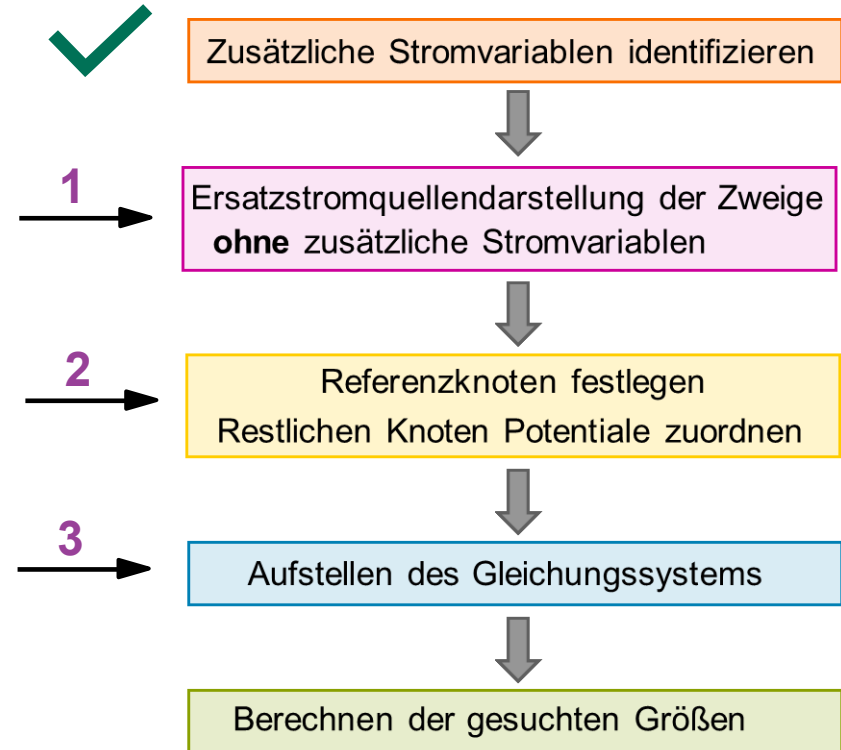
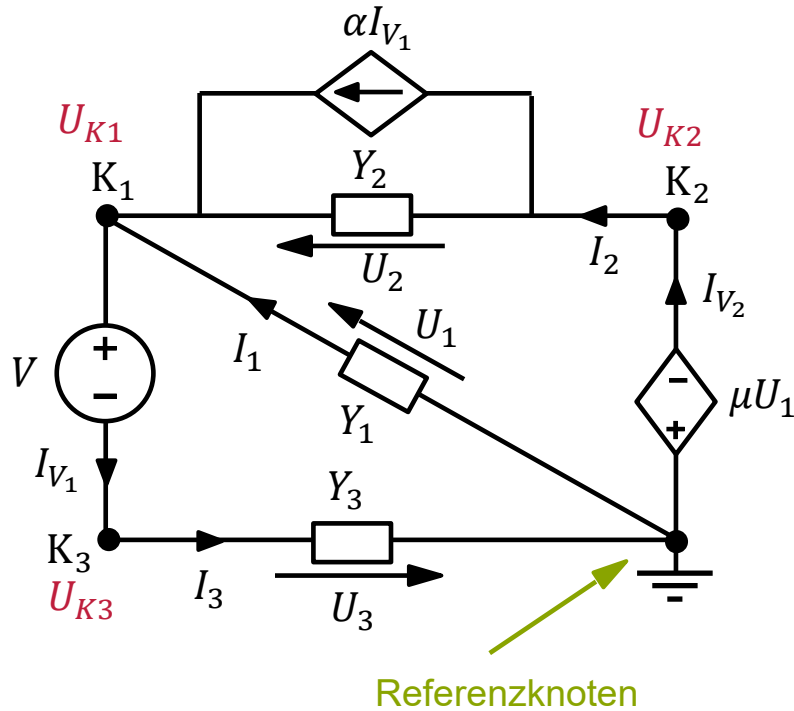
Zweigstrom des Zweiges mit idealer Spannungsquelle

Zweigstrom, der in einem anderen Zweig zur Steuerung verwendet wird

Zusätzliche Stromvariablen:

- I_{V_1} : Steuerstrom, Zweig mit idealer Spannungsquelle
- I_{V_2} : Zweig mit idealer Spannungsquelle

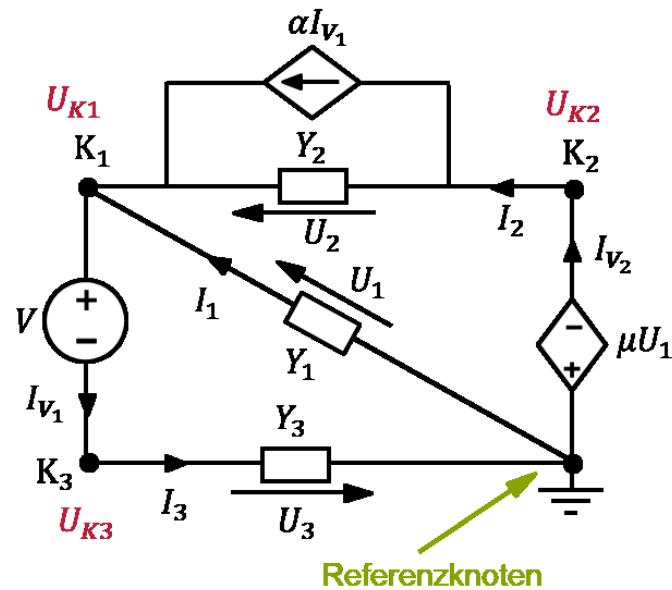
Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen



Zusätzliche Stromvariablen:

- I_{V_1}
- I_{V_2}

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen



Enthält das Netzwerk gesteuerte Quellen?

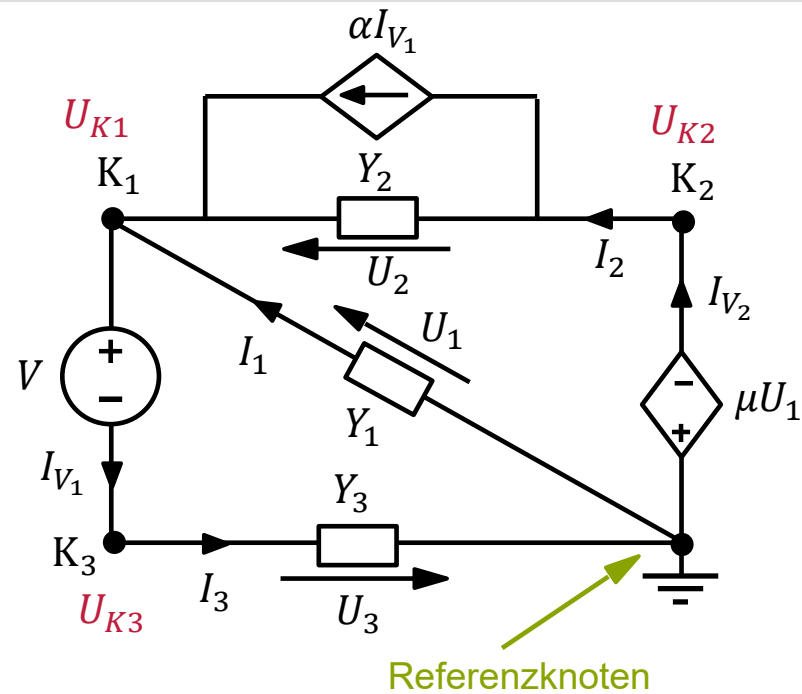
Ja

- Gleichungssystem in **zwei** Schritten aufstellen
 - **Schritt 1:** Gleichungssystem so aufstellen, als ob die gesteuerten Quellen fest wären
 $\underline{\underline{A'}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b'}}$
 $\underline{\underline{A'}}$ symmetrisch
 - **Schritt 2:** Steuerungen berücksichtigen
 $\Rightarrow \underline{\underline{A}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$
 $\underline{\underline{A}}$ in der Regel **nicht** symmetrisch

Nein

- Gleichungssystem in **einem** Schritt aufstellbar
 $\underline{\underline{A}} \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$
 $\underline{\underline{A}}$ symmetrisch

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - X



$$\begin{bmatrix} \underline{Y'} & \underline{B'} \\ \underline{C'} & \underline{D'} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{I_K} \\ \underline{I_V} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{I'_q} \\ \underline{E'_q} \end{bmatrix}$$

- $\underline{U_K}$: $n \times 1$ -Matrix, Knotenpotentiale (unbekannte Spannungen)

$$\bullet \underline{U_K} = \begin{bmatrix} U_{K1} \\ \vdots \\ U_{Kn} \end{bmatrix}, \quad n = k - 1$$

- $\underline{I_V}$: $m \times 1$ -Matrix, zusätzliche Stromvariablen

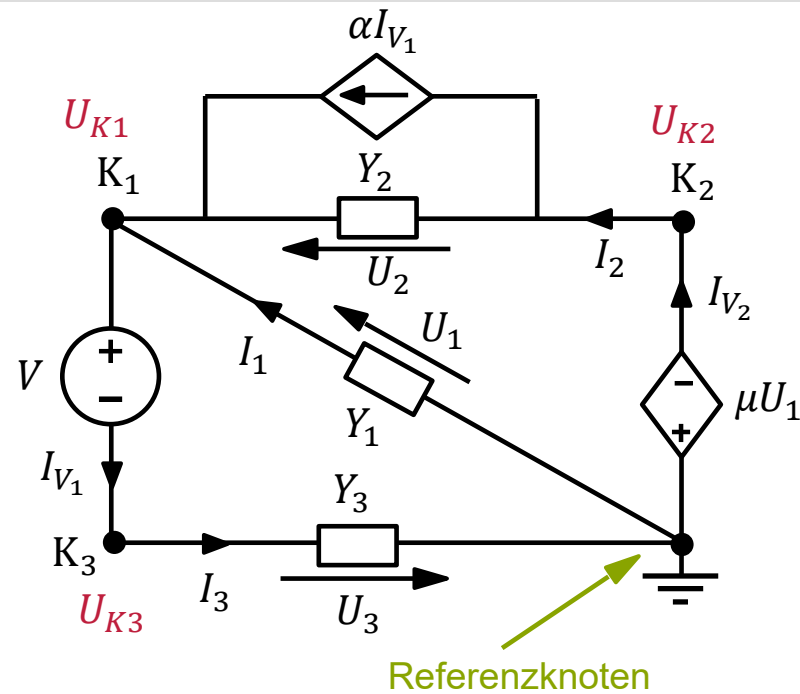
$$\bullet \text{ Für Netzwerk mit } m \text{ zusätzlichen Stromvariablen: } \underline{I_V} = \begin{bmatrix} I_{V1} \\ \vdots \\ I_{Vm} \end{bmatrix}$$

Zusätzliche Stromvariablen:

- I_{V1}
- I_{V2}

$$\begin{bmatrix} \vdots \\ U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \\ I_{V1} \\ I_{V2} \\ \vdots \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - $\underline{\underline{Y'}}$



$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{J_K}} \\ \underline{\underline{I_V}} \\ \underline{\underline{A'}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{I'_q}} \\ \underline{\underline{E'_q}} \\ \underline{\underline{D}} \end{bmatrix}$$

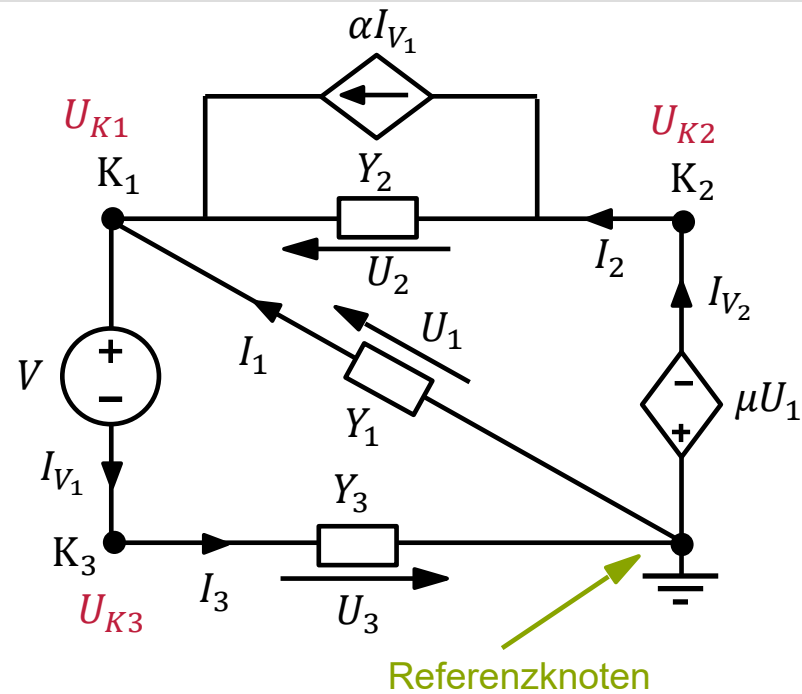
Nur Zweige **ohne** zusätzliche Stromvariable berücksichtigen

Y'_{ii} : Σ Admittanzen der mit Knoten i verbundenen Bauelemente

Y'_{ik} : $-(\Sigma \text{ Admittanzen zwischen Knoten } i \text{ und } k)$;
 $i \neq k$ 0, wenn keine Admittanz zwischen Knoten i und k ;
 $Y'_{ik} = Y'_{ki} \Rightarrow$ Zur Hauptdiagonalen symmetrische Matrix

$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \\ 0 \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - $\underline{\underline{B'}}$



$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{J_K}} \\ \underline{\underline{I_V}} \\ \underline{\underline{A'}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{I'_q}} \\ \underline{\underline{E'_q}} \\ \underline{\underline{b}} \end{bmatrix}$$

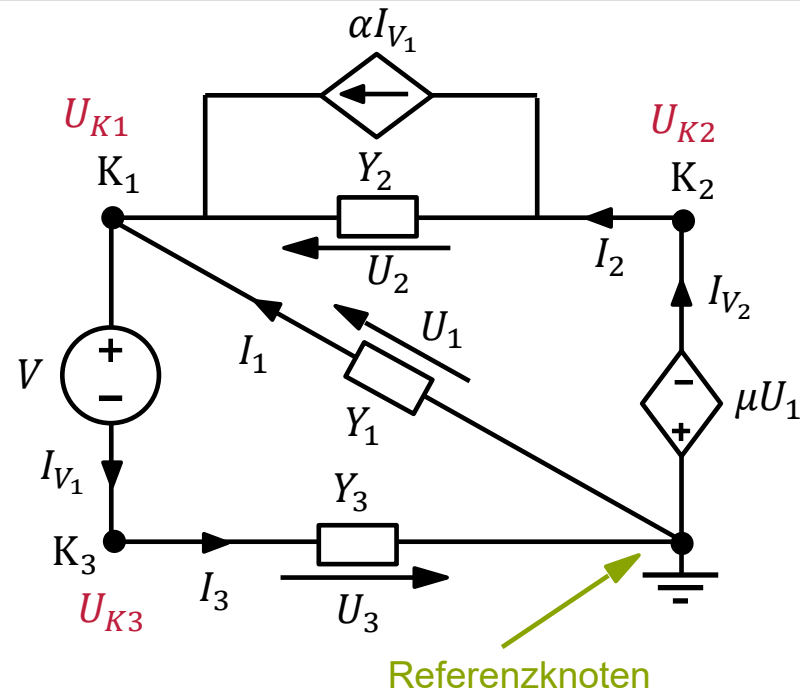
Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

Nur Zweige **ohne** ideale Stromquelle

B'_{ki} : +1, Zweig i ist vom Knoten k weg orientiert;
 -1, Zweig i ist zum Knoten k hin orientiert;
 = 0, sonst

$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \\ 0 \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - $\underline{\underline{C'}}$



$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{J_K}} \\ \underline{\underline{I_V}} \\ \underline{\underline{A'}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{I_q'}} \\ \underline{\underline{E_q'}} \\ \underline{\underline{b}} \end{bmatrix}$$

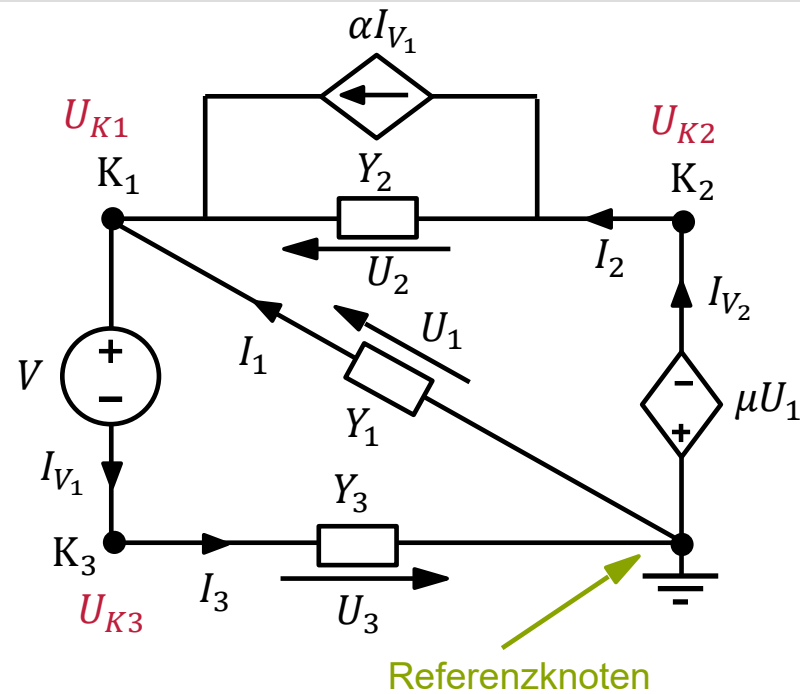
Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

Nur Zweige **ohne** ideale Stromquelle

C'_{ik} : +1, Zweig i ist vom Knoten k weg orientiert;
 -1, Zweig i ist zum Knoten k hin orientiert;
 = 0, sonst

$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \\ I_{V1} \\ I_{V2} \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - $\underline{\underline{D'}}$



$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{Y'}} & \underline{\underline{B'}} \\ \underline{\underline{C'}} & \underline{\underline{D'}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{\underline{J_K}} \\ \underline{\underline{I_V}} \\ \underline{\underline{I_Y}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{I'_q}} \\ \underline{\underline{E'_q}} \end{bmatrix}$$

Nur Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

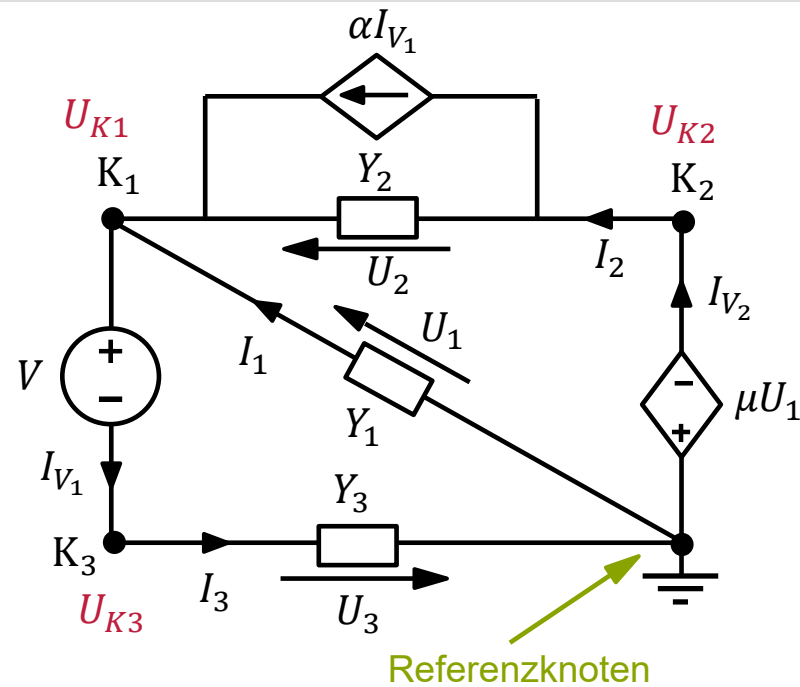
D'_{ii} : +1, Zweig i ist ideale Stromquelle
 $-Z_i$ (Impedanz des Zweiges i)
 Achtung: keine ideale Stromquelle in diesem Zweig
 0, sonst

$$D'_{ik} = 0, i \neq k$$

$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 0 & -1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - \underline{b}'



$$\begin{bmatrix} \underline{Y'} & \underline{B'} \\ \underline{C'} & \underline{D'} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{I_K} \\ \underline{I_V} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{I'_q} \\ \underline{E'_q} \end{bmatrix}$$

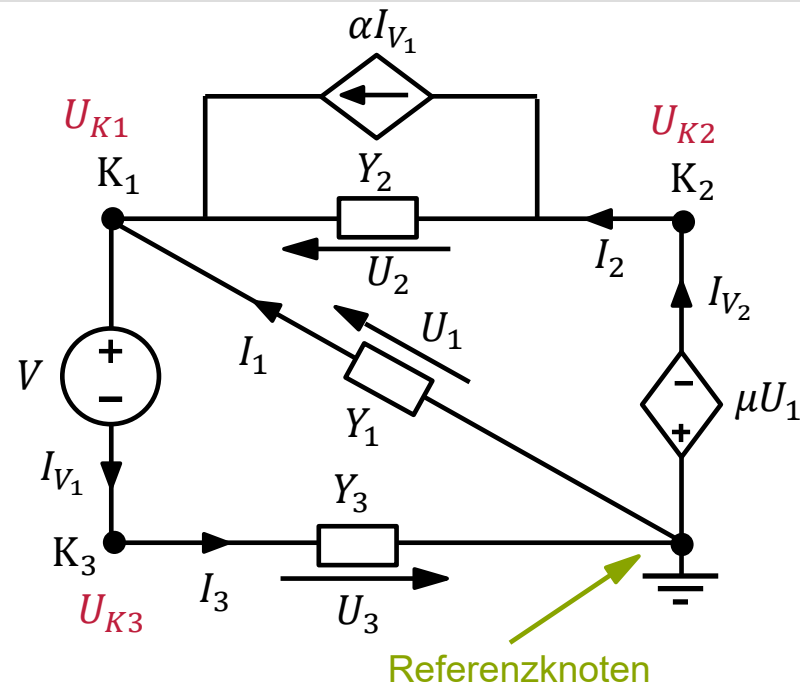
I'_{qi} = Σ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
 Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
 Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

E'_{qi} = Strom- oder Spannungsquelle (fest oder gesteuert) von Zweig i
 Orientierung von Quelle und Zweig i gleich
 \Rightarrow Eintrag als positiver Wert
 Orientierung von Quelle und Zweig i entgegengesetzt
 \Rightarrow Eintrag als negativer Wert

Nur Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \alpha I_{V1} \\ -\alpha I_{V1} \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} V \\ \mu U_1 \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen - \underline{b}'



$$\begin{bmatrix} \underline{Y'} & \underline{B'} \\ \underline{C'} & \underline{D'} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \underline{J_K} \\ \underline{J_Y} \\ \underline{J_V} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{I'_q} \\ \underline{E'_q} \end{bmatrix}$$

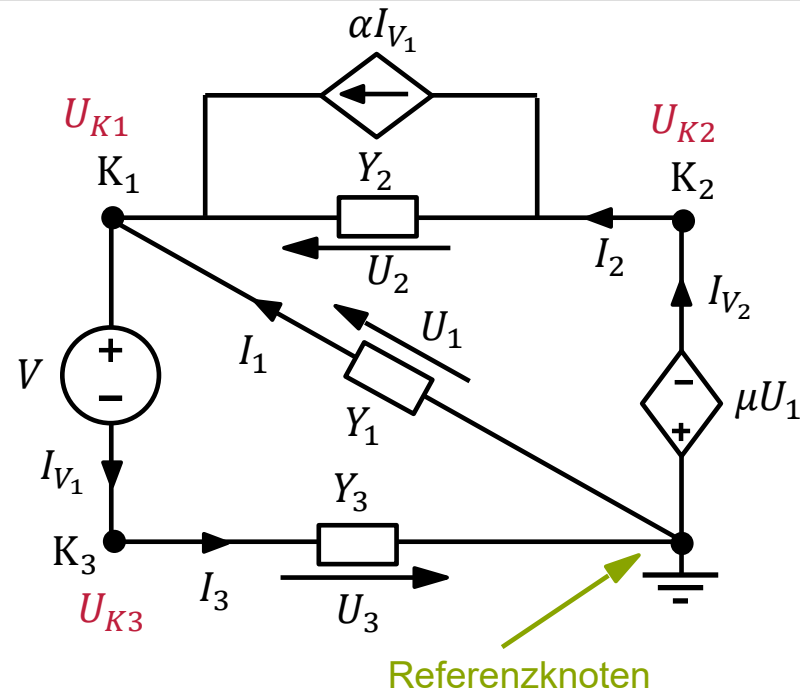
I'_{qi} = Σ der mit Knoten i verbundenen Stromquellen (feste und gesteuerte);
 Quellstrom fließt in Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als positiver Wert
 Quellstrom fließt aus Knoten $i \Rightarrow$ Eintrag als negativer Wert

E'_{qi} = Strom- oder Spannungsquelle (fest oder gesteuert) von Zweig i
 Orientierung von Quelle und Zweig i gleich
 \Rightarrow Eintrag als positiver Wert
 Orientierung von Quelle und Zweig i entgegengesetzt
 \Rightarrow Eintrag als negativer Wert

Nur Zweige mit zusätzlichen Stromvariablen

$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \\ I_{V3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \alpha I_{V1} \\ -\alpha I_{V1} \\ 0 \end{bmatrix}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen



$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \alpha I_{V1} \\ -\alpha I_{V1} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V \\ \mu U_1 \end{bmatrix}$$

Schritt 2: Steuerungen berücksichtigen

$$U_1 = -U_{K1}$$

$$\underbrace{\begin{bmatrix} \underline{Y} & \underline{B} \\ \underline{C} & \underline{D} \end{bmatrix}}_{\underline{A}} \underbrace{\begin{bmatrix} \underline{U_K} \\ \underline{I_V} \end{bmatrix}}_{\underline{x}} = \underbrace{\begin{bmatrix} \underline{I_c} \\ \underline{E_c} \end{bmatrix}}_{\underline{b}}$$

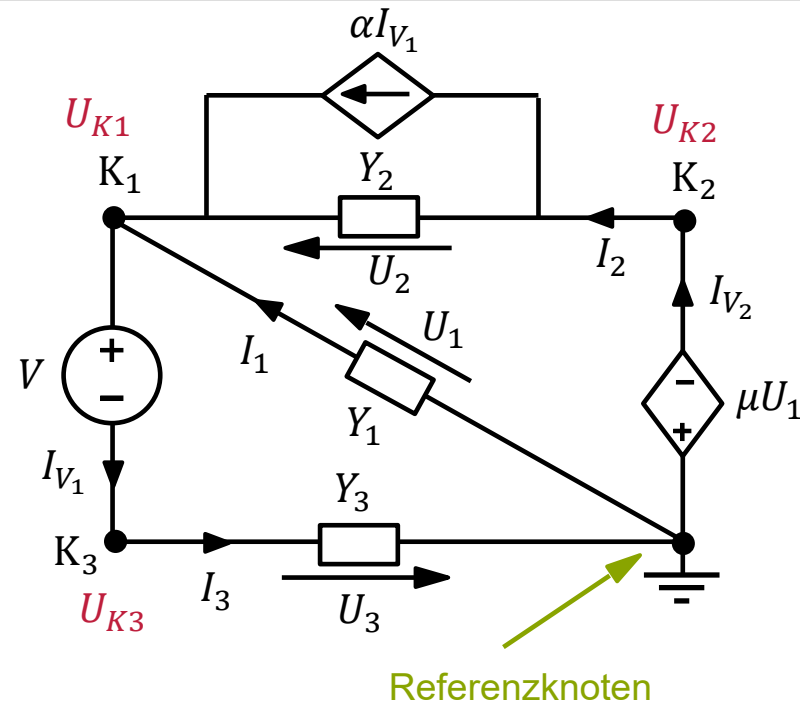
$$\begin{bmatrix} Y_1 + Y_2 & -Y_2 & 0 \\ -Y_2 & Y_2 & 0 \\ 0 & 0 & Y_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_{K1} \\ U_{K2} \\ U_{K3} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \alpha I_{V1} \\ -\alpha I_{V1} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_{V1} \\ I_{V2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} V \\ \mu U_1 \end{bmatrix}$$

Anhang:

Aufstellen des Gleichungssystems von Beispiel 2 mit Hilfe der Kirchhoffschen Knotengleichungen

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen – Mit Kirchhoffschen Gl.



Ersatzstromquellendarstellung der
Zweige ohne zusätzliche Stromvariablen

Kirchhoffsche Knotengleichungen:

$$K_1: 0 = I_{V_1} - I_1 - I_2$$

$$K_2: 0 = I_2 - I_{V_2}$$

$$K_3: 0 = I_3 - I_{V_1}$$

Ausdrücken der Zweigspannungen durch
Knotenpotentiale.

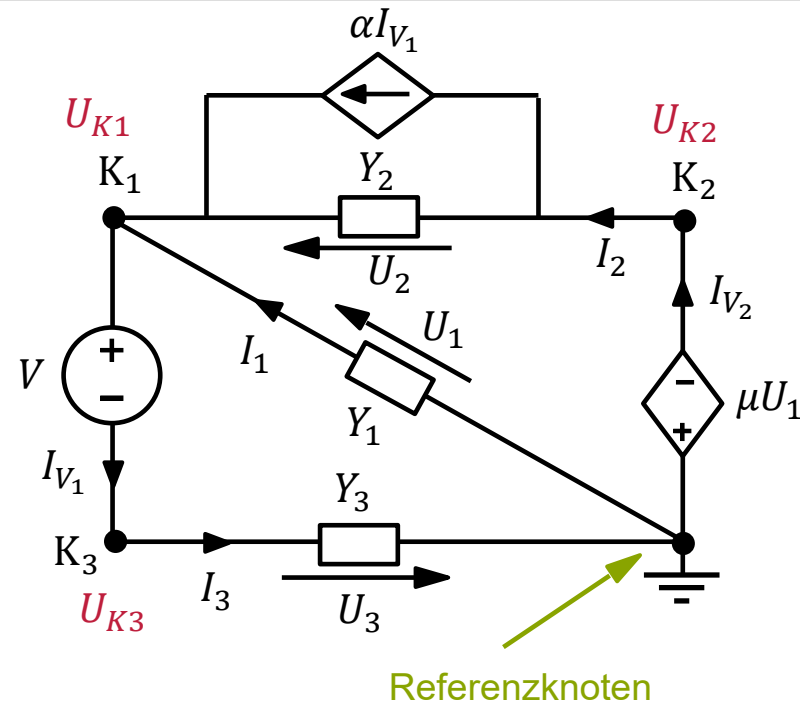
$$U_1 = -U_{K1}, \quad U_2 = U_{K2} - U_{K1}, \quad U_3 = U_{K3}$$

$$I_1 = Y_1 U_1 = -Y_1 U_{K1}$$

$$I_2 = Y_2 U_2 + \alpha I_{V_1} = Y_2 (U_{K2} - U_{K1}) + \alpha I_{V_1}$$

$$I_3 = Y_3 U_3 = Y_3 U_{K3}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen – Mit Kirchhoffschen Gl.



$$\begin{aligned} K_1: 0 &= I_{V_1} - I_1 - I_2 \\ K_2: 0 &= I_2 - I_{V_2} \\ K_3: 0 &= I_3 - I_{V_1} \end{aligned} \quad (1)$$

$$\begin{aligned} I_1 &= Y_1 U_1 = -Y_1 U_{K1} \\ I_2 &= Y_2 U_2 + \alpha I_{V_1} = Y_2 (U_{K2} - U_{K1}) + \alpha I_{V_1} \\ I_3 &= Y_3 U_3 = Y_3 U_{K3} \end{aligned}$$

in (1) einsetzen

$$\begin{aligned} K_1: 0 &= I_{V_1} + Y_1 U_{K1} - (Y_2 (U_{K2} - U_{K1}) + \alpha I_{V_1}) \\ K_2: 0 &= Y_2 (U_{K2} - U_{K1}) + \alpha I_{V_1} - I_{V_2} \\ K_3: 0 &= Y_3 U_{K3} - I_{V_1} \end{aligned}$$

Ideale feste und gesteuerte Spannungsquellen durch Knotenpotentiale ausdrücken:

$$\begin{aligned} U_{K1} - U_{K3} &= V \\ U_{K2} = -\mu U_1 &= -\mu (-U_{K1}) \Rightarrow \mu U_{K1} - U_{K2} = 0 \end{aligned}$$

Beispiel 2: Netzwerk mit gesteuerten Quellen – Mit Kirchhoffschen Gl.

Gesamter
Gleichungssatz:

$$K_1: 0 = I_{V_1} + Y_1 U_{K1} - (Y_2(U_{K2} - U_{K1}) + \alpha I_{V_1})$$

$$K_2: 0 = Y_2(U_{K2} - U_{K1}) + \alpha I_{V_1} - I_{V_2}$$

$$K_3: 0 = Y_3 U_{K3} - I_{V_1}$$

$$U_{K1} - U_{K3} = V$$

$$U_{K2} = -\mu U_1 = -\mu(-U_{K1}) \Rightarrow \mu U_{K1} - U_{K2} = 0$$

$$\underline{\underline{A}} \cdot \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$

$$\begin{bmatrix} \underline{\underline{G}} & \underline{\underline{B}} \\ \underline{\underline{C}} & \underline{\underline{D}} \end{bmatrix} \cdot \underline{\underline{X}} = \underline{\underline{b}}$$

$Y_1 + Y_2$	$-Y_2$	0	$1 - \alpha$	0	U_{K1}	0
$-Y_2$	Y_2	0	α	-1	U_{K2}	0
0	0	Y_3	-1	0	U_{K3}	0
1	0	-1	0	0	I_{V_1}	V
μ	-1	0	0	0	I_{V_2}	0