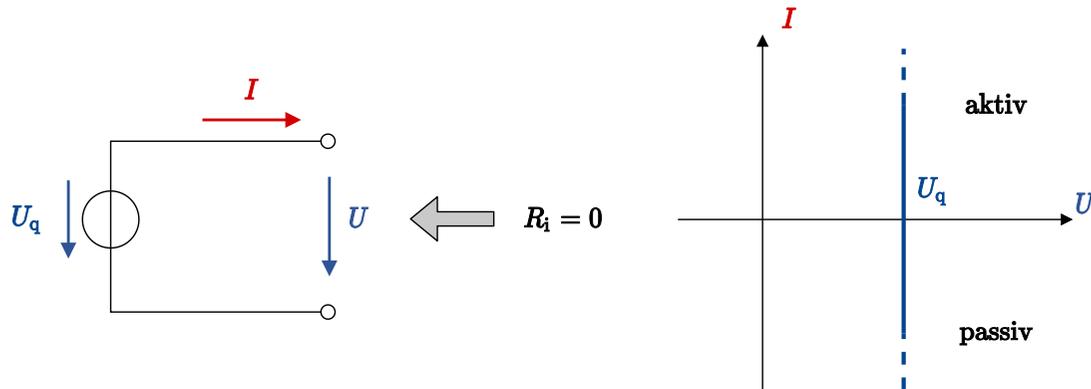


# Aktive Zweipole

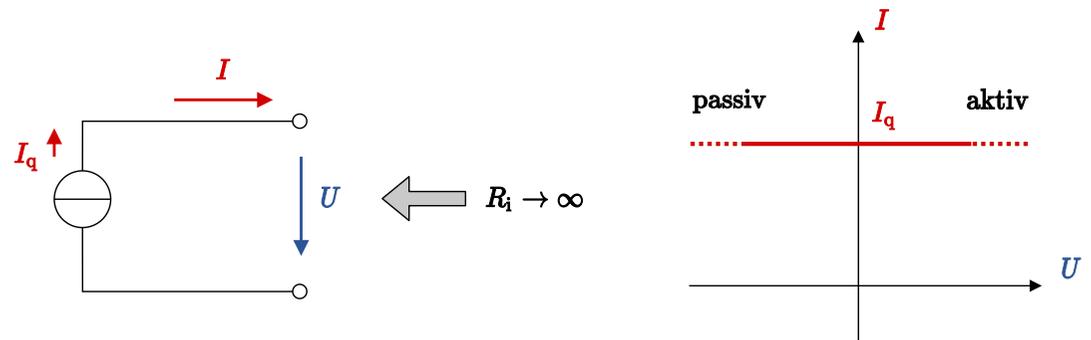
# Lineare Quellen

# Kennlinien idealer Strom- und Spannungsquellen

Innenwiderstand Spannungsquelle:  $R_i = 0$

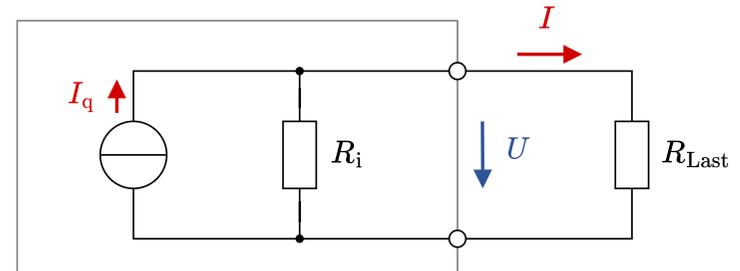
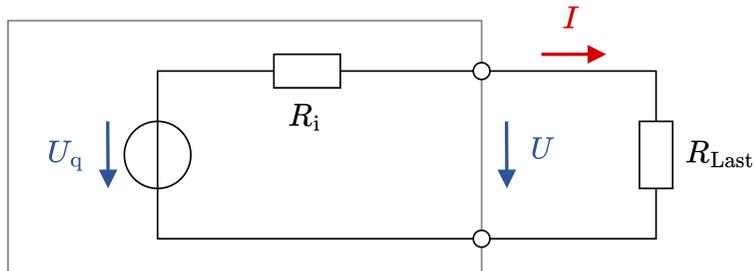


Innenwiderstand Stromquelle:  $R_i \rightarrow \infty$



## Reale Strom- und Spannungsquelle

Reale Strom- und Spannungsquellen besitzen endlichen Innenwiderstand



Lineare Quelle:

- U-I-Kennlinie wird durch Geradengleichung beschrieben
- Steigung der Kennlinie entspricht Innenwiderstand  $R_i$

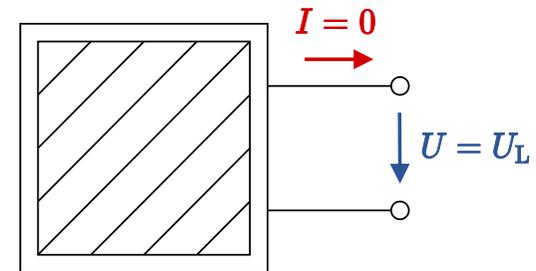
Beispiele:

- Lineare Spannungsquelle: Batterie, Akku, etc.
- Lineare Stromquelle: beleuchtete Soloarzelle, etc.

## Drei Betriebsfälle linearer Quellen

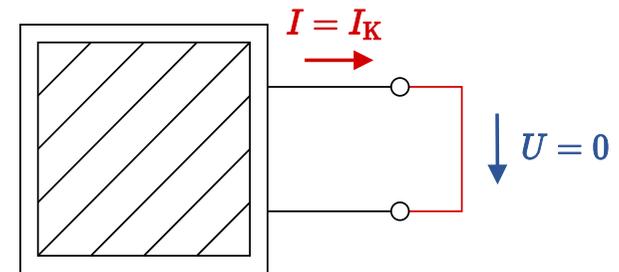
### 1. Leerlauf-Fall

- $I = 0$
- Leerlaufspannung  $U_L$



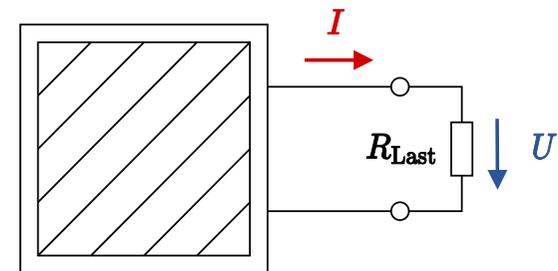
### 2. Kurzschluss

- $U = 0$
- Kurzschlussstrom  $I_K$



### 3. Belastung mit Lastwiderstand $R_{Last}$

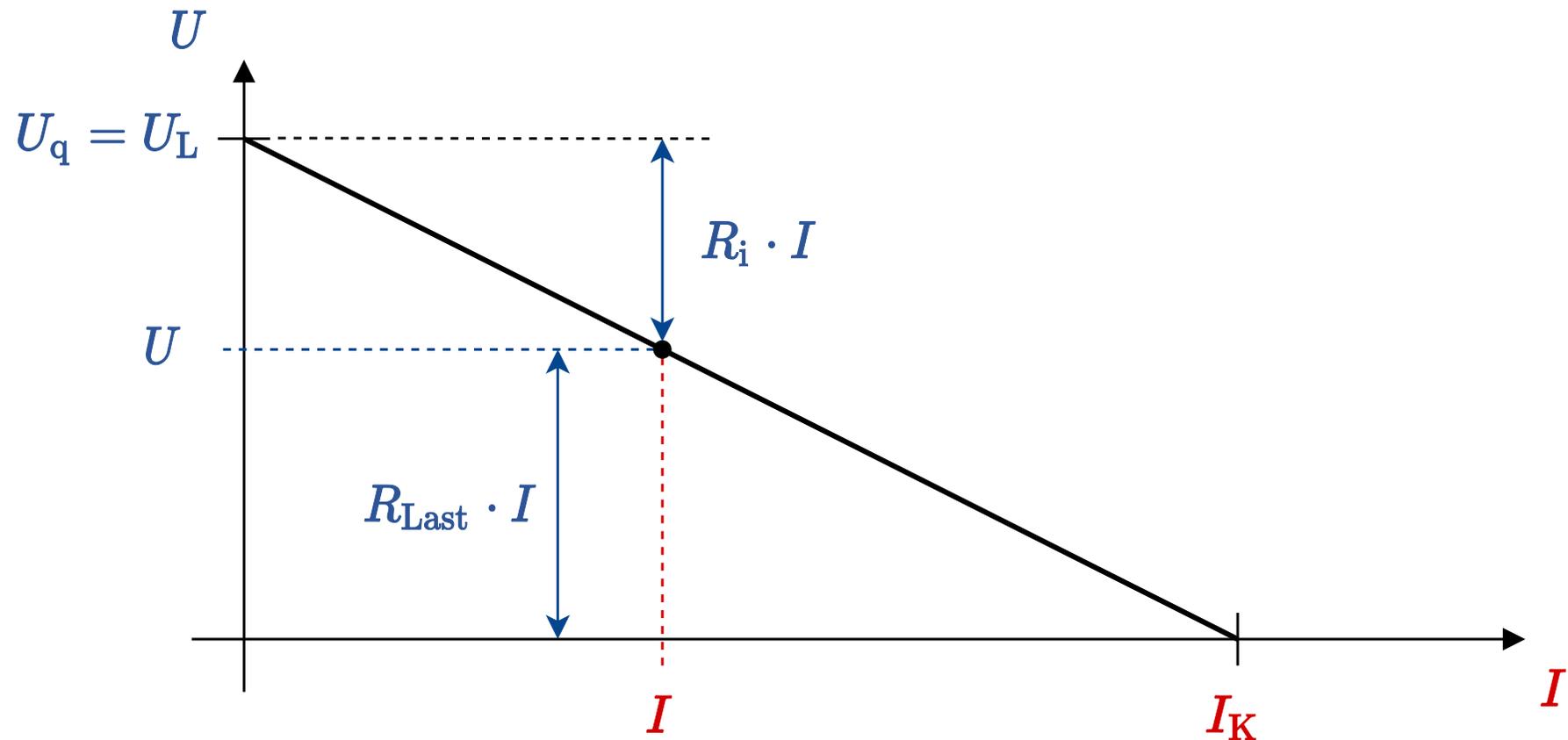
$$R_{Last} = \frac{U}{I}$$



## I-U-Kennlinie einer linearen Spannungsquelle

Abbildung der drei Betriebsfälle bei einer linearen Spannungsquelle

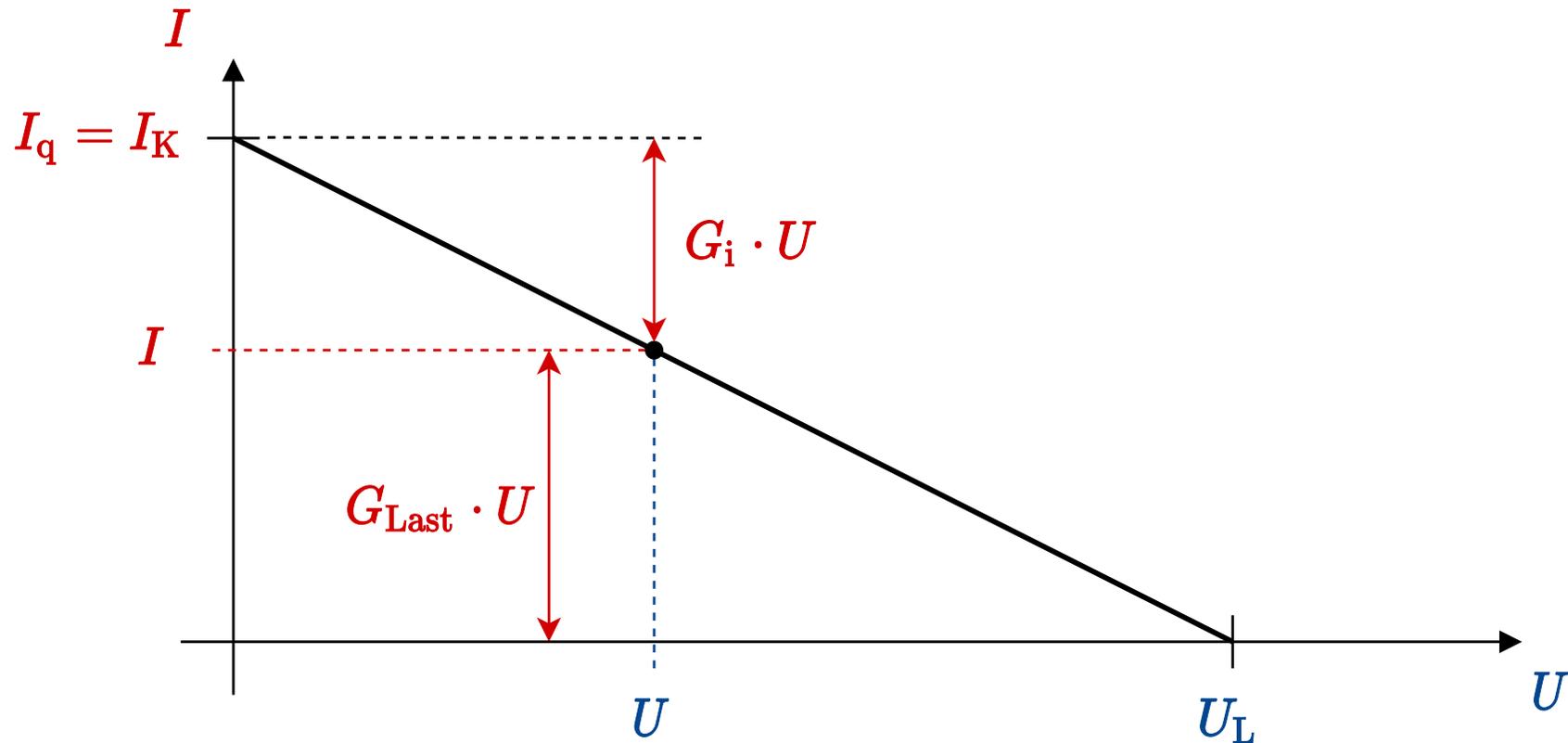
$$U(I) = U_q - R_i \cdot I$$



## U-I-Kennlinie einer linearen Stromquelle

Abbildung der drei Betriebsfälle bei einer linearen Stromquelle

$$I(U) = I_q - G_i \cdot U = I_q - \frac{U}{R_i}$$



# Thévenin- und Norton-Theorem

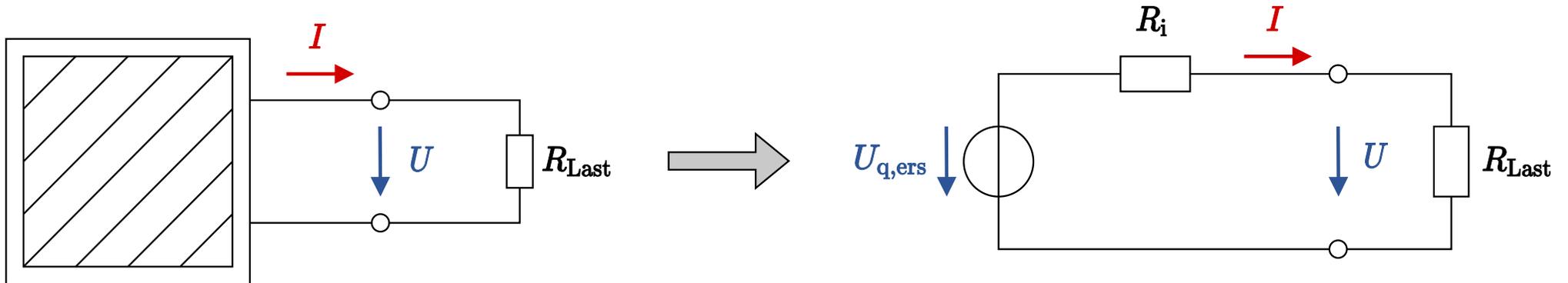
## Ersatzspannungsquelle - Thévenin-Theorem

Jeder lineare Zweipol lässt sich in eine äquivalente *Ersatzspannungsquelle* umrechnen

Linearer Zweipol: Beliebiges Netzwerk mit zwei Anschlüssen bestehend aus

- Spannungs- und/oder Stromquellen
- Widerständen

*Aufgabe:* Berechnung der Parameter  $U_{q,ers}$  und  $R_i$  der Ersatzspannungsquelle



## Ersatzspannungsquelle - Berechnung der Parameter

Ermittlung der Parameter  $U_{q,ers}$  und  $R_i$  durch Betrachtung des Leerlauf- und Kurzschluss-Falles

1. Leerlauf ( $I = 0$ ):

$$U_L = U_{q,ers}$$

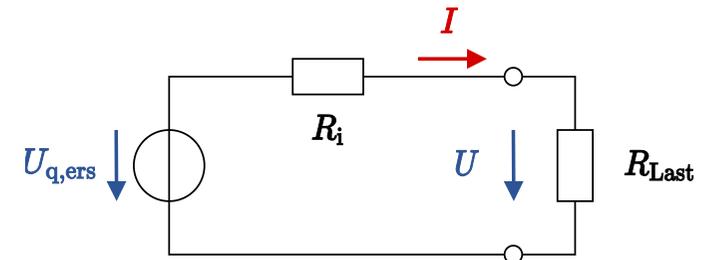
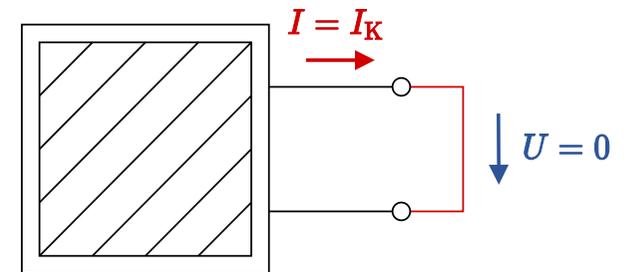
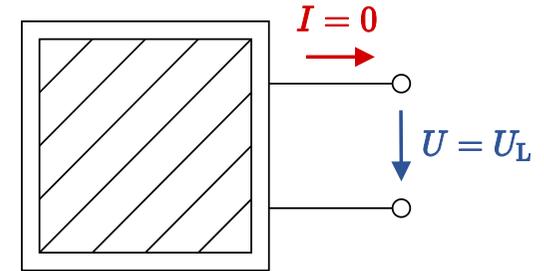
2. Kurzschluss ( $U = 0$ ):

$$I_K = \frac{U_{q,ers}}{R_i} \Rightarrow R_i = \frac{U_{q,ers}}{I_K}$$

Berechnung von Strom und Spannung bei einer allgemeinen Last  $R_{Last}$

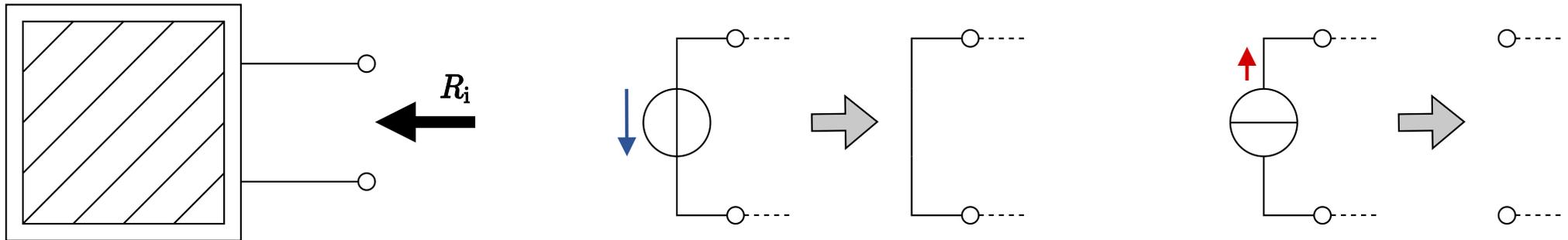
$$U = U_{q,ers} \cdot \frac{R_{Last}}{R_i + R_{Last}}$$

$$I = \frac{U}{R_{Last}} = \frac{1}{R_{Last}} \cdot U_{q,ers} \cdot \frac{R_{Last}}{R_i + R_{Last}} = \frac{U_{q,ers}}{R_i + R_{Last}}$$



## Direkte Bestimmung des Innenwiderstandes

- Ermittlung des Widerstandes zwischen den beiden Anschlüssen des Zweipols
- Vorgehen: Zusammenfassen der Komponenten (Serien- und Parallelschaltung von Widerständen)
  - Ersetzen von Spannungsquellen durch Kurzschlüsse (da individueller Innenwiderstand = 0)
  - Ersetzen von Stromquellen durch Leerläufe (da individueller Innenwiderstand  $\rightarrow \infty$ )

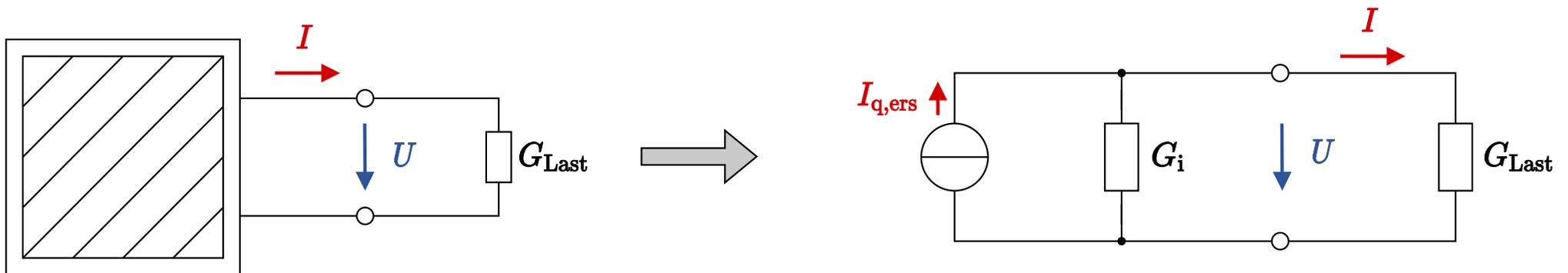


## Ersatzstromquelle - Norton-Theorem

Jeder lineare Zweipol lässt sich ebenfalls in eine äquivalente *Ersatzstromquelle* umrechnen

In diesem Fall ist die Betrachtung von Leitwerten anstelle von Widerständen zunächst geschickter

*Aufgabe:* Berechnung der Parameter  $I_{q,ers}$  und Innenleitwert  $G_i$  der Ersatzstromquelle



## Ersatzstromquelle - Berechnung der Parameter

Ermittlung der Parameter  $I_{q,ers}$  und  $G_i$  durch Betrachtung des Kurzschluss- und Leerlauf-Falles

1. Kurzschluss ( $U = 0$ ):

$$I_K = I_{q,ers}$$

2. Leerlauf ( $I = 0$ ):

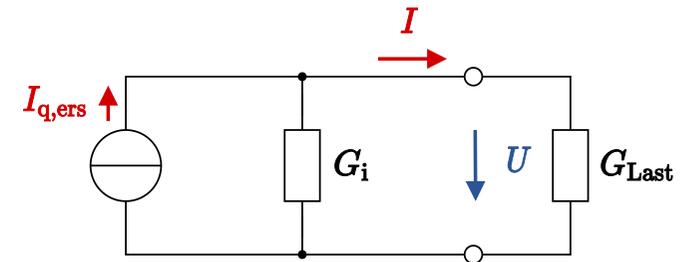
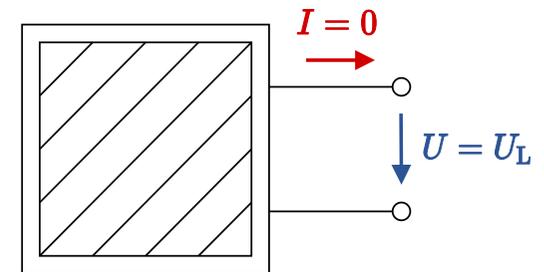
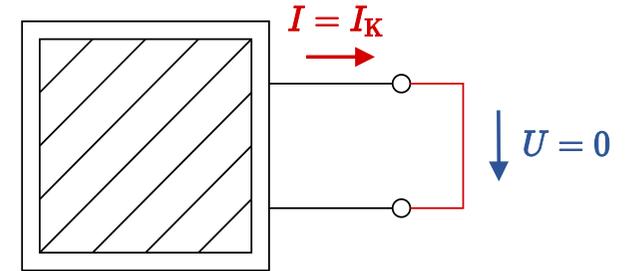
$$U_L = \frac{I_{q,ers}}{G_i} \Rightarrow G_i = \frac{I_{q,ers}}{U_L}$$

Berechnung von Strom und Spannung bei einer allgemeinen Last  $R_{Last}$

$$I = I_{q,ers} \cdot \frac{G_{Last}}{G_i + G_{Last}}$$

$$U = \frac{I}{G_{Last}} = \frac{1}{G_{Last}} \cdot I_{q,ers} \cdot \frac{G_{Last}}{G_i + G_{Last}} = \frac{I_{q,ers}}{G_i + G_{Last}}$$

Direkte Bestimmung des Leitwertes analog zum Thévenin-Theorem



## Ersatzstromquelle - Umrechnung der Leitwerte in Widerstände

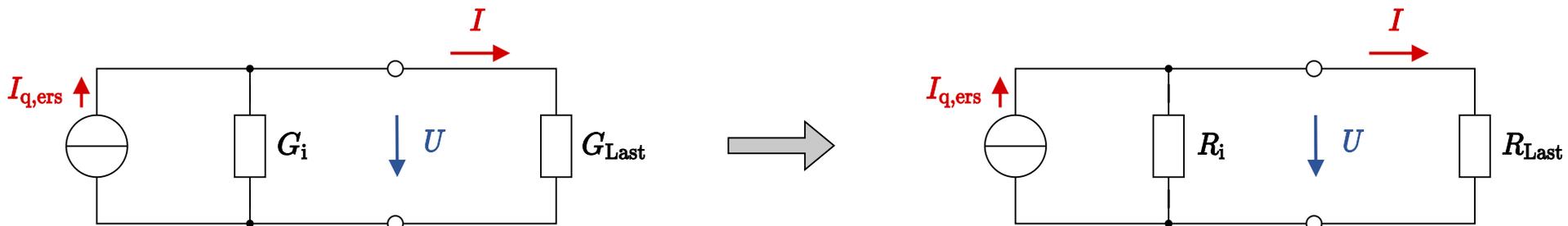
Innen- und Lastleitwert lassen sich in Widerstände umrechnen

$$R_i = \frac{1}{G_i} \quad R_{\text{Last}} = \frac{1}{G_{\text{Last}}}$$

Damit ergibt sich für Strom und Spannung

$$I = I_{q,\text{ers}} \cdot \frac{G_{\text{Last}}}{G_i + G_{\text{Last}}} = I_{q,\text{ers}} \cdot \frac{1/R_{\text{Last}}}{1/R_i + 1/R_{\text{Last}}} = I_{q,\text{ers}} \cdot \frac{R_i}{R_i + R_{\text{Last}}}$$

$$U = \frac{I_{q,\text{ers}}}{G_i + G_{\text{Last}}} = \frac{I_{q,\text{ers}}}{1/R_i + 1/R_{\text{Last}}} = I_{q,\text{ers}} \cdot \frac{R_i \cdot R_{\text{Last}}}{R_i + R_{\text{Last}}}$$



## Äquivalenz von Ersatzstrom- und Ersatzspannungsquelle

Frage: Ist das Verhalten von Ersatzstrom- und Ersatzspannungsquelle bei gleichem Innenwiderstand  $R_i$  identisch?

Spannung:

$$U = U_{q,ers} \cdot \frac{R_{Last}}{R_i + R_{Last}} \stackrel{!}{=} I_{q,ers} \cdot \frac{R_i \cdot R_{Last}}{R_i + R_{Last}} \Rightarrow U_{q,ers} = I_{q,ers} \cdot R_i$$

Strom:

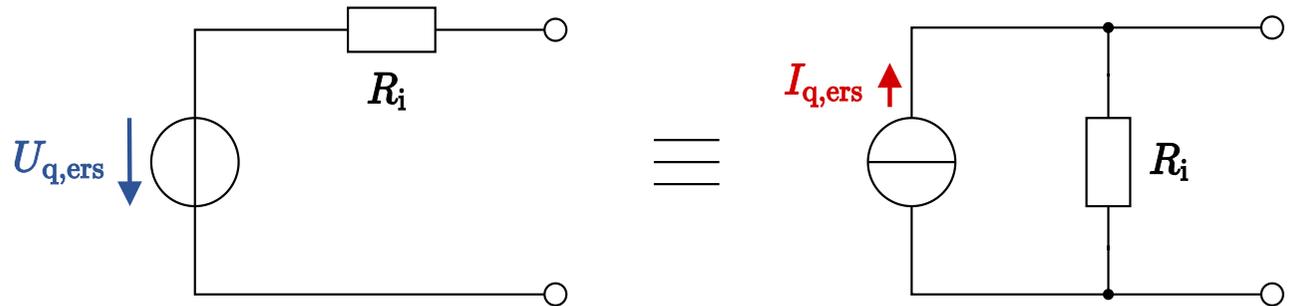
$$I = \frac{U_{q,ers}}{R_i + R_{Last}} \stackrel{!}{=} I_{q,ers} \cdot \frac{R_i}{R_i + R_{Last}} \Rightarrow U_{q,ers} = I_{q,ers} \cdot R_i$$

Folglich haben eine Ersatzstromquelle und eine Ersatzspannungsquelle identisches Verhalten falls

- Innenwiderstand  $R_i$  jeweils gleich

-  $I_{q,ers} = \frac{U_{q,ers}}{R_i}$

-  $U_{q,ers} = R_i \cdot I_{q,ers}$



## Vorgehen zur Bestimmung der Parameter von Ersatzspannungs-/Ersatzstromquellen

1. Durchführen von zwei der folgenden drei Punkte

- Bestimmung der Leerlaufspannung  $U_{q,ers}$
- Bestimmung des Kurzschlussstromes  $I_{q,ers}$
- Bestimmung des Widerstandes  $R_i$  zwischen den Klemmen des Zweipols, dazu
  - Ersetzen von Spannungsquellen durch Kurzschluss
  - Ersetzen von Stromquellen durch Leerlauf

2. Berechnung des verbleibenden Wertes mittels

$$U_{q,ers} = R_i \cdot I_{q,ers}$$

3. Ersatzspannungsquelle ist Reihenschaltung aus Spannungsquelle  $U_{q,ers}$  und Innenwiderstand  $R_i$

4. Ersatzstromquelle ist Parallelschaltung von Stromquelle  $I_{q,ers}$  und Innenwiderstand  $R_i$

## Reihenschaltung von Ersatzspannungsquellen

Zusammenfassung der Reihenschaltung mehrerer linearer Spannungsquellen zu einer linearen Spannungsquelle

$$U_{q,ges} = \sum_k U_{q,k}$$

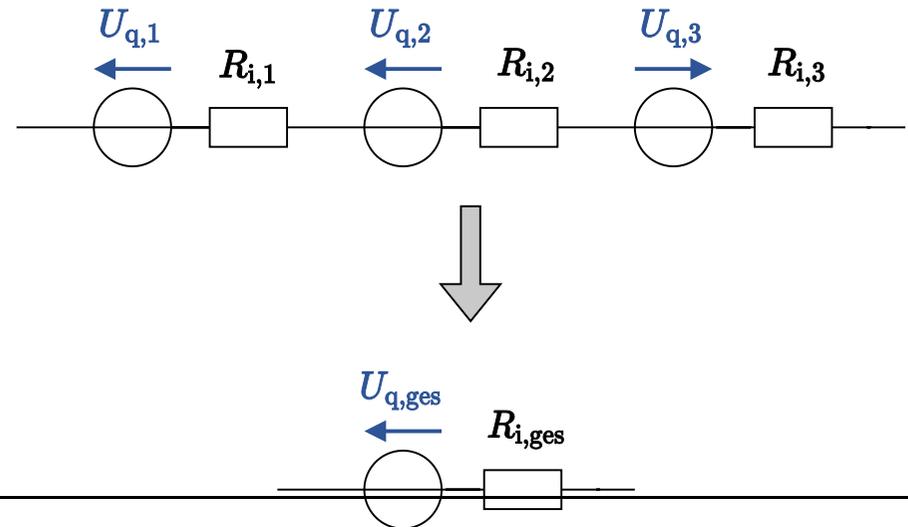
$$R_{i,ges} = \sum_k R_{i,k}$$

*Wichtig:* Berücksichtigung der Zählpfeile bei der Summe der Spannungsquellen

Im Beispiel:

$$U_{q,ges} = U_{q,1} + U_{q,2} - U_{q,3}$$

$$R_{i,ges} = R_{i,1} + R_{i,2} + R_{i,3}$$



## Parallelschaltung von Ersatzstromquellen

Zusammenfassung der Parallelschaltung mehrerer linearer Stromquellen zu einer linearen Stromquelle

$$I_{q,ges} = \sum_k I_{q,k}$$

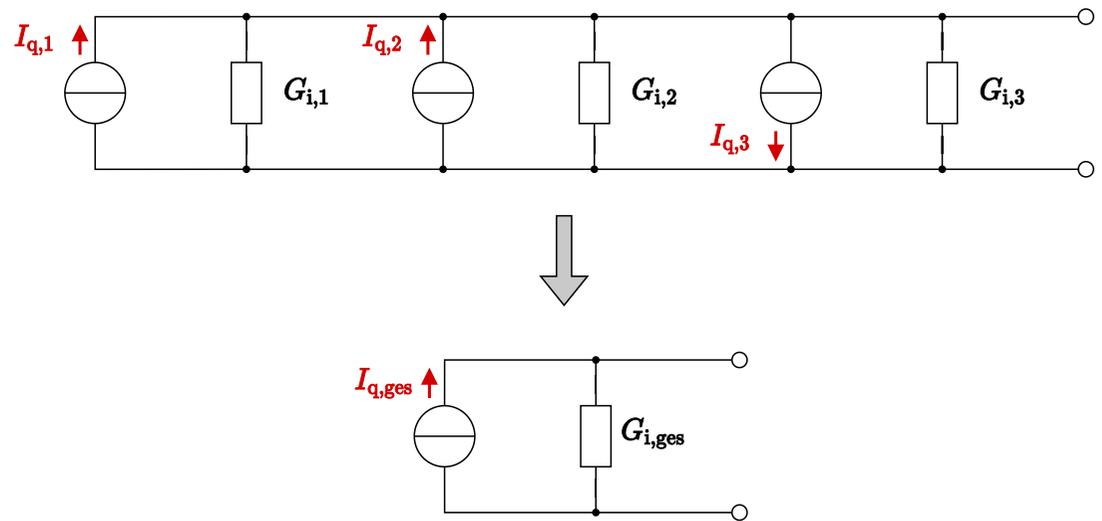
$$G_{i,ges} = \sum_k G_{i,k} \quad \text{bzw.} \quad R_{i,ges} = \frac{1}{\sum_k 1/R_{i,k}}$$

*Wichtig:* Berücksichtigung der Zählpfeile bei der Summe der Stromquellen

Im Beispiel:

$$I_{q,ges} = I_{q,1} + I_{q,2} - I_{q,3}$$

$$G_{i,ges} = G_{i,1} + G_{i,2} + G_{i,3}$$

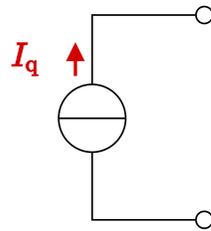


# Dualität

# Dualität - Duale Netzwerkelemente I

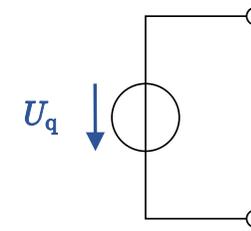
Stromquelle

$$R_i \rightarrow \infty$$



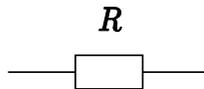
Spannungsquelle

$$R_i = 0$$



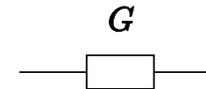
Widerstand

$$R = \frac{1}{G}$$



Leitwert

$$G = \frac{1}{R}$$



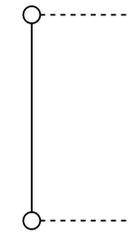
## Dualität - Duale Netzwerkelemente II

---

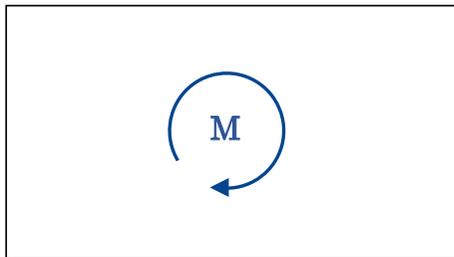
Leerlauf



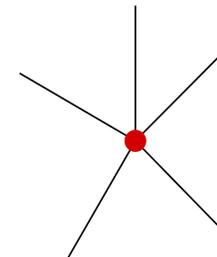
Kurzschluss



Masche



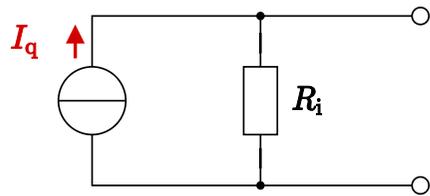
Knoten



## Dualität - Duale Netzwerkelemente III

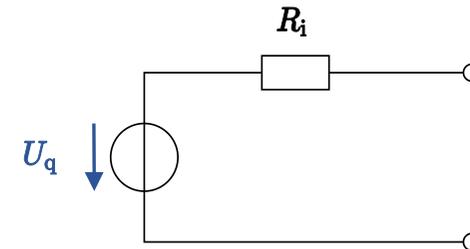
lineare Stromquelle

$$I_q = \frac{U_q}{R_i}$$



lineare Spannungsquelle

$$U_q = R_i \cdot I_q$$



# Dualität - Duale Berechnungen I

Maschensatz

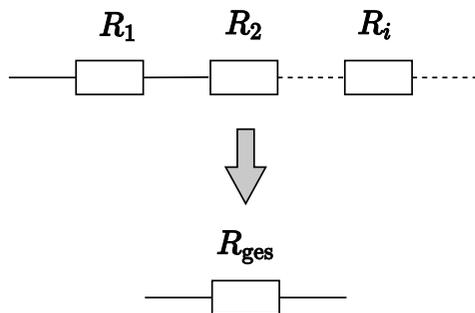
$$\sum_{i \in \text{Masche}} U_i = 0$$

Knotensatz

$$\sum_{i \in \text{Knoten}} I_i = 0$$

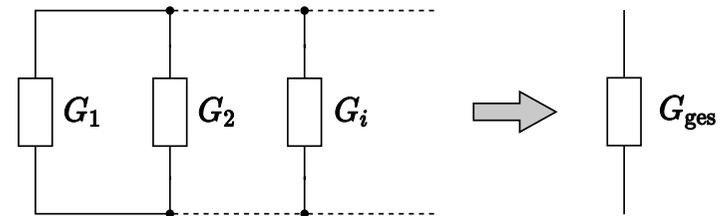
Reihenschaltung

$$R_{\text{ges}} = \sum_i R_i$$



Parallelschaltung

$$G_{\text{ges}} = \sum_i G_i$$

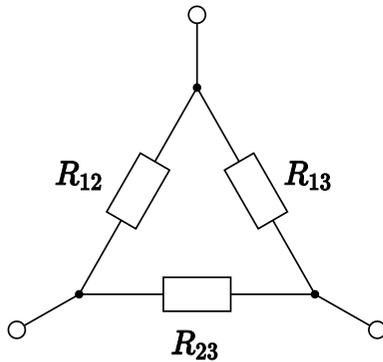


## Dualität - Duale Berechnungen II

Dreieck

$$R_{12} = \frac{R_1 R_2 + R_2 R_3 + R_1 R_3}{R_3}$$

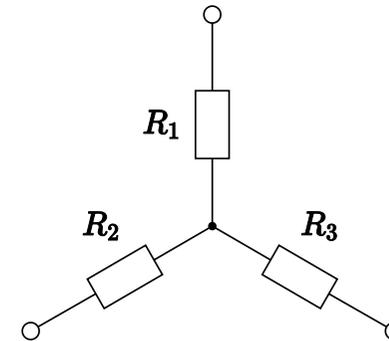
...



Stern

$$R_1 = \frac{R_{12} R_{13}}{R_{12} + R_{23} + R_{13}}$$

...



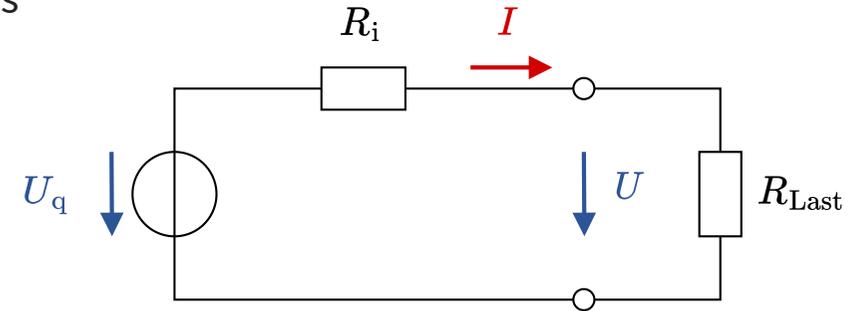
# Kennlinien

## Quelle mit linearer Last

Gegeben ist ein Ersatzspannungsquelle eines beliebigen Zweipols

Belastung der Quelle mit einem Ohm'schen Widerstand  $R_{\text{Last}}$

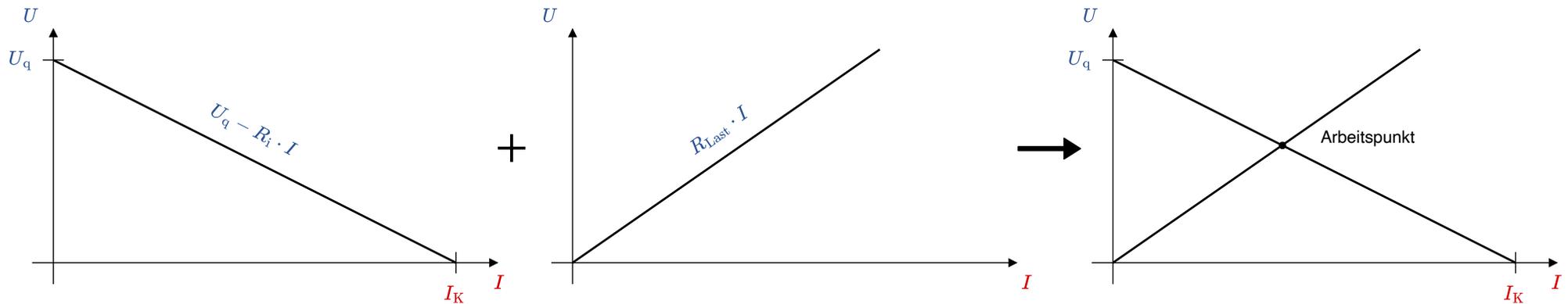
Arbeitspunkt der Schaltung ist Schnittpunkt der Kennlinien



1. Spannungsquelle  $U_q$  mit Innenwiderstand  $R_i$

2. Widerstand  $R_{\text{Last}}$

Arbeitspunkt:  $R_{\text{Last}} \cdot I = U_q - R_i \cdot I$



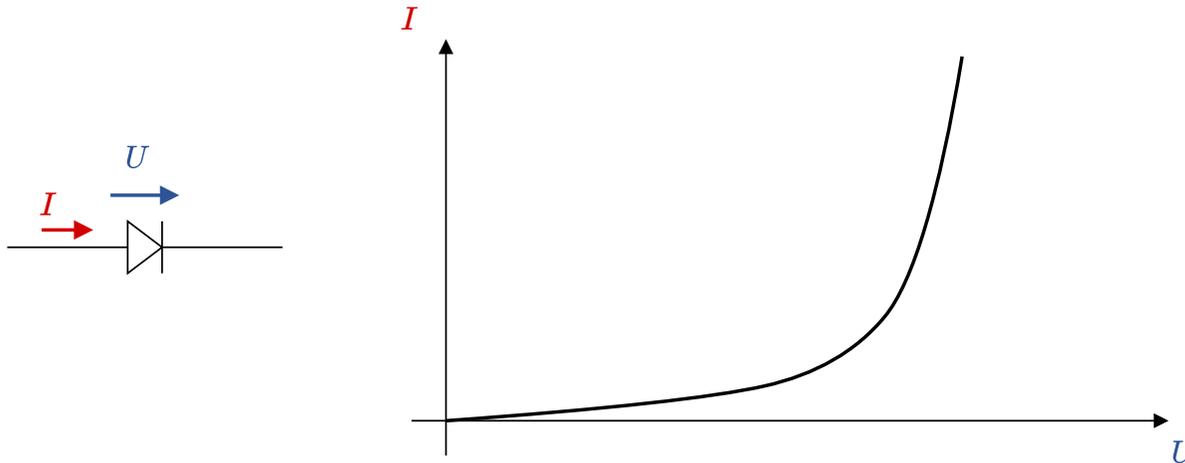
## Bauteil mit nicht-linearer Kennlinie: Diode

Durch Einsatz von *Halbleitermaterialien* lassen sich Bauteile mit nicht-linearen Kennlinien erzeugen

Einfachstes Halbleiter-Bauteil ist *Diode* mit Eigenschaften

- Gute Leitfähigkeit falls Diodenspannung  $U$  größer als eine Schwelle (steiler Ast der Kennlinie)
- Schlechte (bzw. keine) Leitfähigkeit für niedrige Diodenspannungen  $U$  (flacher Ast der Kennlinie)

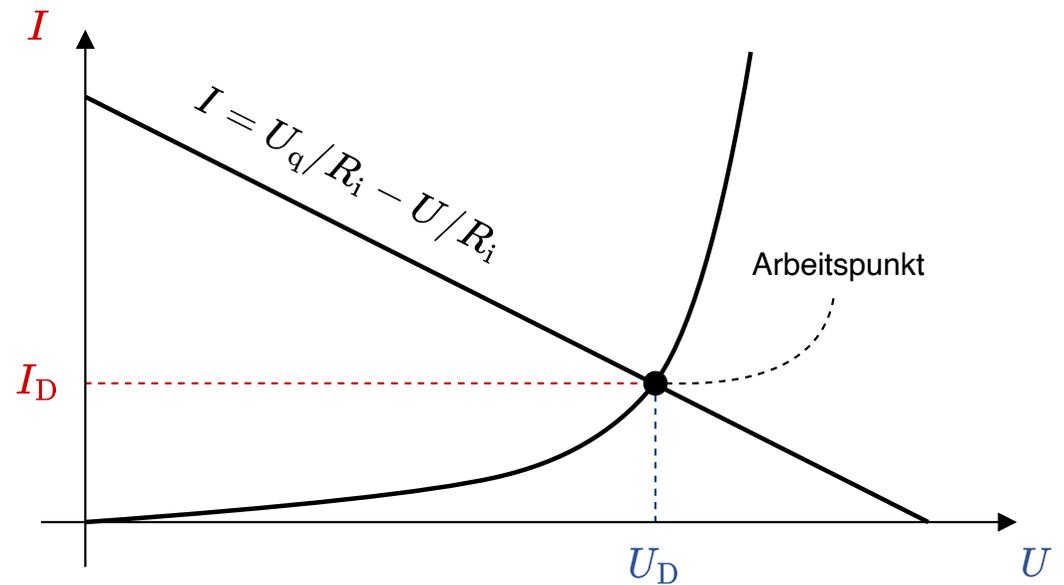
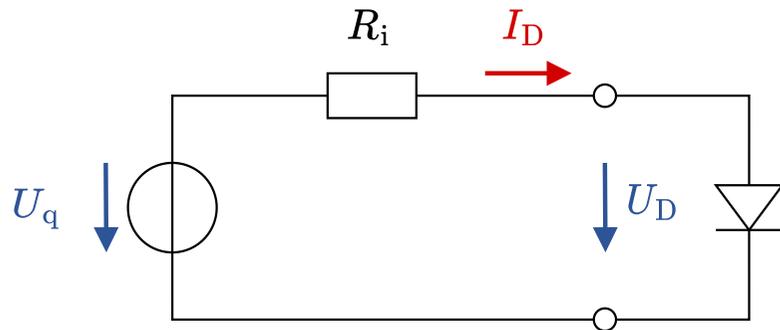
Diode verhält sich wie eine Art Ventil für Ströme mit nur einer Durchlassrichtung



## Ermittlung des Arbeitspunktes für den Betrieb einer Diode

Arbeitspunkt (Kombination der Werte  $U_D$  und  $I_D$ ) ergibt sich aus Schnittpunkt der Kennlinien von

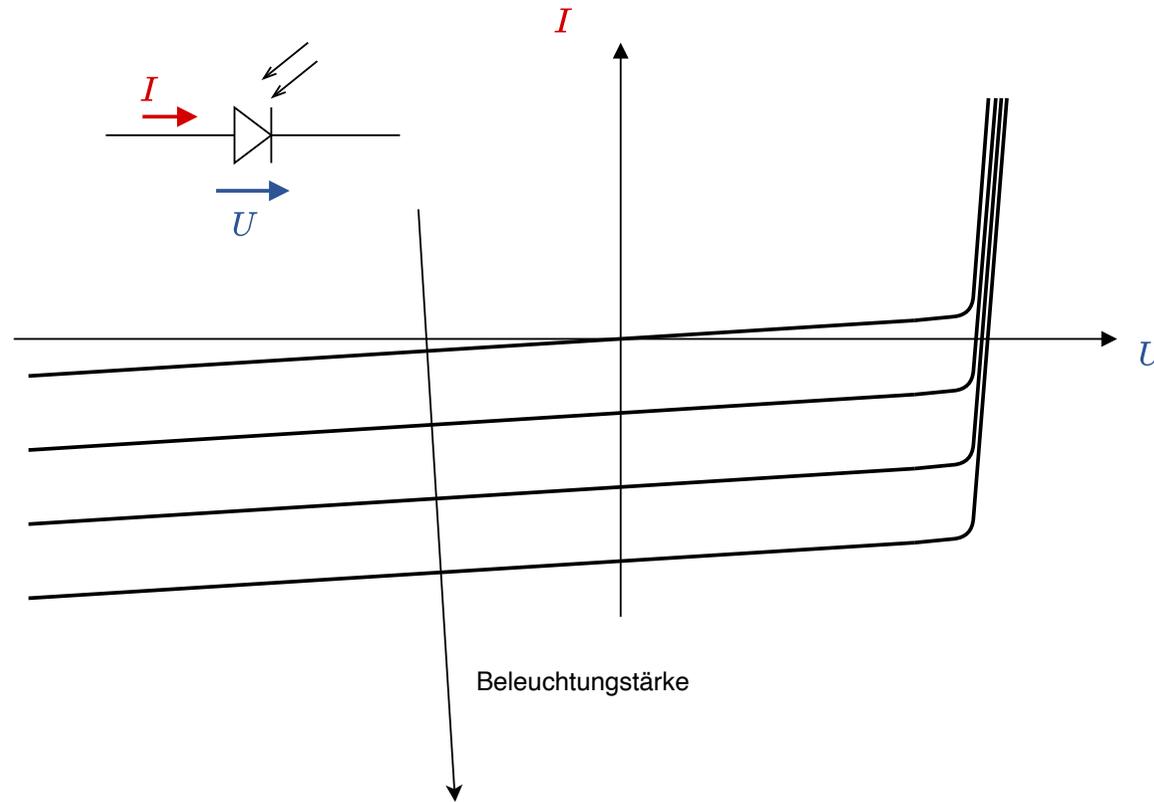
- Thevenin-Quelle
- Diode



## Kennlinienfeld einer Photodiode

Anwendungsbeispiel *Photodiode*: Messung der Lichtstärke (auch im IR-Bereich)

Kennlinie der Photodiode abhängig von Beleuchtungsstärke

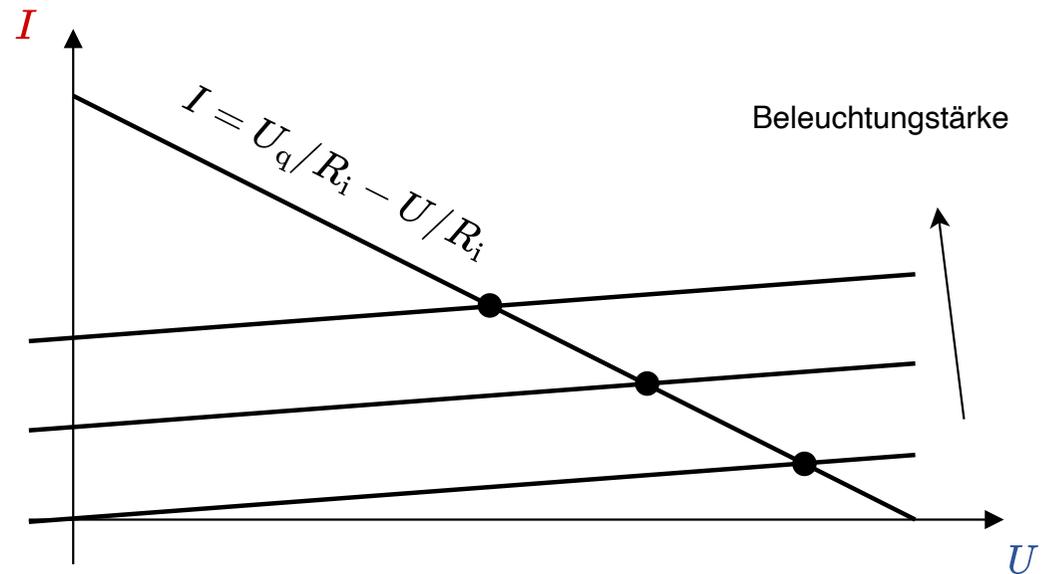
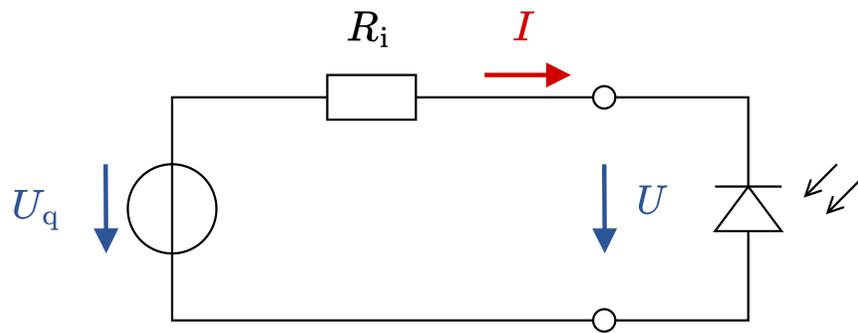


## Anwendung einer Photodiode

Verwendung der Diode im sogenannten *Sperrbetrieb*

Abhängig von der Beleuchtungsstärke stellt sich ein Arbeitspunkt ein

Messung der Spannung  $U$  gibt Auskunft über Beleuchtungsstärke



# Leistungsanpassung

## Leistungsanpassung

Gegeben ist eine lineare Spannungsquelle (evtl. Ersatzspannungsquelle)

*Fragestellung:* Wie ist ein Verbraucher  $R_V$  zu wählen, um maximale Leistung der Quelle zu entnehmen?

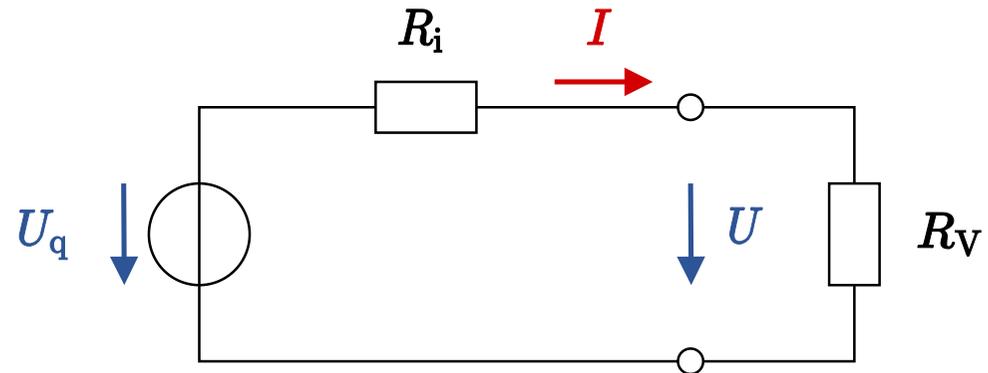
$$P_V = U \cdot I \rightarrow \max$$

Berechnung der Leistung am Verbraucher

$$P_V = U \cdot I = U_q \cdot \frac{R_V}{R_i + R_V} \cdot \frac{U_q}{R_i + R_V} = U_q^2 \cdot \frac{R_V}{(R_i + R_V)^2}$$

Optimierungsbedingung

$$\frac{d}{d R_V} P_V \stackrel{!}{=} 0$$



## Lösung des Optimierungsproblems

$$\begin{aligned}
 \frac{d}{d R_V} P_V &= \frac{d}{d R_V} \left( U_q^2 \cdot \frac{R_V}{(R_i + R_V)^2} \right) = \\
 &= U_q^2 \cdot \frac{(R_V + R_i)^2 \cdot 1 - R_V \cdot 2 \cdot (R_i + R_V)}{(R_i + R_V)^4} = U_q^2 \cdot \frac{R_V^2 + 2R_V R_i + R_i^2 - 2R_V R_i - 2R_V^2}{(R_i + R_V)^4} = \\
 &= U_q^2 \cdot \frac{R_i^2 - R_V^2}{(R_i + R_V)^4} = U_q^2 \cdot \frac{(R_i - R_V) \cdot (R_i + R_V)}{(R_i + R_V)^4} = U_q^2 \cdot \frac{R_i - R_V}{(R_i + R_V)^3} \stackrel{!}{=} 0
 \end{aligned}$$

Damit nimmt der Verbraucher die maximale Leistung auf für

$$R_V = R_i$$

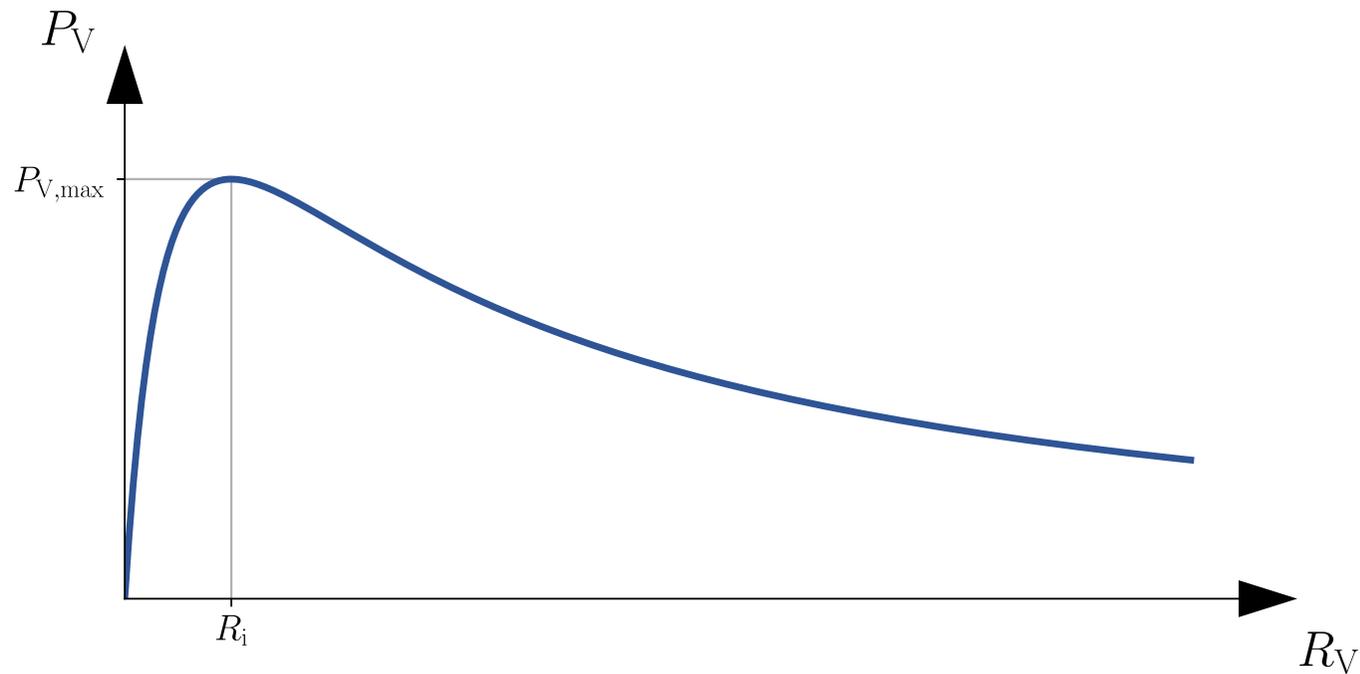
In diesem Fall ist die aufgenommene Leistung

$$P_{V,\max} = U_q^2 \cdot \frac{R_i}{(R_i + R_V)^2} = \frac{U_q^2}{4R_i}$$

## Leistung in Abhängigkeit des Lastwiderstandes

Keine Leistung am Verbraucher für

- $R_V = 0$  (Kurzschluss)
- $R_V \rightarrow \infty$  (Leerlauf)



## Wirkungsgrad

Berechnung des Wirkungsgrades

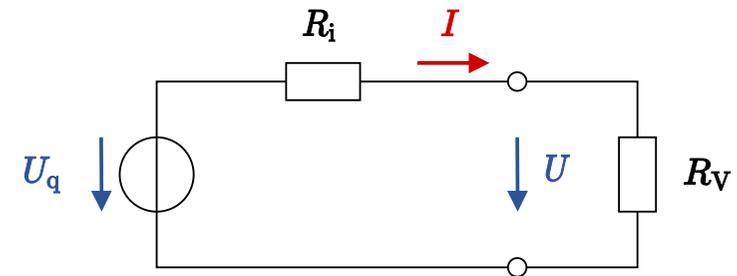
$$\eta = \frac{P_V}{P_{\text{aufgewendet}}} = \frac{U \cdot I}{U_q \cdot I} = \frac{U_q \cdot \frac{R_V}{R_i + R_V}}{U_q} = \frac{R_V}{R_i + R_V}$$

Bei optimaler Leistungsanpassung gilt für den Wirkungsgrad

$$\eta \Big|_{R_V=R_i} = \frac{R_i}{R_i + R_i} = \frac{1}{2} = 50\%$$

Niedriger Wirkungsgrad spielt bei vielen Anwendungen untergeordnete Rolle

Wichtige Anwendung der Leistungsanpassung bei der Übertragung von Information



## Anwendung der Leistungsanpassung bei Stromquellen

Die gleichen Überlegungen zur Leistungsanpassung lassen sich auch bei linearen Stromquellen anwenden

Aus der Dualität von linearer Stromquelle und linearer Spannungsquelle folgt auch hier

$$R_V = R_i$$

Weiterhin gilt wegen der Dualität

$$I_q = \frac{U_q}{R_i}$$

Somit folgt für die maximale Leistung am Verbraucher

$$P_{V,\max} = \frac{I_q^2}{4} \cdot R_i$$

# Referenzen

- [1] G. Hagmann, *Grundlagen der Elektrotechnik*, Aula Verlag.
- [2] A.R. Hambley, *Electrical Engineering - Principles and Applications*, Pearson Prentice Hall.
- [3] R. Kories, H. Schmidt-Walter, *Taschenbuch der Elektrotechnik*, Verlag Harri Deutsch.