$\frac{s}{n}$
n
1

Ladung, Strom und Spannung

Coulombsche Gesetz:
$$F = K \frac{Q_1 Q_2}{r^2}$$
; mit $K = \frac{1}{4\pi \varepsilon_0 \varepsilon_r}$; $\{F = EQ\}$
Gravitationsgesetz: $F = \gamma \frac{m_1 m_2}{r^2}$

Gravitationsgesetz:
$$F = \gamma \frac{m_1 m_2}{r^2}$$

 ε_r = Materialabhängige Dielektrizitätskonstante (Im Vakuum = 1)

Elektrische Feldstärke:
$$\vec{E} = \frac{\vec{F}}{Q}$$
; $\left[\frac{Nm}{Asm} = \frac{J}{Asm} = \frac{Ws}{Asm} = \frac{V}{m}\right]$

$$Q_1 \text{fest} \rightarrow \overrightarrow{E} = K \frac{Q_1}{r^2} * \overrightarrow{r_0}$$

Driftgeschwindigkeit:
$$\vec{v} = b\vec{E}$$
; mit b = Ladungsträgerbeweglichkeit $[b] = \frac{m^2}{Vs}$

Elektrischer Strom

el. Stromstärke
$$I = \frac{\Delta Q}{\Delta t}$$

Strecke
$$x = v \Delta t$$

Ladungsträger im Volumenelement:

$$\Delta N = \eta \ A \ \Delta x$$
; mit η = Ladungsträgerdichte $[\frac{1}{mm^2}]$

Ladung im Volumenelement: $\Delta Q = e \Delta N$

$$I = Q_{LT} \eta v A = Q_{LT} \eta b A E$$

el. Leitfähigkeit:
$$\kappa = Q_{LT} \eta b; \left[\frac{S}{m}\right]$$

Spez. Wiederstand:
$$\rho = \frac{1}{\kappa}$$
; [Ωm]

$$I = \kappa A E = \frac{1}{\rho} A E$$

El. Spannung und el. Potenzial

el. Potenzial:

$$\varphi(x) = \frac{W_{LT}(x)}{Q_{LT}}; \left[\frac{J}{As} = V\right]$$

el. Spannung

$$U_{12} = \frac{W_{12}}{Q_{LT}} = \frac{W_{1} - W_{2}}{Q_{LT}} = \varphi_{1} - \varphi_{2} = \vec{E} \ \overrightarrow{l}_{12}$$

Leitwert, Widerstand und Ohmsches Gesetz

el. Leitwert:

$$G = \kappa \frac{A}{I}$$

el. Widerstand:

$$R = \frac{1}{G} = \rho \frac{l}{A}$$

Temperaturabhängigkeit von R

 $T \uparrow \rightarrow \eta \uparrow$, $b \downarrow$; wenn η stärker als b abnimmt $\rightarrow R \downarrow$; wenn b stärker als η zunimmt $\rightarrow R \uparrow$

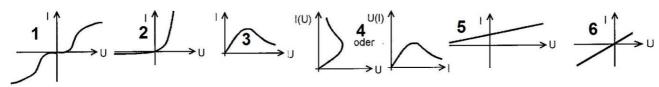
 $R(\vartheta) = R_{20}(1 + \alpha_{20} \Delta \vartheta^2);$ bei ϑ $von-100^{\circ}C$ bis $200^{\circ}C$ Lineare Näherung: $R(\vartheta) = R_{20}(1 + \alpha_{20} \Delta \vartheta + \beta_{20} \Delta \vartheta^2);$ bei θ $von - 100^{\circ}C$ bis $200^{\circ}C$ Quadr. Näherung:

Kaltleiter (PTC-Widerstand) $\vartheta \uparrow \rightarrow \mathsf{T} \downarrow$

Heißleiter(NTC- negative temperature coeffizient) $\vartheta \downarrow \rightarrow T \uparrow$

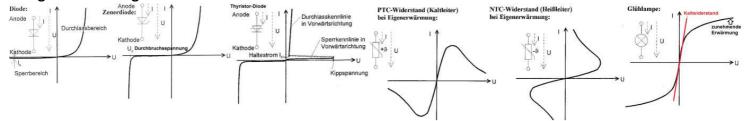
el. Energiequellen

(Bandgenerator (mech.); Dynamo (magn.); Thermoelement, Akku/Batterie (chem.), Solar (piezoel.)



- 1.) ungepolter Zweipol (Glühbirne,NTC,PTC)
- 2.) gepolter Zweipol (Diode)
- 3.) stromgesteuert (Jeder U nur 1 Wert)
- spannungsgesteuert (≠)
- 5.) linear
- 6.) streng linear

Eigenerwärmung



Diode $I = I_s(e^{\frac{U}{kT/e}} - 1)$; mit e = Elemetarladung; bei Zimmertemperatur ${}^{kT}/e \approx 26mV$

- → Zehnerdiode

Kennlinien $R_1 \oplus R_2 \rightarrow Str\"{o}me \ addieren$ $R_1 \parallel R_2 \rightarrow Spannungen \ addieren$

Nichtlineare Widerstände: $R = \frac{U}{I}$

$$R_{diff} = (\frac{dU}{dI})_{AP0} = (\frac{\Delta U}{\Delta I})_{Tangente\ im\ AP0}$$
 $R_{stat} = \frac{U_0}{I_0}$

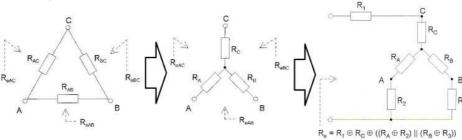
Kirchhoff

Spannungsteilerregel:

$$\frac{U_i}{U_k} = \frac{R_i}{R_k} \text{ und } \frac{U_i}{U} = \frac{R_i}{R_e}$$

Stromteilerregel:

$$\frac{I_i}{I_k} = \frac{G_i}{G_k} \text{ und } \frac{I_i}{I} = \frac{G_i}{G_e}$$



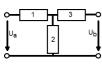
Dreieckssterumformung:
$$R_A = \frac{R_{AB}R_{AC}}{R_{AB} + R_{BC} + R_{AB}}$$

Dreieckssterumformung:
$$R_A = \frac{R_{AB}R_{AC}}{R_{AB} + R_{BC} + R_{AB}}$$
; $R_B = \frac{R_{AB}R_{BC}}{R_{AB} + R_{BC} + R_{AB}}$; $R_C = \frac{R_{AC}R_{BC}}{R_{AB} + R_{BC} + R_{AB}}$

Stern-Dreiecksumformung: $R_{AB}=R_A+R_B+\frac{R_AR_B}{R_C}$; $R_{BC}=R_B+R_C+\frac{R_BR_C}{R_A}$; $R_{AC}=R_A+R_C+\frac{R_AR_C}{R_A}$

$$R_A \parallel R_B = \frac{R_A R_B}{R_A + R_B};$$

Spannungsteiler: UI
$$U_{i} = U_{ges} * \frac{R_{i}}{R_{ges}};$$





$$I_i = I_{ges} \frac{R_{ges}}{R_i}$$

$$U_b = \frac{R_2}{R_1 + R_2} U_a$$

Grundstromkreis

Innenwiderstand der realen Spannungsquelle: $R_i = \frac{U_L}{I_K}$ ohne $I_k \to R_i = \frac{\Delta U}{\Delta I}$

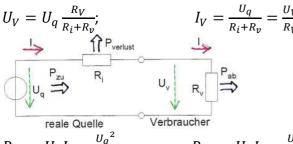
Leistung: $P = UI = GU^2 = RI^2$

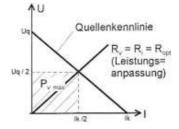
$$= \eta A Q_{LT} \frac{\frac{\partial K}{\partial x}}{\partial t} E l = \eta A Q_{LT} v U = I U$$

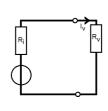
Wirkungsgrad im Grundstromkreis Energie = Leistung x Zeit

Wirkungsgrad als Energieverhältnis $\eta = \frac{abgef\"{u}hrte\ Energie}{zugef\"{u}hrte\ Energie}$ Wirkungsgrad als Leistungsverhältnis $\eta = \frac{abgef\"{u}hrte\ Energie}{zugef\"{u}hrte\ Leistung}$

$$\eta = \frac{P_v}{P_i + P_v} = \frac{R_v}{R_i + R_v}$$







$$P_{zu} = U_q I = \frac{U_q^2}{R_i + R_v};$$

$$P_{ab} = U_V I = \frac{U_q^2 R_v}{(R_i + R_v)^2};$$

$$P_{ab\ normiert} = \frac{4\ R_i/R_v}{(R_i/R_v)^2}$$

Maximale Leistung, die man einem System entnehmen kann $(R_{ie} = R_v) \rightarrow P_{ab \ max} = \frac{{u_q}^2}{4R_i} = \frac{{u_q}^2}{4R_v}$

Leistungsanpassung: allgemein gilt $P_{ab}(R_v) = \frac{U_q^2 R_v}{(R_i + R_v)^2}$;

Maximum der abg. Leistung: $P=U_q^2\frac{R_i^2-R_v^2}{(R_i+R_v)^4}$; mit $R_{opt}=R_V=R_i$ bei Leistungsanpassung

$$\eta_{Leistungsanpassung} = 1/2; \quad \Rightarrow P_{ab\;max} = \frac{{\binom{U_q}{2}}^2}{R_i} = \frac{U_q^2}{4R_i}; \text{ gilt nur für lineare } R_i \& R_v$$

Analyse linearer Netzwerke

Helmholtz Überlagerungsverfahren: 1.) Alle bis auf eine Quelle stilllegen

2.)Ströme und Spannungen berechnen →andere Quellen genauso

3.)gesamter Strom/Spannung = Summe der Teilströme/-spannungen

Ersatzquellenverfahren:

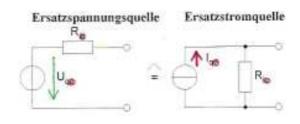
Direkte Anwendung der kirchhoffschen Gesetze:

Netzwerk-Graph und vollständiger Raum: n Knoten + z Zweige Aufstelle eines Gleichungssystems (Matrix)

Z unabhängige Zweiggleichungen

k-1 " KP-Gleichungen z-(k-1) " MS-Gleichungen

2 z " Gleichungen



Knotenpunktanalyse:1.) Bezugsknoten mit Bezugspotential $\varphi=0$ als Knoten 0 festlegen

- 2.) andere Knoten nummerieren
- 3.) Spannungszählpfeile einzeichnen (von großen zu kleinen Knotennummern)
- 4.) Aufstellen einer mod.KP-Gleichung (Ströme von Knoten weg = positiv)
- 5.) Spannungen zwischen Knoten mit ϕ ausdrücken + Quellen rechts
- 6.) Matrix $[G] * U_{i0}] = I_a$

Leitwärtsmatrix:

- Hauptdiagonale = Summe aller Knoten verbundender Leitwärte

- Übrige Matrixelemente = negativer Leitwert zwischen Knoten i und Knoten j

- Stromquellenvektor = Summe aller Ströme, der Stromquellen die am Entsprechenden Knoten zufließen (+) bzw abfließen (-)

• Kontrolle $\frac{[\dots]}{0}$ mit Bezugsknoten 0

Behandlung realer und idealer Spannungsquellen:

1.) Reale Spgs.quellen in entspr. Stromquellen umwandeln + ideale Spg.quellen weg $R_i = 0$

2.) Bezugsknoten 0 !!!!Superknoten!!!!

3.) Knoten nummerieren

4.) Knotenleitwärtsmatrix aufstellen + Stromquellenvektor → Kontrolle

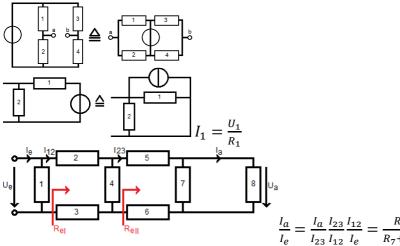
5.) mod. Gleichstrom-KPA $\left[\widetilde{G} \right] * U_{i0}
brack = \widetilde{I_q}
brack$ Zeile i+k in i

$$\Rightarrow \text{k nur noch } U_{q1} = \varphi_2 - \varphi_1 = \begin{bmatrix} \underbrace{-1} & \underbrace{1} \\ U_{10} & U_{20} \end{bmatrix} = U_{q1}$$

Quellenkennlinie

a) lineare Bauelemente U_L , I_k eintragen \rightarrow Quellenkennlinie

b) nicht lineare Bauelemente \rightarrow Spiegelung der R_i-Kennlinie an $\frac{U_q}{2}$ (Spannungsquelle)bzw $\frac{I_q}{2}$



$$\frac{I_a}{I_e} = \frac{I_a}{I_{23}} \frac{I_{23}}{I_{12}} \frac{I_{12}}{I_e} = \frac{R_7}{R_7 + R_8} * \frac{R_4}{R_4 + R_{eII}} * \frac{R_1}{R_1 + R_{eI}}$$

Strömungsfeld: $\vec{J} = \frac{1}{J}$

E-Feld: $\vec{E} = \frac{1}{\kappa}$

Spannung: $\vec{U} = \int \vec{E} \ d\vec{s}$