

min-max Übergang passiert über Maxwell-Gerade bei Druck p_0
 $F_1 = F_2$
 $\int_A (p(V)dV = p_0(V_A - V_B)$
 $\int_C p(V)dV = p_0(V_C - V_B) = p_0(V_C - V_B) - \int_B^C p(V)dV$
 (Volumenarbeit unabhängig von Weg)
 a) $P_2 > P_1$; $dp/dV > 0$; $x < 0$; thermodynamisch instabil
 b) $B > P_2$; $x > 0$; metastabil, bei Punkt B sollte Sieden einsetzen bis Punkt A, überhitzte Flüssigkeit
 c) $A \approx P_1$; $x > 0$; thermodynamisch metastabil, übersättigter Dampf
 d) kritische Oparessanz: Am kritischen Punkt $C \rightarrow dp/dV = 0$, keine Arbeit für Gasexpansion notwendig, bereits Schwerkraft wirkt komprimierend
 $H_0, T_c = 647 \text{ K}$, $p_c = 22 \text{ MPa}$, $V_c = 3 \text{ bn}$

Fluide (siehe phys. Größe die vom Ortsvektor r abhängt)
 a) **Statische Fluide**: z.B. Höhenverteilung (Höhennhlinie), Potentialfeld. Darstellung: Durch Linien oder Flächen auf denen die phys. Größe konstant ist. $E_{pot}(x,y,z) = \text{const}$. Äquipotentialflächen
 Gradient: Gibt Richtung u. Betrag der stärksten Änderung an Ort r an. Weichen Richtung, nicht selbst ein Vektor sein.
 Stärkste Änderung: Grad. ∇ auf Linien
 Grad. ist immer mit einer Kraft verknüpft. In Richtung der stärksten Änderung sind Kräfte am stärksten.
 $grad h(x,y) = \frac{\partial h(x,y)}{\partial x} \cdot \vec{e}_x + \frac{\partial h(x,y)}{\partial y} \cdot \vec{e}_y$

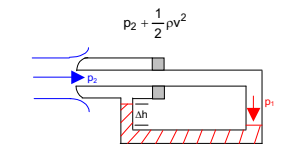
b) **Vektorfelder**: z.B. Strömungsfelder (laminar, turbulent)
 Darstellung: Feldlinien, Richtung ist Bsp. d. phys. Größe ändert sich von Ort zu Ort. Tangente an Feldlinie gibt die Richtung an.
 Dichte d. Feldl. durch eine Kontrollfläche (Linie / Fläche) d. Betrag.
 1. **Strömungsfelder**
 Vektor, haben immer etwas mit fließen zu tun. Feldstärke = (v)r

• **Volumenstrom**: $\dot{V} = dV/dt$
 Gesamer Volumenstrom durch irgend eine Kontrollfläche A:
 $\dot{V} = \int_V \vec{v} \cdot d\vec{A} = \int_A \vec{v} \cdot \vec{n} =$ Einheitsv. in Richt. d. Norm \vec{v}
 (v) r

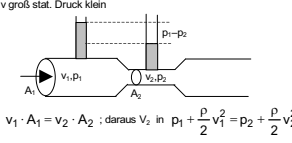
Wenn v schräg zu dA: $dV = v \cdot dA \cdot \cos \alpha$
 • Geschlossene Fläche: z.B. Schachtel \rightarrow Oberflächenintegral
 Wenn keine Quelle (Anfang von Strömungen) in geschl. Fläche A ist
 \Rightarrow alles was reinströmt, kommt wieder heraus $\dot{V} = \oint_A \vec{v} \cdot d\vec{A} = 0$

Wenn Quelle der Stärke Q in A ist:
 $\dot{V} = \int_V \vec{v} \cdot d\vec{A} = Q$
 • **Kontinuitätsgleichung** (Erhalt des Volumenstroms): $v_1 A_1 = v_2 A_2$
 • **Laminare Strömung** (Kräftefrei \rightarrow keine Besch.)
 Geschwindigkeit \vec{v} (Vektorfeld) ist mit Druckfeld p (Skalarfeld) verknüpft. $\vec{v} = -\sigma \cdot grad p$ (σ = Leitfähigkeit, p = Druck).
 \rightarrow der grad eines skalen Feldes ergibt ein Vektorfeld + **Reibungsfreie Strömung** (Strömung ohne Quelle)

Bernoulli-Gl. $P + \rho \cdot g \cdot h + \rho \cdot v^2 / 2 = \text{const}$
 Gesamtdruck = stat. Druck + Staudruck + konst
 Beim stat. Druck muß überhaupt nicht strömen. **Staudruck**, sobald etwas strömt. Wenn v groß, wird stat. Druck klein und umgekehrt.
Prandtl-Staunrohr:
 $p_2 + \frac{1}{2} \rho v^2 = p_1$
 $v = \sqrt{\frac{2(p_1 - p_2)}{\rho}}$
Stömungsgeschw.
 $p_1 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v^2$
 $v = \sqrt{\frac{2(p_1 - p_2)}{\rho}}$
 $p_1 - p_2 = P_L = \rho \cdot g \cdot \Delta h$
Venturi-Rohr: (Differenz 2er stat. Drücke, um v zu messen)
 v groß stat. Druck klein



Toricelli:
 $p_1 + \rho \cdot g \cdot h + \frac{1}{2} \rho v_1^2 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2$
 $(p_1 - p_2) = \frac{1}{2} \rho \cdot v^2 \cdot \left[\left(\frac{A_1}{A_2}\right)^2 - 1 \right]$



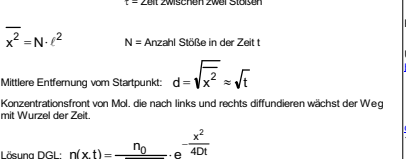
Luftdruck:
 $p_L + \rho \cdot g \cdot h + \frac{1}{2} \rho v^2 = p_L + \frac{1}{2} \rho v^2$
 bei großem Gefäß $v_1 = 0$
 $v = \sqrt{2gh}$ (freier Fall kein p; g; h, deswegen $v = 0$)

Feuerwehrschlauch:
 $p_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2 = p_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2$
 $\rho_1 v_1 = \rho_2 v_2$
 2. **Temp.felder**: Wärmelitung, kein Massenstrom, nur Wärmeübergang
 Wärmestromdichte: $\vec{q} = -\lambda \cdot \frac{dT}{dx} \cdot \vec{n}$
 $n =$ Vektor der \perp auf Kontrollfläche A steht
 $j_0 = -\lambda \cdot \frac{dT}{dx} \cdot \vec{n}$
Gauß-Satz: $P = \oint_C \vec{j} \cdot d\vec{A}$ mit Quelle P die Wärmestrom j_0 durch geschl. Fläche
 erzeugt, die diese Quelle enthält.
Ebene Wärmequelle: $\rho =$ homogen $\Rightarrow P = j_0 \cdot A$
 $x_2 \int_{x_1} x_2 j_0 dx = -\lambda \cdot \frac{T_2 - T_1}{l} \cdot A$ ($l = W/m^2$, $\lambda = W/Km$, $grad T = K/m$)
 $P_{ges} = \int \vec{j} \cdot d\vec{A} = \int |j| \cdot |dA| = \int |j| \cdot |dA|$
 $P_{ges} = P_{stat} + P_{conv} = |j| \cdot (A + |j| \cdot A)$
 $\Delta W_Q = c_p \cdot m \cdot \Delta T$ abgef. Wärme erniedrig Temp.
 Wärmewiderstand $R = \Delta T / P = (T_{warm} - T_{kalt}) / P$ P = Quelle
 Wärmeübergangskoeffizient $k = \lambda / d$

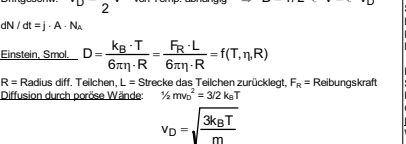
Wärmeleitfähigkeit: $\frac{dT}{dt} = \frac{d^2 T}{p \cdot c \cdot dx^2}$; c = spez. Wärme
 beschreibt zeitliche u. räumliche Änderung einer Temp.störung
 Tempelfähigkeit $= \lambda / (\rho \cdot c)$ [m^2/s]
 λ : Metalle hoch, Gas mittel, Glas niedrig, Flüssig; sehr niedrig
 3. **Diffusion / Konzentrationsfelder**
 $\dot{V} = dV/dt$
 Diffusionsstromdichte: $\vec{j}_D = -n \cdot \vec{v}_D$ (bei freier Diffusion) $j = N/A \cdot t$
 $n =$ Konzentration (Zahl der Teilchen / Vol.), $n = N/V$
 $v_D =$ Driftgeschw. $j_0 = -D \cdot grad n = -D \cdot (dn/dx)$

Feldstärke: $\vec{E} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 \cdot r^2}$ Stärke erkennbar an Dichte Feldl.
 1. Willkürlich Umlaufsin festlegen 2. Ströme festlegen
 3. In jeder Masche ist Summe der Spannungsanstiege Null.
 $U_1 + U_2 + U_3 = U_1 + U_2 + U_3 = 0$
 auch für Pot.feld. anwendbar
 $(\varphi_1 - \varphi_2) + U_2 + U_3 = 0$
 EMK muss wenn \rightarrow

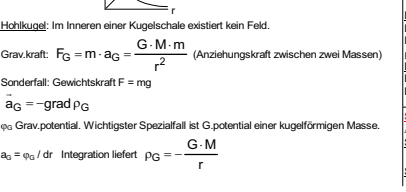
Netzwerke und Ersatzschaltungen
 1. **Widerstände**
 a) Serie: $R_0 = R_1 + R_2$, I = konst., $U = U_1 + U_2$
 b) Parallel: $1/R_0 = 1/R_1 + 1/R_2$, I = $I_1 + I_2$, U = konst.
 2. **Spannungsquellen**
 Jede Spannungsquelle hat einen Innenwiderstand.
 $U_1 = U_0 - I \cdot r_1$, $U_2 = U_0 - I \cdot r_2$
 $U_0 =$ Leerlaufspannung $U_0 =$ Lastspannung.
 $R_L = U_0 / (U_0 - r_1)$, $R_L =$ Lastwiderstand, $R =$ Innenwidr.
 $r_1 = 0 \rightarrow$ Kurzschlussstrom
 $R_L = 0 \rightarrow$ Kurzschlussstrom
 max. Leistung für $R = R_i$
Nennwerten = Daten, mit denen Geräte betrieben werden sollten
Wagenfeld
 1. **Bewegung Lad.** (Ströme im E-Feld \rightarrow B-Feld
 Ströme sind Quellen des B-Feldes. B-Linien sind immer geschloss. Es gibt keine mag. Monopole.
 2. **Plattenladung**:
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\pi\epsilon_0 \cdot l \cdot r}$ l = Länge Draht
 c) **Plattenladung**:
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\epsilon_0 \cdot A}$ \Rightarrow unabhängig von r oder Weg
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\epsilon_0 \cdot A}$ = homogen, d.h. in jedem Raumpunkt gleich
 3. **Plattenkondensator**:
 $A_C = A_{Deck}$ dort wo Feldlinien senkrecht hindurchgehen
 Innen kein Feld, wegen Kompensation
 Innen aber doppeltes
 $E = \frac{Q}{\epsilon_0 \cdot A}$
 Spannung: $U = \Delta\varphi = E \cdot d$
 Ladung: $Q = C \cdot U$ (gilt nur für einen Kond. an Spann.quelle U)
 Kapazität: $C = (\epsilon_0 \cdot A) / d$
 Kraft zwischen zwei Platten: $F = (C \cdot U^2) / 2d$
 Parallel: $C_1 = C_2 + C_3$; $Q_1 = Q_2 = Q_3$; $U_1 = U_2 = U_3$
 Serie: $1/C_0 = 1/C_1 + 1/C_2 + 1/C_3$; $Q_1 = Q_2 = Q_3$; $U_1 + U_2 + U_3 = U_0$
 Kugelkondensator:
 $B = \mu_0 \cdot I / (2 \cdot l)$ l = Länge, r unabhängig \Rightarrow homogen
 $C = Q / \Delta\varphi = Q / (\varphi_R - \varphi_A) = 4\pi\epsilon_0 \cdot r_1 r_2 / (r_2 - r_1)$
Erläuterung im elektr. Feld beim Laden eines Kond.
 $W = \frac{1}{2} C U^2 = \frac{1}{2} Q^2 / C = \frac{1}{2} Q \cdot U$



Gravitation:
 Isolatoren: Nichtleitende Materialien
 Material hat noch versch. elektr. auf die das C-Feld wirkt, und diese verschleht (Polarisation). Dadurch entsteht ein Polarisationsfeld. Pot. schwächt das C-Feld, Schwächung ist Maß spezifisch.
 $E = \frac{Q}{\epsilon_0 \cdot A}$ $\epsilon =$ Dielektrizitätskonst. $C = \frac{\epsilon_0 \cdot \epsilon \cdot A}{d}$
 Merke: Felder, Pot. in Materialien wird ϵ_0 ersetzt durch ϵ
 Durch Polarisierung Entstehung von **Dipolen** (= verschobene Ladungsschwerpunkte die gleich groß sind)
Dipolmoment:
 Das Dipolmoment ist ein Vektor der von der neg. zur pos. Ldg. zeigt. Es gibt permanente Kräfte da l parallel B so $F_D = 0$
 $|\vec{M}| = l \cdot A$ A = Fläche die von Ringstrom eingeschlossen wird
 $I =$ Strom, Richt. Finger um Ringstrom in Richt. Daumen Ladungsschwerpunkte die gleich groß sind



Induktivitäten:
 Induktion: Erzeugung von Dipolen
 Anwendung falls R klein (I groß)
Indirekte Messung von R und P.
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R klein (I groß)
 $U_1 = U_0 \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2}$
 $I = \frac{U_1}{R_1}$
 $P = U_1 \cdot I = \frac{U_1^2}{R_1}$
 $U_2 = U_0 - U_1 = U_0 \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$
 $I = \frac{U_2}{R_2}$
 $P = U_2 \cdot I = \frac{U_2^2}{R_2}$
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R groß (I klein)
 $I = \frac{U_0}{R_1 + R_2}$
 $U_1 = I \cdot R_1 = \frac{U_0 \cdot R_1}{R_1 + R_2}$
 $U_2 = I \cdot R_2 = \frac{U_0 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R groß (I klein)
 $I = \frac{U_0}{R_1 + R_2}$
 $U_1 = I \cdot R_1 = \frac{U_0 \cdot R_1}{R_1 + R_2}$
 $U_2 = I \cdot R_2 = \frac{U_0 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$

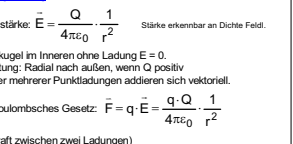


Potenelle Grav.energie: Werden im G.feld gegen die G.kraft größere Wege zurückgelegt, gilt:
 $E_{pot}(r) = -G \cdot m \cdot M \cdot E \left(\frac{1}{R_E} - \frac{1}{r} \right)$
 Energie die gewonnen wird, wenn m von ∞ nach r gebracht wird.
 $E_{pot}(r) = m \cdot g_C \cdot r = \frac{m \cdot M \cdot G}{r}$ \Rightarrow E unabh. vom Weg
 3. **Kepler-Gesetz**:
 $\frac{T^2}{T_2} = \frac{r^3}{r_2^3} = \frac{C \cdot r^3}{C \cdot r_2^3}$
 $G = 6,9 \cdot 10^{-11} \text{ Nm}^2 / \text{kg}^2$
Elektrisches Feld
 Elektr. Fluß: $\Phi = \oint \vec{E} \cdot d\vec{A} = \frac{Q}{\epsilon_0}$

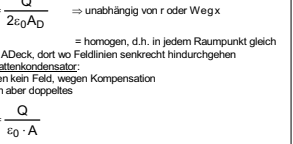
spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$

Elektr. Fluß: $\Phi = \oint \vec{E} \cdot d\vec{A} = \frac{Q}{\epsilon_0}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$

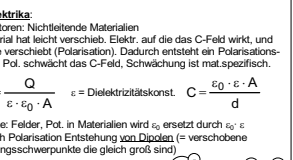
Elektrisches Potential: $\vec{E} = -grad p_E = -d\phi / dr$
 Neg. Ldg: Senken, Feldlinien enden
 Pos. Ldg: Quellen, Feldlinien entspringen
 Feldlin. von pos. \rightarrow neg.
 Spannung: $U = \Delta\varphi$
 $\epsilon_0 = 8,9 \cdot 10^{-12} \text{ C/Vm} =$ Influenzkonst.
Felder, Potentiale von wichtigen Ladungsverteilungen
 a) **Kugelladung**:
 Feldstärke: $\vec{E} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 \cdot r^2}$ Stärke erkennbar an Dichte Feldl.
 1. Willkürlich Umlaufsin festlegen 2. Ströme festlegen
 3. In jeder Masche ist Summe der Spannungsanstiege Null.
 $U_1 + U_2 + U_3 = U_1 + U_2 + U_3 = 0$
 auch für Pot.feld. anwendbar
 $(\varphi_1 - \varphi_2) + U_2 + U_3 = 0$
 EMK muss wenn \rightarrow



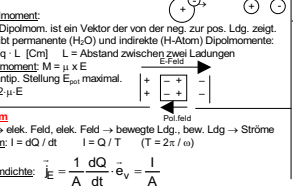
Netzwerke und Ersatzschaltungen
 1. **Widerstände**
 a) Serie: $R_0 = R_1 + R_2$, I = konst., $U = U_1 + U_2$
 b) Parallel: $1/R_0 = 1/R_1 + 1/R_2$, I = $I_1 + I_2$, U = konst.
 2. **Spannungsquellen**
 Jede Spannungsquelle hat einen Innenwiderstand.
 $U_1 = U_0 - I \cdot r_1$, $U_2 = U_0 - I \cdot r_2$
 $U_0 =$ Leerlaufspannung $U_0 =$ Lastspannung.
 $R_L = U_0 / (U_0 - r_1)$, $R_L =$ Lastwiderstand, $R =$ Innenwidr.
 $r_1 = 0 \rightarrow$ Kurzschlussstrom
 $R_L = 0 \rightarrow$ Kurzschlussstrom
 max. Leistung für $R = R_i$
Nennwerten = Daten, mit denen Geräte betrieben werden sollten
Wagenfeld
 1. **Bewegung Lad.** (Ströme im E-Feld \rightarrow B-Feld
 Ströme sind Quellen des B-Feldes. B-Linien sind immer geschloss. Es gibt keine mag. Monopole.
 2. **Plattenladung**:
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\pi\epsilon_0 \cdot l \cdot r}$ l = Länge Draht
 c) **Plattenladung**:
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\epsilon_0 \cdot A}$ \Rightarrow unabhängig von r oder Weg
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\epsilon_0 \cdot A}$ = homogen, d.h. in jedem Raumpunkt gleich
 3. **Plattenkondensator**:
 $A_C = A_{Deck}$ dort wo Feldlinien senkrecht hindurchgehen
 Innen kein Feld, wegen Kompensation
 Innen aber doppeltes
 $E = \frac{Q}{\epsilon_0 \cdot A}$
 Spannung: $U = \Delta\varphi = E \cdot d$
 Ladung: $Q = C \cdot U$ (gilt nur für einen Kond. an Spann.quelle U)
 Kapazität: $C = (\epsilon_0 \cdot A) / d$
 Kraft zwischen zwei Platten: $F = (C \cdot U^2) / 2d$
 Parallel: $C_1 = C_2 + C_3$; $Q_1 = Q_2 = Q_3$; $U_1 = U_2 = U_3$
 Serie: $1/C_0 = 1/C_1 + 1/C_2 + 1/C_3$; $Q_1 = Q_2 = Q_3$; $U_1 + U_2 + U_3 = U_0$
 Kugelkondensator:
 $B = \mu_0 \cdot I / (2 \cdot l)$ l = Länge, r unabhängig \Rightarrow homogen
 $C = Q / \Delta\varphi = Q / (\varphi_R - \varphi_A) = 4\pi\epsilon_0 \cdot r_1 r_2 / (r_2 - r_1)$
Erläuterung im elektr. Feld beim Laden eines Kond.
 $W = \frac{1}{2} C U^2 = \frac{1}{2} Q^2 / C = \frac{1}{2} Q \cdot U$



Gravitation:
 Isolatoren: Nichtleitende Materialien
 Material hat noch versch. elektr. auf die das C-Feld wirkt, und diese verschleht (Polarisation). Dadurch entsteht ein Polarisationsfeld. Pot. schwächt das C-Feld, Schwächung ist Maß spezifisch.
 $E = \frac{Q}{\epsilon_0 \cdot A}$ $\epsilon =$ Dielektrizitätskonst. $C = \frac{\epsilon_0 \cdot \epsilon \cdot A}{d}$
 Merke: Felder, Pot. in Materialien wird ϵ_0 ersetzt durch ϵ
 Durch Polarisierung Entstehung von **Dipolen** (= verschobene Ladungsschwerpunkte die gleich groß sind)
Dipolmoment:
 Das Dipolmoment ist ein Vektor der von der neg. zur pos. Ldg. zeigt. Es gibt permanente Kräfte da l parallel B so $F_D = 0$
 $|\vec{M}| = l \cdot A$ A = Fläche die von Ringstrom eingeschlossen wird
 $I =$ Strom, Richt. Finger um Ringstrom in Richt. Daumen Ladungsschwerpunkte die gleich groß sind



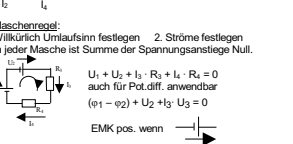
Induktivitäten:
 Induktion: Erzeugung von Dipolen
 Anwendung falls R klein (I groß)
Indirekte Messung von R und P.
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R klein (I groß)
 $U_1 = U_0 \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2}$
 $I = \frac{U_1}{R_1}$
 $P = U_1 \cdot I = \frac{U_1^2}{R_1}$
 $U_2 = U_0 - U_1 = U_0 \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$
 $I = \frac{U_2}{R_2}$
 $P = U_2 \cdot I = \frac{U_2^2}{R_2}$
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R klein (I groß)
 $I = \frac{U_0}{R_1 + R_2}$
 $U_1 = I \cdot R_1 = \frac{U_0 \cdot R_1}{R_1 + R_2}$
 $U_2 = I \cdot R_2 = \frac{U_0 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$



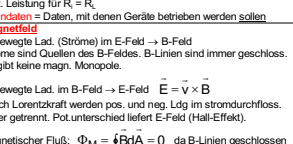
$\epsilon_0 =$ Einheitsvektor in Richtung des Ladungstransportes
 $\vec{j} = \sigma_0 \cdot grad \varphi_0$ $\epsilon =$ Leitfähigkeit
 $\vec{j} = \sigma_0 \cdot \vec{E}$ (Ohmsches Gesetz)
 $\vec{j} = n \cdot v_D = n \cdot q \cdot \vec{v}_D$
 $\vec{j} = n \cdot v \cdot \vec{A}$
Beweglichkeit: $\mu = \frac{\sigma_0}{n \cdot q}$ [m^2 / Vs] (ist Eigenschaft d. Ldg.träger)
Driftgeschw.: $\vec{v}_D = \mu \cdot \vec{E}$
 $\sigma = n \cdot q \cdot \mu$
 (Eigenschaft d. Materials)
 $n =$ Anzahl pos. Ldg. q = Ldg pos. Ldg. $\mu =$ Bew. pos. Ldg.
Flutgeschw.: $\frac{1}{2} m v^2 = (G \cdot M_E \cdot m) / R_E \Rightarrow v_E = 2gR_E$
Lad.transport in homogenen Feldern: z.B. Draht
 Ohmsches Gesetz: $U = I \cdot R$

Widerstand $R = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$

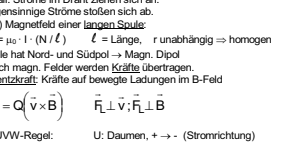
Elektr. Fluß: $\Phi = \oint \vec{E} \cdot d\vec{A} = \frac{Q}{\epsilon_0}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$
 spez. Widerstand: $\rho = \frac{l}{A \cdot \sigma}$
 Spez. Leitwert: $\sigma = \frac{l}{A \cdot R}$



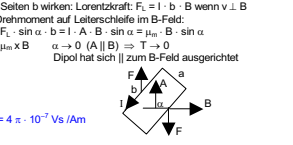
Netzwerke und Ersatzschaltungen
 1. **Widerstände**
 a) Serie: $R_0 = R_1 + R_2$, I = konst., $U = U_1 + U_2$
 b) Parallel: $1/R_0 = 1/R_1 + 1/R_2$, I = $I_1 + I_2$, U = konst.
 2. **Spannungsquellen**
 Jede Spannungsquelle hat einen Innenwiderstand.
 $U_1 = U_0 - I \cdot r_1$, $U_2 = U_0 - I \cdot r_2$
 $U_0 =$ Leerlaufspannung $U_0 =$ Lastspannung.
 $R_L = U_0 / (U_0 - r_1)$, $R_L =$ Lastwiderstand, $R =$ Innenwidr.
 $r_1 = 0 \rightarrow$ Kurzschlussstrom
 $R_L = 0 \rightarrow$ Kurzschlussstrom
 max. Leistung für $R = R_i$
Nennwerten = Daten, mit denen Geräte betrieben werden sollten
Wagenfeld
 1. **Bewegung Lad.** (Ströme im E-Feld \rightarrow B-Feld
 Ströme sind Quellen des B-Feldes. B-Linien sind immer geschloss. Es gibt keine mag. Monopole.
 2. **Plattenladung**:
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\pi\epsilon_0 \cdot l \cdot r}$ l = Länge Draht
 c) **Plattenladung**:
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\epsilon_0 \cdot A}$ \Rightarrow unabhängig von r oder Weg
 $\vec{E} = \frac{Q}{2\epsilon_0 \cdot A}$ = homogen, d.h. in jedem Raumpunkt gleich
 3. **Plattenkondensator**:
 $A_C = A_{Deck}$ dort wo Feldlinien senkrecht hindurchgehen
 Innen kein Feld, wegen Kompensation
 Innen aber doppeltes
 $E = \frac{Q}{\epsilon_0 \cdot A}$
 Spannung: $U = \Delta\varphi = E \cdot d$
 Ladung: $Q = C \cdot U$ (gilt nur für einen Kond. an Spann.quelle U)
 Kapazität: $C = (\epsilon_0 \cdot A) / d$
 Kraft zwischen zwei Platten: $F = (C \cdot U^2) / 2d$
 Parallel: $C_1 = C_2 + C_3$; $Q_1 = Q_2 = Q_3$; $U_1 = U_2 = U_3$
 Serie: $1/C_0 = 1/C_1 + 1/C_2 + 1/C_3$; $Q_1 = Q_2 = Q_3$; $U_1 + U_2 + U_3 = U_0$
 Kugelkondensator:
 $B = \mu_0 \cdot I / (2 \cdot l)$ l = Länge, r unabhängig \Rightarrow homogen
 $C = Q / \Delta\varphi = Q / (\varphi_R - \varphi_A) = 4\pi\epsilon_0 \cdot r_1 r_2 / (r_2 - r_1)$
Erläuterung im elektr. Feld beim Laden eines Kond.
 $W = \frac{1}{2} C U^2 = \frac{1}{2} Q^2 / C = \frac{1}{2} Q \cdot U$



Gravitation:
 Isolatoren: Nichtleitende Materialien
 Material hat noch versch. elektr. auf die das C-Feld wirkt, und diese verschleht (Polarisation). Dadurch entsteht ein Polarisationsfeld. Pot. schwächt das C-Feld, Schwächung ist Maß spezifisch.
 $E = \frac{Q}{\epsilon_0 \cdot A}$ $\epsilon =$ Dielektrizitätskonst. $C = \frac{\epsilon_0 \cdot \epsilon \cdot A}{d}$
 Merke: Felder, Pot. in Materialien wird ϵ_0 ersetzt durch ϵ
 Durch Polarisierung Entstehung von **Dipolen** (= verschobene Ladungsschwerpunkte die gleich groß sind)
Dipolmoment:
 Das Dipolmoment ist ein Vektor der von der neg. zur pos. Ldg. zeigt. Es gibt permanente Kräfte da l parallel B so $F_D = 0$
 $|\vec{M}| = l \cdot A$ A = Fläche die von Ringstrom eingeschlossen wird
 $I =$ Strom, Richt. Finger um Ringstrom in Richt. Daumen Ladungsschwerpunkte die gleich groß sind



Induktivitäten:
 Induktion: Erzeugung von Dipolen
 Anwendung falls R klein (I groß)
Indirekte Messung von R und P.
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R klein (I groß)
 $U_1 = U_0 \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2}$
 $I = \frac{U_1}{R_1}$
 $P = U_1 \cdot I = \frac{U_1^2}{R_1}$
 $U_2 = U_0 - U_1 = U_0 \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$
 $I = \frac{U_2}{R_2}$
 $P = U_2 \cdot I = \frac{U_2^2}{R_2}$
 Spannungsteiler (Strommessschaltung)
 Anwendung falls R klein (I groß)
 $I = \frac{U_0}{R_1 + R_2}$
 $U_1 = I \cdot R_1 = \frac{U_0 \cdot R_1}{R_1 + R_2}$
 $U_2 = I \cdot R_2 = \frac{U_0 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$



Alle magnet. Erscheinungen sind Ringströme der Elektronen.
Ferrama: Schon bei schwachen Magnetfeldern läßt sich ein hoher Grad an Ausrichtung der atomaren mag. Momente erreichen.
Para: Die Atome haben permanente mag. Momente die untereinander nur sehr schwach wirken. Ohne äußeres Feld sind sie zufällig in alle Richtungen verteilt. Mit äußeren Feld zeigen sie eine gewisse Tendenz sich auszurichten.
Dia: Atome haben kein mag. Dipolmoment.
 Spule ohne F_0 Kern: B_0 ; mit F_0 Kern: $B = B_0 + \mu \cdot F_0$
Ferrama: $\mu \gg 1$; **para**: $\mu \approx 1$; **dia**: $\mu < 1$

Nur eine Änderung des Flusses erzeugt eine Induktionsspannung, kann erzeugt werden durch Änderung der wirksamen Fläche
 magn. Fluidität
 $U_{ind} = N \cdot B \cdot \frac{dA}{dt}$ $U_{ind} = N \cdot A \cdot \frac{dB}{dt}$
 Bsp. für mag. Feldstärke ist Magnet in Spule schieben. Aber Spule ist an gekl. Spann.quelle angeschlossen. \rightarrow Kein Fließen von Strom. Aufgrund der Änderung des Spulenfeldes wegen des Magnetfeldes wird Span. induziert (keine Selbstinduktion).
Substruktion: Wenn R an Spule angeschlossen ist und der Magnet in der Spule dauernd bewegt wird (dauernde Änderung B) fließ