

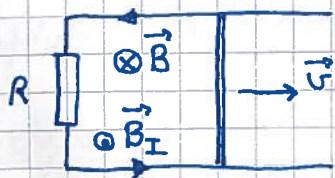
Lenz' lov [YF 29.3; LHL 24.1]

105

Indusert strøm I får retning slik at tilhørende indust magnetfelt \vec{B}_I og fluks $\Phi_I = \vec{B}_I \cdot \vec{A}$ motvirker den påtvungne endringen $\Delta\Phi$.

"Naturen motsetter seg endringer!"

Eks:



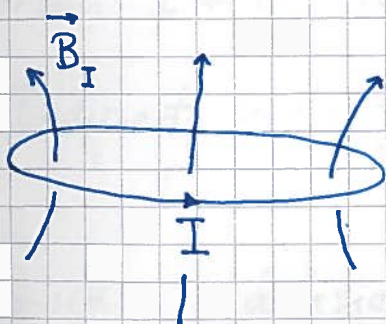
Påtvungen endring: Økt ^{omsluttet} magn. fluks inn i planet.

"Naturens respons": Strøm I mot klokka. Gir omsl. fluks $\Phi_I = \int \vec{B}_I \cdot d\vec{A}$ ut av planet.

Dvs: Endringen motvirkes.

Induktans [YF 30.2; LHL 25.1]

Selvinduktans:



Biot-Savarts lov $\Rightarrow \vec{B}_I$ prop. med I

\Rightarrow Omsluttet fluks

$$\Phi = \int \vec{B}_I \cdot d\vec{A}$$

også prop. med I

Strømskøyfas (selv-) induktans:

$$L = \Phi / I$$

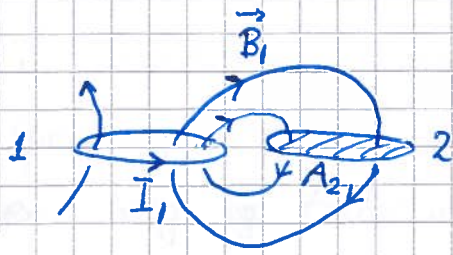
$$[L] = \frac{I \cdot m^2}{A} = H \text{ (henry)}$$

Eks: Bestem L for spole med 400 viklinger, $l = 6 \text{ cm}$, $A = 9 \text{ cm}^2$ og kjerne med $\mu_r = 500$.

Løsn: $B = \mu n I = \mu_r \mu_0 (N/l) I \Rightarrow \Phi = NBA = N^2 \mu_r \mu_0 A I / l$

$$\Rightarrow L = N^2 \mu_r \mu_0 A / l = 400^2 \cdot 500 \cdot 4\pi \cdot 10^{-7} \cdot 9 \cdot 10^{-4} / 6 \cdot 10^{-2} = \underline{1.5 H}$$

Gjensidig induktans:



En strøm I_1 i sløyfe 1 gir en fluks $\Phi_2 = \int_{A_2} \vec{B}_1 \cdot d\vec{A}_2$ omsluttet av sløyfe 2.

Siden B_1 er prop. med I_1 , blir også Φ_2 prop. med I_1 : $\Phi_2 = M_{21} I_1$

Tilsvarende: En strøm I_2 i sløyfe 2, gir felt \vec{B}_2 , og dermed fluks $\Phi_1 = \int_{A_1} \vec{B}_2 \cdot d\vec{A}_1$ omsluttet av sløyfe 1, prop. med I_2 :

$\Phi_1 = M_{12} I_2$. "Lett å vise" at $M_{21} = M_{12} = M$, som kalles sløyfenes gjensidige induktans, med enhet $[M] = H$ (som for L).

(Selv-) Induksjon:

Dersom $\dot{I} \neq 0$, blir også $\dot{\Phi} \neq 0$

\Rightarrow Indusert (mot-)spenning $V = -\dot{\Phi} = -L\dot{I}$

Gjensidig induksjon:

$\dot{I}_1 \neq 0 \Rightarrow V_2 = -\dot{\Phi}_2 = -M\dot{I}_1$

ent. $\dot{I}_2 \neq 0 \Rightarrow V_1 = -\dot{\Phi}_1 = -M\dot{I}_2$

Spole som kretselement: $V = -L dI/dt$

Retning på V fra Lenz' lov:

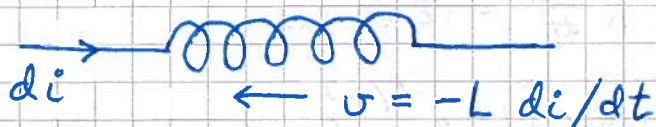


Energi i \vec{B} -feltet

[YF 30.3 ; LHL 25.3]

(107)

Vi regner ut arbeidet som må gjøres mot den induerte spenningen for å øke strømmen fra $i=0$ til $i=I$ i en lang og tettviklet spole:



Energi påkrevd for å øke strømmen fra i til $i+di$:

$$dU = P \cdot dt = -v i dt = L \frac{di}{dt} \cdot i dt = L \cdot i \cdot di$$

For å øke fra $i=0$ til $i=I$:

$$U = \int dU = \int_0^I L i di = \underline{\underline{\frac{1}{2} L I^2}}$$

Med N viklinger på lengde l , tverrsnitt A :

$$B = \mu_0 n I = \mu_0 \frac{N}{l} I \quad \Rightarrow \quad I = B / (\mu_0 N/l)$$

$$\Phi = N A B = L I$$

$$\Rightarrow U = \frac{1}{2} \cdot L I \cdot I = \frac{1}{2} \cdot N A B \cdot \frac{B l}{\mu_0 N} = \frac{1}{2 \mu_0} B^2 \cdot A l$$

der $A l =$ volum i spolen, der $B \neq 0$

$$\Rightarrow \text{Energi pr volumenhett i magnetfelt: } u_B = \frac{1}{2 \mu_0} B^2$$

\Rightarrow Total energitetthet i elektromagnetisk felt:

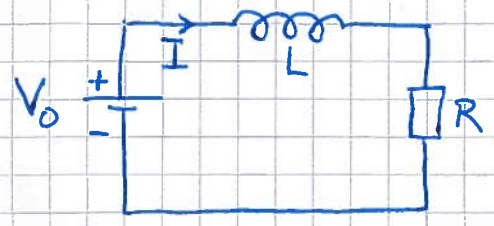
$$u = u_E + u_B = \frac{1}{2} \epsilon_0 E^2 + \frac{1}{2 \mu_0} B^2$$

Kretser og anvendelser ; DC og AC

[YF 30.4+5+6 ; LHL 25.2, 27.1+2+3+5]

① RL-krets (DC)

Kobler til V_0 ved $t=0$: ($I(0)=0$)

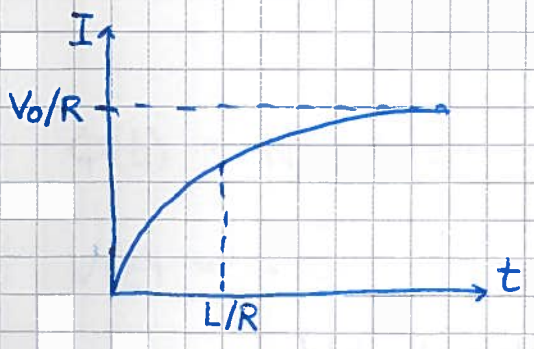


$$K2 \Rightarrow V_0 - L \frac{dI}{dt} - RI = 0$$

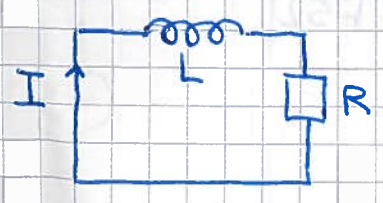
Dus: Samme lign. for I som for Q i RC-kretsen (se s. 87)

$$\Rightarrow I(t) = \frac{V_0}{R} (1 - e^{-t/\tau})$$

med $\tau = L/R =$ RL-kretsens tidskonstant

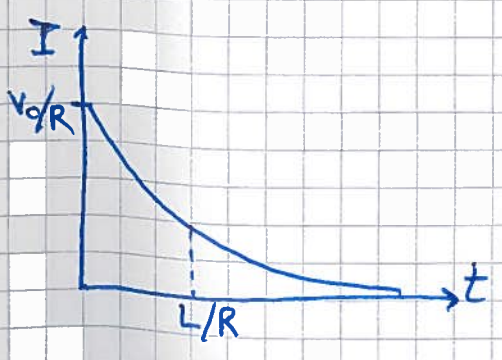


Kobler ut V_0 ved "nytt $t=0$ " : ($I(0) = V_0/R$)

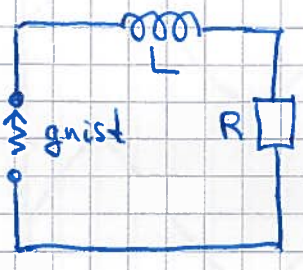


$$K2 \Rightarrow -L \frac{dI}{dt} - RI = 0$$

$$\Rightarrow I(t) = \frac{V_0}{R} e^{-t/\tau} ; \tau = L/R$$



Forklarer gnist når støpselet dras ut av stikk-kontakten :




Strømmen bringes raskt fra V_0/R til null $\Rightarrow |dI/dt|$ blir stor \Rightarrow stor induert spenning og overslag /gnist!

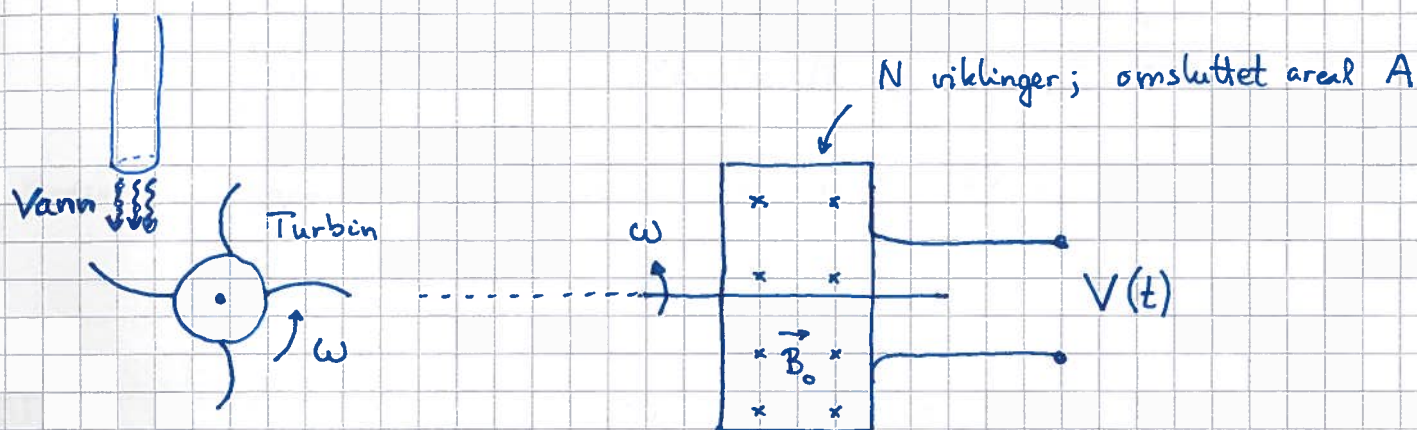
AC spenningskilde

(AC = alternating current
= vekselstrøm)

Krettsymbol:

 $V(t) = V_0 \cos \omega t$; frekvens $f = \frac{\omega}{2\pi}$ (Norge/Europa: 50 Hz)
(USA: 60 Hz)

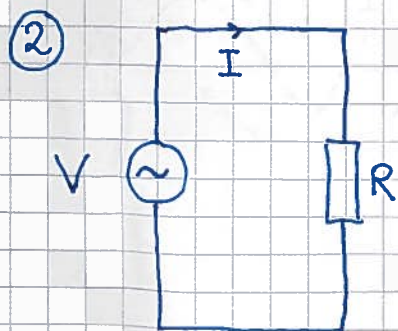
Prinsipp for AC-generator:



$$\Phi(t) = NB_0 A \cos \omega t$$

$$V(t) = -\dot{\Phi} = V_0 \sin \omega t ; \quad V_0 = NB_0 A \omega$$

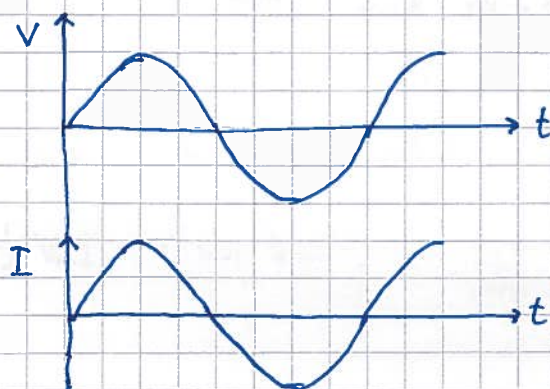
(amplituden)



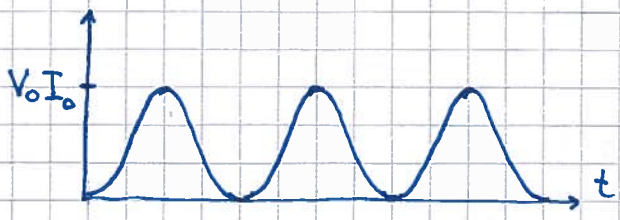
$$K2: V_0 \sin \omega t - RI = 0$$

$$\Rightarrow I(t) = \frac{V_0}{R} \sin \omega t = I_0 \sin \omega t$$

$\Rightarrow V(t)$ og $I(t)$ i fase:



Effekttap: $P(t) = V(t) \cdot I(t) = V_0 I_0 \sin^2 \omega t$



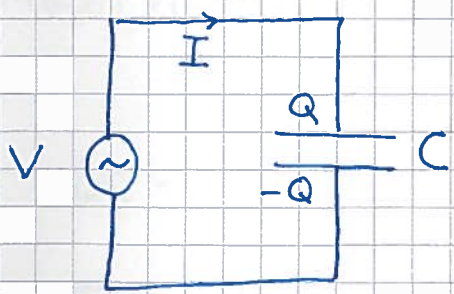
Midlere effekttap: $\langle P \rangle = V_0 I_0 \langle \sin^2 \omega t \rangle = \frac{1}{2} V_0 I_0$

Effektivverdier (evt rms-verdier; "root mean square"):

$\langle P \rangle = V_{rms} \cdot I_{rms} \Rightarrow V_{rms} = \frac{V_0}{\sqrt{2}}, I_{rms} = \frac{I_0}{\sqrt{2}}$

Kontakten i veggen: $V_{rms} \approx 230 V \Rightarrow V_0 \approx 325 V$

③

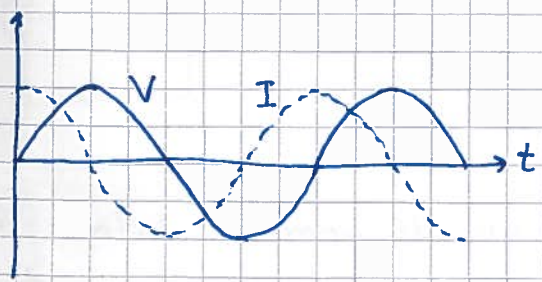


K2: $V_0 \sin \omega t - \frac{Q}{C} = 0$

$\Rightarrow Q = V_0 C \sin \omega t$

$\Rightarrow I(t) = V_0 \omega C \cos \omega t$

$= V_0 \omega C \sin(\omega t + \pi/2)$



- Faseforskjell $\pi/2$ mellom $V(t)$ og $I(t)$

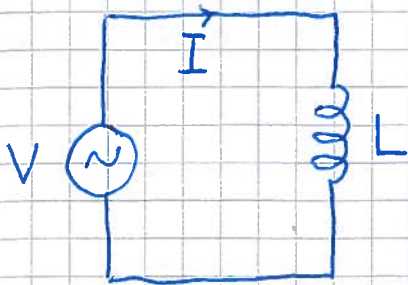
- Strøamplituden, $I_0(\omega) = V_0 \omega C$

øker med økende frekvens

• Midlere effekttap: $\langle P \rangle = V_0 I_0 \cdot \langle \sin \omega t \cdot \cos \omega t \rangle$

$= \frac{1}{2} V_0 I_0 \cdot \langle \sin 2\omega t \rangle = \underline{\underline{0}}$

④



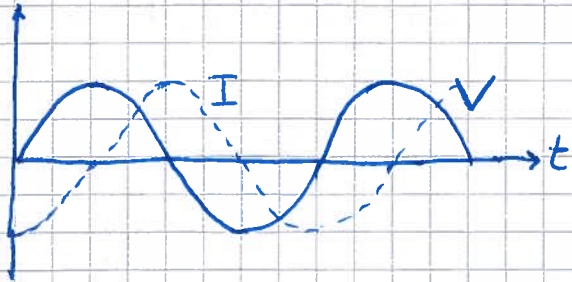
$$K2: V_0 \sin \omega t - L \dot{I} = 0$$

③

$$\Rightarrow \dot{I} = \frac{V_0}{L} \sin \omega t$$

$$\Rightarrow I(t) = -\frac{V_0}{\omega L} \cos \omega t$$

$$= \frac{V_0}{\omega L} \sin \left(\omega t - \frac{\pi}{2} \right)$$

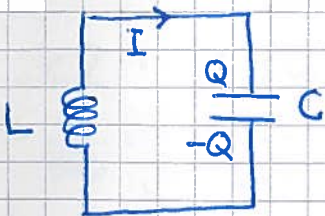


- Faseforskjell $(\rightarrow \frac{\pi}{2})$ mellom $V(t)$ og $I(t)$

- Strøamplitude, $I_0(\omega) = V_0 / \omega L$
avtar med økende frekvens

• Midlere effekttap $\langle P \rangle \sim \langle \sin \omega t \cos \omega t \rangle = 0$

⑤ LC-krets



Anta $Q(0) = Q_0$

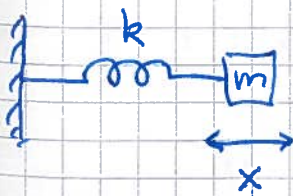
$$K2: -L \dot{I} - Q/C = 0$$

$$I = \dot{Q} \Rightarrow \ddot{Q} + \frac{1}{LC} Q = 0$$

Dvs: enkel harmonisk oscillator!

Løsning: $Q(t) = Q_0 \cos \omega_0 t$; $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$

Analogi: mekanisk oscillator



$$\ddot{x} + \frac{k}{m} x = 0 ; \omega_0 = \sqrt{\frac{k}{m}}$$

Analoge størrelser: $Q \leftrightarrow x$, $I \leftrightarrow \dot{x}$, $L \leftrightarrow m$, $C \leftrightarrow \frac{1}{k}$ (112)

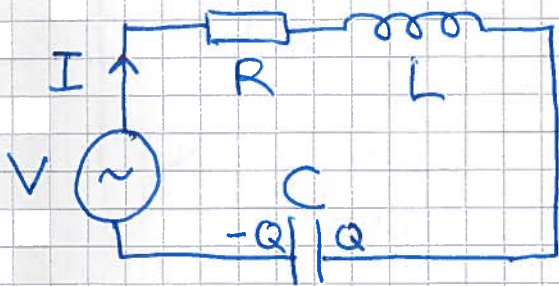
$$K = \frac{1}{2} m \dot{x}^2 \leftrightarrow \frac{1}{2} L I^2 = \text{energi i } \vec{B}\text{-felt i spolen}$$

$$U = \frac{1}{2} k x^2 \leftrightarrow \frac{Q^2}{2C} = \text{---} \vec{E}\text{-felt i kondensatoren}$$

Konservativt system, uten dissipasjon av energi ($R=0$):

$$\frac{Q^2}{2C} + \frac{1}{2} L I^2 = \frac{Q_0^2}{2C} \cos^2 \omega_0 t + \frac{1}{2} L Q_0^2 \omega_0^2 \sin^2 \omega_0 t = \frac{Q_0^2}{2C} = \text{konst.}$$

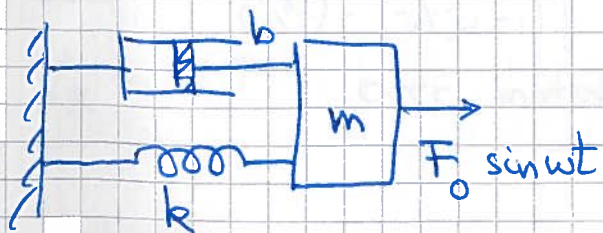
⑥ RLC resonanskrets



$$KZ: V_0 \sin \omega t - R I - L \dot{I} - \frac{Q}{C} = 0$$

$$\Rightarrow L \ddot{Q} + R \dot{Q} + \frac{1}{C} Q = V_0 \sin \omega t$$

Mekanisk analogi:



$$N2: m \ddot{x} + b \dot{x} + kx = F_0 \sin \omega t$$

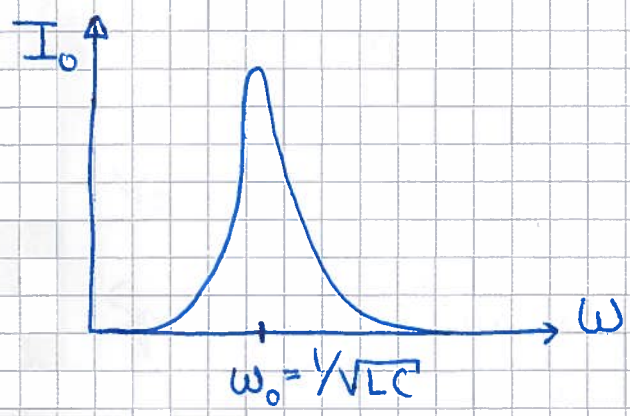
$$\text{dvs: } b \leftrightarrow R; F_0 \leftrightarrow V_0$$

⇒ Vi får resonans i RLC-kretsen når $\omega \approx \omega_0 = 1/\sqrt{LC}$. Alle sammenhenger fra det mekaniske systemet kan "oversettes" direkte:

$$Q(t) = Q_0(\omega) \sin(\omega t + \varphi) ; Q_0(\omega) = \frac{V_0/L}{\sqrt{(\omega^2 - \omega_0^2)^2 + (2\gamma\omega)^2}}$$

der $2\gamma = R/L$.

Dette gir: $I(t) = \omega Q_0(\omega) \cos(\omega t + \varphi)$
 $= I_0(\omega) \cos(\omega t + \varphi)$



Halvverdbredde: $\Delta\omega = 2\gamma = R/L$

Kvalitetsfaktor: $\omega_0/\Delta\omega (= f_0/\Delta f) = \sqrt{LC}/R$

Måler $I_0(\omega)$ enkelt ved å måle spenningen

$V_R = RI$ over motstanden (med voltmeter).

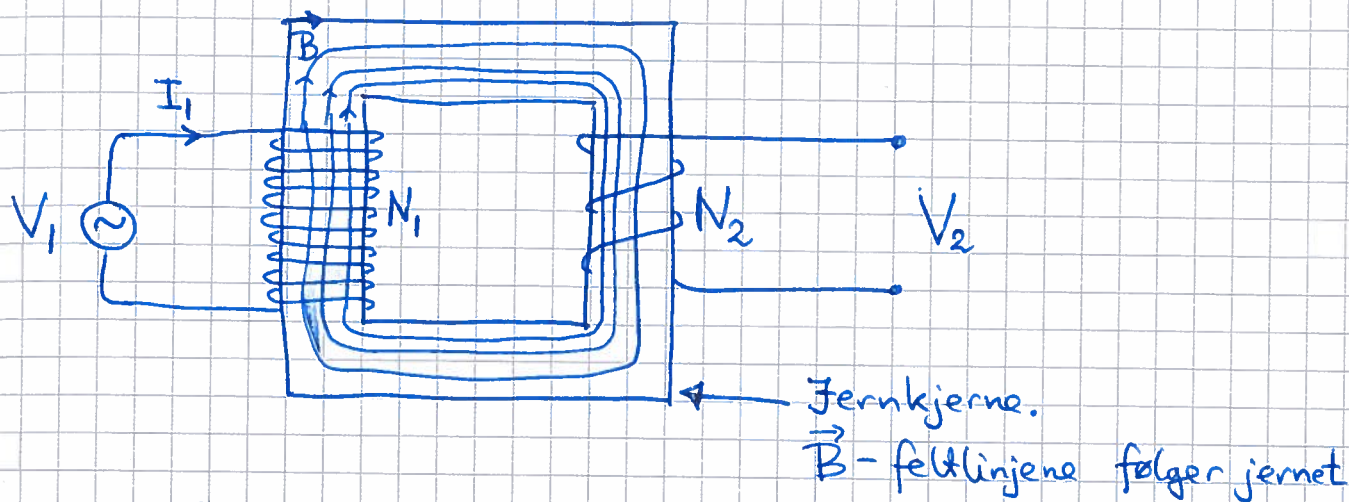
I forbindelse med AC-kretser kalles forholdet mellom V_0 og I_0 for impedans: $Z(\omega) = V_0/I_0(\omega)$, en generalisert motstand, med enhet Ω .

⇒ $Z_R = R$, $Z_C = 1/\omega C$, $Z_L = \omega L$; og for RLC-resonanskretsen er

$$Z = \omega L \cdot \sqrt{(1 - \omega_0^2/\omega^2)^2 + (2\gamma/\omega)^2}$$

⑦ Transformator

114



$$V_1 = \dot{\Phi}_1 = L_1 \dot{I}_1 \quad ; \quad L_1 \sim N_1^2$$
$$V_2 = \dot{\Phi}_2 = M \dot{I}_1 \quad ; \quad M \sim N_1 N_2$$

$$\Rightarrow V_2 / V_1 = M / L_1 = N_1 N_2 / N_1^2 = N_2 / N_1$$

\Rightarrow Spenningen "inn", V_1 , kan transformeres til spenning "ut", V_2 , med mindre amplitude ($N_2 < N_1$) eller større amplitude ($N_2 > N_1$) enn V_1 .

Hvorfor høy spenning på overføringsnettet mellom kraftstasjon og bolig?

Effekttap i overføringsnett med gitt resistans R :

$$P = V \cdot I = RI \cdot I = RI^2$$

\Rightarrow Fordel med så liten strøm I som mulig, det fordel med høy spenning. (Norge: 11 - 420 kV)