

# Elektriska kretsar

## Storheter

q: Elektrisk laddning.

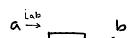
i: Laddningar i rörelse, ström. Mängden elektrisk laddning, q, som per tidsenhet passerar en tvärsnittsyta i en ledare eller ett krets-element.

Ström betecknar per definition flöde av positiva laddningar.

Teckna en ström med:

- \* Ett värde (ofta en variabel)
- \* En riktning (referens)

Ex



$I_{ab}$ : Laddningsflöde (positiva laddningar) per tidsenhet från a till b.

$I_{ba}$ : Laddningsflöde (positiva laddningar) per tidsenhet från b till a.

Strömmarna  $I_{ab}$  och  $I_{ba}$  har samma storlek men olika riktning: Har är  $I_{ab} = -I_{ba}$ .

## Specialfall

Konstanta strömmar i en krets kallas DC: "Direct Current".

Sinusformade strömmar i en krets kallas AC: "Alternating Current"

## Samband mellan laddning och ström

$$i(t) = \frac{dq(t)}{dt}$$
$$q(t) = \int_{-\infty}^t i(\tau) d\tau + q(0)$$

## Enheter

Elektrisk ström: Ampere [A] grundenhet

Elektrisk laddning: Coulomb [C],  $1C = 1As$  (Amperesekund)

## Spänning

Den energi per laddningsenhet det erfordras för att transportera laddningar från en punkt i en elektrisk krets till en annan.

Beteckning:  $U(t) = \frac{dw}{dq}$

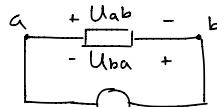
U: Spänning i Volt.

w: Energin i Joule.

q: Laddning i Coulomb.

Teckna en spänning med:

- \* Ett värde (Variabel)
- \* Polatitet (referens)



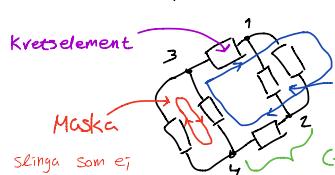
$U_{ab}$  är proportionell mot den energi som krävs för att flytta laddning från punkt a till b.

Värt fall är  $U_{ab} = -U_{ba}$ .

## Enhet i SI-systemet

Elektrisk spänning: Volt [V],  $1V = 1 \frac{J}{As}$

## Termer och begrepp



Nod: Sammanbindningspunkt. ①, ②, ③, ④

Slinga: Varje sluten väg i en krets.

Gren. (Allt mellan nod 2 och 4.)

En slinga som ej  
omsluter någon gren.

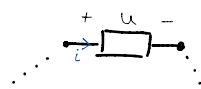
En gren består av kretselement med anslutningströdar. Dessa trödar antas vara ideala (resistenslös).

## Referensriktningsar

Referensriktningsar för spänningar och strömmar måste angås innan kretsekvationerna tecknas.

### Ex

Referensriktningsar på spänningar och strömmar kan väljas godtyckligt och oberoende av varandra.



Det kan vara praktiskt att använda sig av samordnade referensriktningsar. Strömmen går in vid plus-tecknet hos spänningen. Detta är vad vi har i exemplet ovan.

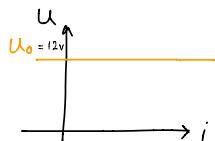
## Kretselement Ideal modeller

### \* Oberoende spänningskälla

  $U_0$ : är den spänning källan levererar, den är oberoende av strömmen  $i$ .  
 $i$ : Vet vi inget om utan att veta hur resten av kretsen ser ut.

## Spänning - Ström karakteristik

Ex:  $U_0 = 12V$

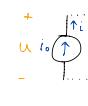


Att nollställa en oberoende spänningskälla innebär att  $U_0 = 0$ .  
Detta är detsamma som kortslutning.

### \* Beroende spänningskälla

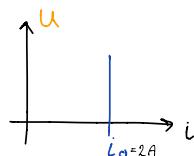
  $U_0$ : Beror på annan ström eller spänning i kretsen.

### \* Oberoende strömkälla

  $i_0$ : Den levererade strömmen av en oberoende källa. Oberoende av spänningen  $U$ .  
 $U$ : Beror av utseendet hos övriga kretsen och behöver alltsom oftast beräknas.

## Karakteristik

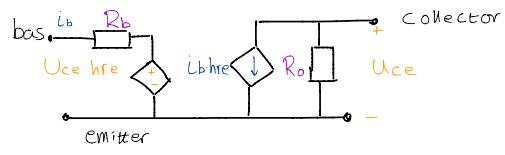
Ex:  $i_0 = 2A$



Att nollställa en oberoende strömkälla innebär att  $i_0 = 0$ . Vilket är det samma med ett avbrott.

### \* Beroende strömkälla

  $i_0$ : Beror av en annan ström eller spänning i kretsen.

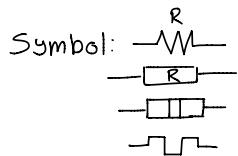


## Kretselement försättning

### Resistans

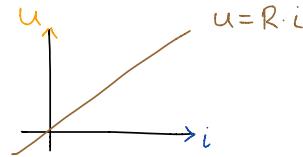
Relationen mellan ström och spänning uppfyller ohm's lag.

Notera referensriktningen för ström och spänning.



Karakteristik:

$$U = R \cdot i$$



Enhet: [Ω], ohm.

$$1\Omega = 1\frac{V}{A}$$

### Konduktans

Enhet: [S], Siemens

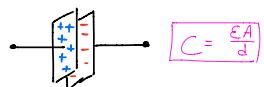
$$G = \frac{1}{R}$$

### Kapacitans

Ett märke på ett kretselements förmåga att lagra energi i form av ett elektriskt fält (laddningar separeras).

### Principiell uppbyggnad av en kondensator

Plattor med dielektrikum emellan.



$$C = \frac{\epsilon A}{d}$$

A = area

d = avstånd mellan plattor

ε = dielektricitets konst

Enhet: [F], Farrad

$$1F = 1\frac{C}{V}$$

### Samband

$$q = C \cdot u$$

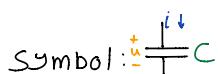
$$\text{Eftersom } i(t) = \frac{dq(t)}{dt} \Rightarrow \\ \frac{di}{dt} = i(t) = C \cdot \frac{du(t)}{dt}$$

$$\text{Allt: } u(t) = \frac{1}{C} \int i(\tau) d\tau + u(0)$$

Strömmen är prop. mot spänningens tidsderivata.

### I DC-fauet

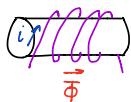
Om u är konstant  $\Rightarrow i=0$ , detta avbröt.



### Induktans

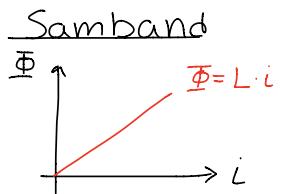
Ett märke på ett kretselements förmåga att lagra energi i form av ett magnetiskt fält. Detta görs med en spole.

### Principiell uppbyggnad av en spole



B: Magnetiskt flöde

Induktansen beror av antalet varv (N) vi lindat, diametern på spolen samt arean.



Symbol:

Enhet: [L], Henry  
1H = 1  $\frac{V}{A}$

Vi önskar samband mellan  $i$  och  $u$ . Enligt Faradays induktionslag gäller det att:  $u = \frac{d\Phi}{dt}$  vilket ger:  $\frac{d\Phi}{dt} = u(t) = L \cdot \frac{di(t)}{dt}$   
alt:  $i(t) = \frac{1}{L} \int u(t) dt + i(0)$

Spanningen är också proportionerlig mot strömmens tidsderivata.

### 1 DC-fallet

Om strömmen  $i$  är konstant  $\Rightarrow$  spänningen = 0. Induktansen betraktas då som en konststyrning.

I denna kurs behandlas endast kretser och kretsselement som är linjära.

\* Linjära (superpositionsprincipen gäller)

Alla relationer mellan ström och spänning kan beskrivas med linjära, ordinära, differentieringar med konstanta koefficienter

\* Tidsinvaranta

\* Icke distribuerade kretser, dvs: Väg längden hos strömsgatorna i våra kretser är mycket större än kretess dimensioner.

### Ekvationer

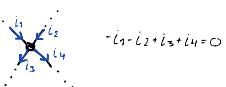
#### Kirchoffs strömlag (KCL)

I varje nod är summan av alla grenströmmar lika med noll vid alla ttpunkter.  $\sum_{\text{nod}} ik = 0$ , observera att referensriktningen bestämmer tecknet på ik.

Ale 1:

| Tecken | Ref.riktning |
|--------|--------------|
| +      | ut från nod  |
| -      | in mot nod   |

Ex:

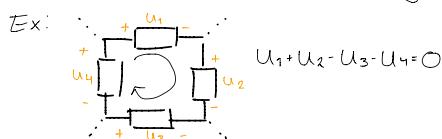


Ale 2: Gör tvärtom. Det viktiga är att man är konsekvent.

#### Kirchoffs spänningslag (KVL)

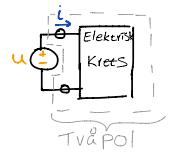
I varje slinga är summan av alla grenspänningar noll vid varje ttpunkt.  $\sum_{\text{slinga}} uk = 0$ , observera att polariteten bestämmer tecknet på varje uk i summan.

Låt  $uk > 0$  om vi vid "kretsvandring" först möter ett elements plustecken.



## Effekt

Effekt är detsamma som "energi per tidsenhet".



Ögonblicksvärde av den effekt vilken förbrukas defineras som  $P=U \cdot i$

W: Energi, arbete. alltså:  $p = \frac{dW}{dt} = \frac{dW}{dt} \frac{du}{dt} = U \cdot i$ , även här måste vi ta hänsyn till referensriktningarna  
Samordnade refrikningar (strömmen in via plusstecknet)  $\Rightarrow P=Ui$ , annars  $P=-Ui$

Tolkning:  $P > 0 \Rightarrow$  Tvåpolen förbrukar/upptar effekt.  
 $P < 0 \Rightarrow$  Tvåpolen avger/levererar effekt.

Enhet:  $[W]$ , Watt

$$1W = 1 \frac{J}{s} = \frac{Nm}{s}$$

## Energi

Energin W som tillförs en krets i ett tidsintervall  $t_0 \leq t \leq t_1$ .  $W = \int_{t_0}^{t_1} P(t) dt$

## Beräkningar

Likströmskretser (DC-kretser)

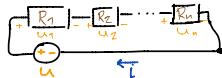
Vi behöver endast studera källor och resistanser tills induktans  $\rightarrow$  "koppling"  
kapacitans  $\rightarrow$  "avbrott"

## Beräkningsmetod

Utgå från KVL, KCL och Ohm's lag.

### Förenkling av kretser

\* Seriekoppling av resistanser.



$$\text{KVL} \Rightarrow -U + U_1 + U_2 + \dots + U_n = 0$$

$$\text{Ohm's} \Rightarrow U_1 = i \cdot R_1$$

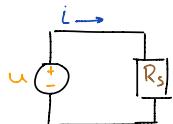
$$U_2 = i \cdot R_2$$

$$\vdots$$

$$U_n = i \cdot R_n$$

$$U = i \cdot \underbrace{(R_1 + R_2 + \dots + R_n)}_{R_s}$$

Ersättningsresistans vid Seriekoppling  $R_s = \sum_{k=1}^n R_k$  gör att vi kan skriva om kretsen ovan med bara en resistor.



Notera: Vid Seriekoppling går samma ström genom varje element.

## Övningar som gäs igenom

1.38

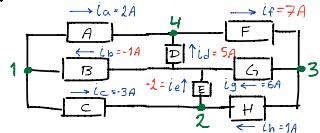
43

67

75

2.8

1.38)



Bestäm strömmarnas värde givet:  $i_a = 2A$   
 $i_c = -3A$   
 $i_g = 6A$   
 $i_h = 1A$

Kirchhoff's current law: "Summan av de ingående strömmarna i en nod är lika med de utgående."  
\* Välj en nod med en obekant ström.

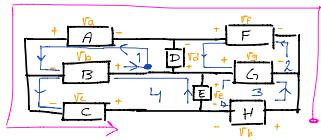
$$\text{Nod 1: } i_b = i_a + i_c = 2 - 3 = -1A$$

$$\text{Nod 2: } i_c + i_h = i_e = -3 + 1 = -2A$$

$$\text{Nod 3: } i_f = i_g + i_h = 6 + 1 = 7A$$

$$\text{Nod 4: } i_d + i_a = i_f \Rightarrow i_d = i_f - i_a = 7 - 2 = 5A$$

1.43)



Bestäm alla spänningar givet:  $V_a = 10V$   
 $V_b = -3V$   
 $V_f = 12V$   
 $V_h = 5V$

Kirchhoff's voltage law: Summan av alla spänningar i en slinga är lika med noll  $\nabla$

\* Bestäm en slinga och riktning. Om du "går in i +" adderar du. Annars subtraherar du.

$$\text{Slinga 1: } V_d - V_a - V_b = 0 \Rightarrow V_d = V_a + V_b = 10 - 3 = 7V$$

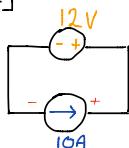
$$\text{Slinga 2: } -V_f - V_d + V_g = 0 \Rightarrow V_g = V_f + V_d = 19V$$

$$\text{Slinga 3: } -V_g + V_e - V_h = 0 \Rightarrow V_e = V_g + V_h = 19 + 5 = 24V$$

$$\text{Slinga 4: } -V_e + V_b - V_c = 0 \Rightarrow V_c = V_b - V_e = -3 - 24 = -27V$$

$$\text{Kontrollslinga: } -V_f - V_a - V_c - V_h = 0 - 12 - 10 - (-27) - 5 = 0$$

1.67)



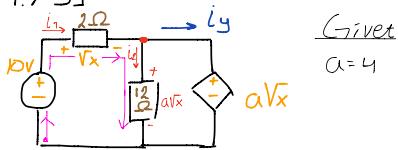
\* Bestäm effekten i varje källa.

\* Vilken källa absorberar/levererar effekt?

Effekten i spänningskällan:  $P = i \cdot r$  ty samordnad refrikt.  $P = 10 \cdot 12 = 120W$ ,  $P > 0 \Rightarrow$  absorberar

Effekten i strömkällan: KVL  $\Rightarrow$  Potential enligt bilden. Eftersom vi inte har samordnad refrikten får vi att  $P = -i \cdot r \Rightarrow P = -10 \cdot 12 = -120W$ ,  $P < 0 \Rightarrow$  levererar

1.75)



Givet

$$\alpha = 4$$

Sökt

1. Vilken typ av kontrollerad källa finns?
2.  $V_x$  &  $i_y$

1.  $\pm \Rightarrow$  Spänningsskälla,  $\alpha V_x \Rightarrow$  spänningsskontrollerad. Alltså: **Spänningsskontrollerad spänningsskälla**

2. Parallelkopplade spänningsskällor har samma potential. Spänningen över resistorn med  $12\Omega$  har också samma potential som den Spänningsskontrollerade spänningsskällan.

Slingan ger oss mha KVL  $\Rightarrow -10 + V_x + \alpha V_x = 0$

$$-10 + 5V_x = 0$$

$$5V_x = 10$$

$$V_x = 2$$

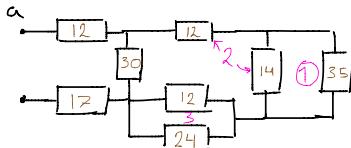
KCL och våra två inriktade strömmar, samt Ohm's lag:  $V = R \cdot i \Rightarrow$

$$V_x = 2 \cdot i_1 \Rightarrow i_1 = \frac{2}{2} = 1A$$

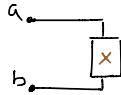
$$\alpha V_x = 2 i_2 \Rightarrow i_2 = \frac{4 \cdot 2}{12} = \frac{2}{3} A$$

$$KCL \Rightarrow i_1 = i_2 + i_y \Rightarrow i_y = i_1 - i_2 = 1 - \frac{2}{3} = \frac{1}{3} A$$

2.8)



Gör om till ↗



Seriekopplade resistanser

$$[R_a] \parallel [R_b] \Rightarrow [R_a + R_b]$$

$$R_{ekv} = R_a + R_b$$

Parallelkopplade resistorer

$$[R_a] \parallel [R_b] \Rightarrow \frac{1}{[R_a + R_b]}$$

$$\frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{R_a} + \frac{1}{R_b} \Rightarrow R_{ekv} = \frac{1}{\frac{1}{R_a} + \frac{1}{R_b}} = \frac{R_a R_b}{R_a + R_b}$$

$$1. \quad \frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{14} + \frac{1}{35} = 10 \Omega$$

$$2. \quad \frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{12} + \frac{1}{10} = 22 \Omega$$

$$3. \quad \frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{12} + \frac{1}{24} = 8 \Omega$$

$$4. \quad \frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{30} \Rightarrow R_{ekv} = 30 \Omega$$

$$5. \quad \frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{30} + \frac{1}{30} = 15 \Omega$$

$$6. \quad \frac{1}{R_{ekv}} = \frac{1}{12} + \frac{1}{17} + \frac{1}{15} = 44 \Omega$$

Svar



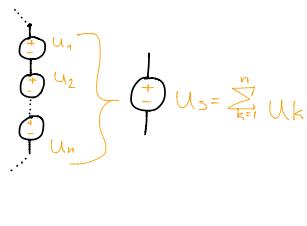
## Beräkning av elektriska kretser

KCL:  $\sum_{\text{noder}} i_k = 0$ , KVL:  $\sum_{\text{ringar}} U_k = 0$ , Ohm:  $U = R \cdot i$ , Effekt:  $P = U \cdot i$

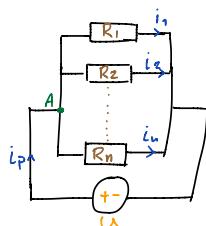
## Reducering av likströmskretser

Kom ihåg att likström  $\Leftrightarrow$  DC.

### Seriekoppling av spänningskällor



### Parallelkoppling av resistanser



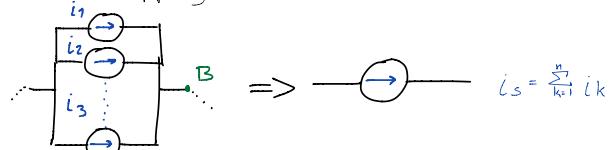
$$\begin{aligned} \text{KCL}_A: \quad & i_p = i_1 + i_2 + \dots + i_n \\ \text{U:} \quad & U = R_1 \cdot i_1 = R_2 \cdot i_2 = \dots = R_n \cdot i_n \quad , \quad k=1,2,\dots,n \\ \text{ik:} \quad & i_k = \frac{U}{R_k} = U \cdot G_k \\ \text{Ip:} \quad & i_p = U \left( G_1 + G_2 + \dots + G_n \right) \\ \text{Rp:} \quad & G_p = \frac{1}{R_p} = \sum_{k=1}^n \frac{1}{R_k} \quad G_k = \frac{1}{R_k} \end{aligned}$$

Ersättningsresistansen  $R_p$  från parallellkoppling får som  $\frac{1}{R_p} = \sum_{k=1}^n \frac{1}{R_k}$

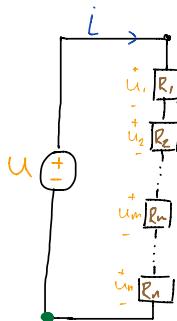
Vi får alltså: men detta

förutsätter att spänningen är den samma över alla resistorer.

### Parallelkoppling av strömkällor



### Spänningsdelning



Notera: Det är samma ström genom alla resistorer.

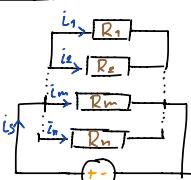
$$\text{KVL: } U = i(R_1 + R_2 + \dots + R_m + \dots + R_n) \Rightarrow i = \frac{U}{\sum_{k=1}^n R_k}$$

$$U_m = i \cdot R_m = U \cdot \frac{R_m}{\sum_{k=1}^n R_k}$$

För  $n=2$   $\Rightarrow$

$$\begin{aligned} U_1 &= U \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} \\ U_2 &= U \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2} \end{aligned}$$

### Strömdelning



$$\text{KCL: } i_s = i_1 + i_2 + \dots + i_m + \dots + i_n$$

$$i_m = \frac{U}{R_m} = U \cdot G_m \quad , \quad \text{där } \frac{1}{R} = G, \quad m=1,2,\dots,n$$

$$i_s = U \cdot \sum_{k=1}^n G_k = G_m \cdot \sum_{k=1}^n G_k$$

$$i_m = i_s \cdot \frac{G_m}{\sum_{k=1}^n G_k}$$

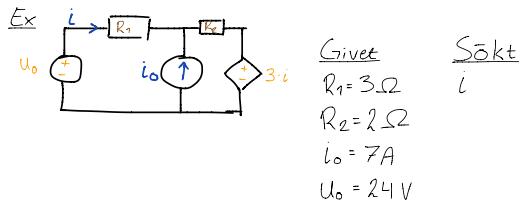
$$\text{För } n=2: \quad i_1 = i_s \cdot \frac{G_1}{G_1 + G_2} = i_s \cdot \frac{\frac{1}{R_1}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}} = i_s \cdot \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

Notera bytez D

## Superposition

Superposition kan appliceras på linjära kretser och enligt föregående föreläsning är våra kretser sådana.

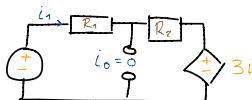
I en linjär krets med oberoende källor kan varje gränspänning/gränström beräknas genom att summa bidragen från varje enskild oberoende källa då övriga oberoende källor **nollställs**. Om kretsen innehåller beroende källor så behövs dessa aktiva och tas med i beräkningarna på vanligt sätt i superpositionsberäkningen.



Använd superposition.

1. Nollställ strömkällan  $\Rightarrow i_o = 0$

Sök bidrag från  $U_o$ .

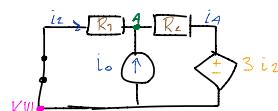


$$KVL: -U_o + i \cdot R_1 + i \cdot R_2 + 3i = 0$$

$$i = \frac{U_o}{R_1 + R_2 + 3} = \frac{24}{3+2+3} = 3A$$

2. Nollställ spänningskällan  $\Rightarrow U_o = 0$

Sök bidrag från  $i_o$ .



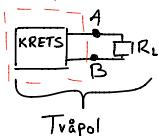
$$KCL_A: i_2 + i_o = i_A$$

$$KVL: i_2 R_1 + (i_2 + i_o) R_2 + 3i_2 = 0$$

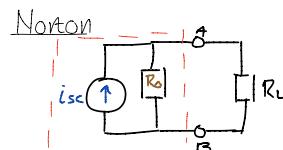
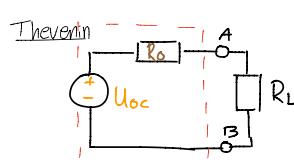
$$i_2(R_1 + R_2 + 3) = -i_o R_2 \Rightarrow i_2 = -i_o \frac{R_2}{R_1 + R_2 + 3} = -\frac{7}{4}A$$

Superpositionsprincipen ger alltså:  $i = i_1 + i_2 = 3 - \frac{7}{4} = \frac{5}{4}A$

## Ekivalenta tvåpoler



En godtycklig tvåpol uppbyggd av oberoende och beroende källor samt resistanser kan representeras av en ekivalent tvåpol enligt:



$U_{oc}$ : Tomgångsspanning mellan A och B  $\Rightarrow RL = \infty$

OC: Open Circuit

$i_{sc}$ : Kurtslutningsström mellan A och B  $\Rightarrow RL = 0$

SC: Short circuit

$R_o$ : Tvåpolens inresistans sedd in från A och B med oberoende källor nollställda.

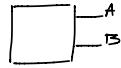
Den ursprungliga kretsen kan ersättas med Thevenins eller Nortons ekivalenta tvåpoli så att dess inverkan utövs på den övriga kretsen blir helt ekivalent.

Då måste  $U_{oc}$  och  $I_{sc}$  vara lika i de ekivalenta kretsarna.

### Samband

$$\text{Thevenin: } I_{sc} = \frac{U_{oc}}{R_o}$$

## Fortsätten: Beräkning av kretsar

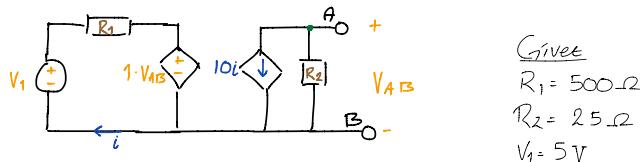


### Ekvivalenta tvåpoler

Beräkningsgång: 1. Beräkna tångspänning mellan polerna A & B. Obelastad tvåpol,  $R_L = R_{AB} = \infty$

2. Kortslut vid polerna och beräkna kortslutningsströmmen  $i_{sc}$ . Strömmen shall motsvara den vi vill ha i Nortonskretsen.
3. Beräkna  $R_o$ . Resistansen sedd in från polerna med oberoende lämna motstånden.

Ex Sök Nortons Ekv tvåpol för följande krets.



Given

$$R_1 = 500\Omega$$

$$R_2 = 2.5\Omega$$

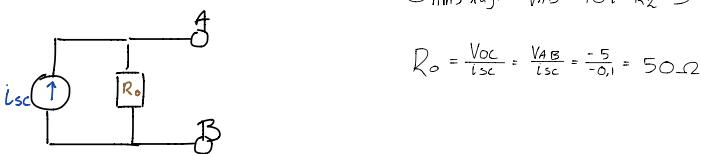
$$V_1 = 5V$$

### Beräkning

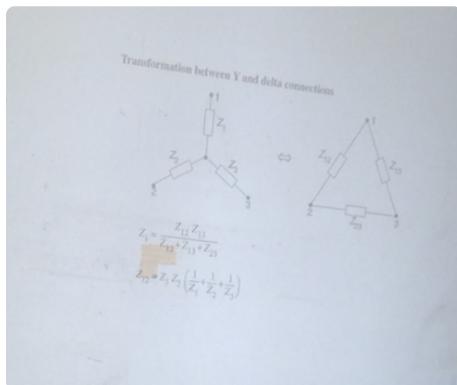
Beräkna  $i_{sc}$  mellan A och B: KCL:  $i_{sc} = -10i$  (Ingen spänning över  $R_2 \Rightarrow$  ingen ström genom  $R_2$ )

$$\text{KVL: } -V_1 + i_1 R_1 + 0 = 0 \Rightarrow i_1 = \frac{V_1}{R_1} = \frac{5}{500} = \frac{1}{100} A, i_{sc} = -10i = -\frac{1}{10} A$$

För att erhålla  $R_o$  beräkna  $V_{oc}$ : KVL:  $-V_1 + i_1 R_1 + V_{AB} = 0$        $\left. \begin{array}{l} \text{Ohms lag: } V_{AB} = -10i \cdot R_2 \\ \text{Lagrange multipliers: } i = -\frac{V_{AB}}{10R_2} \end{array} \right\} \Rightarrow -V_{AB} \cdot \frac{R_1}{10R_2} + V_{AB} = V_1 \Rightarrow V_{AB} \left( 1 - \frac{R_1}{10R_2} \right) = V_1 \Rightarrow V_{AB} = \frac{V_1}{\left( 1 - \frac{R_1}{10R_2} \right)} = -5V$



### Transformation between Y and Delta



### Mask & Nodal analysis

Kika i det flerhängiga kompendiet på:

<https://pingpong.chalmers.se/courses/3869/node.do?id=1812178&ts=1395909979850&u=1816811702>

### Strömmar och spänningar som varierar över tid

Studera kretsar med kapacitanser  $\frac{+V(t)}{i(t)}$  och induktanser  $\frac{i(t)}{+V(t)}$



$$q = C V,$$

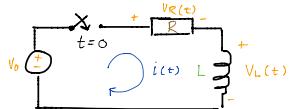
$$i(t) = \frac{dq}{dt} = C \frac{dv}{dt} \quad \text{alt: } V(t) = \frac{1}{C} \int_0^t i(\tau) d\tau + V(0)$$

$$\phi = L \cdot i$$

$$V(t) = \frac{d\phi}{dt} = L \cdot \frac{di}{dt} \quad \text{alt: } i(t) = \frac{1}{L} \int_0^t V(\tau) d\tau + i(0)$$

### Första oränningens krets

#### Ex "RL-Krets"



Beräkna strömmar och spänningar i kretsen då  $t > 0$ . Brytaren sluts vid  $t = 0$ .

$V_0$  = konst.

$$t > 0, \text{ KVL: } \begin{cases} -V_0 + i(t) \cdot R + V_L(t) = 0 \\ V_L(t) = L \cdot \frac{di(t)}{dt} \end{cases}$$

$i(t) \cdot R + L \cdot \frac{di(t)}{dt} = V_0$  är en första oränningens diffekv. och kan skrivas om:  
 $i(t) + \frac{L}{R} \cdot \frac{di(t)}{dt} = \frac{V_0}{R}$

#### Lösning

Homogen lösning:  $i(t) + \frac{L}{R} \cdot \frac{di(t)}{dt} = 0$

Sätt  $i_h(t) = k e^{st}$ , insättning ger  $\Rightarrow k e^{st} + \frac{L}{R} k s e^{st} = k e^{st} (1 + \frac{L}{R} s) = 0$

Icke trivial lösning:  $(k \neq 0) \Rightarrow s = -\frac{R}{L}$   
 $i_h(t) = k e^{-\frac{R}{L}t} = k e^{-\frac{t}{T}}$  där  $T = \frac{L}{R}$ , tidskonstant i sekunder.

Partikularlösning: Ansete  $i_p(t)$  på samma (men annan) form som den drivande, oberoende, storheten.

Här är  $V_0$  konst.

Sätt:  $i_p(t) = k_p$

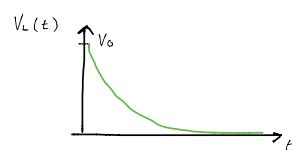
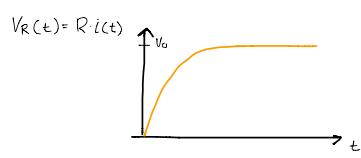
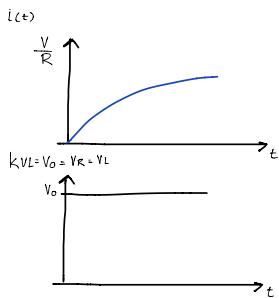
$$i(t) = k e^{-\frac{R}{L}t} + k_p$$

För  $t = 0$ , slutaren bryts och  $i(0) = 0$ , begynnelsevärdet.

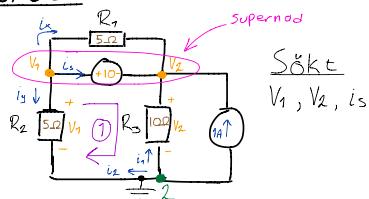
$$i(0) = k e^0 + k_p = k + k_p = 0 \Leftrightarrow k = -k_p$$

Då  $t \rightarrow \infty$  (DC-fall) får vi  $V_L(t) = 0$  ty  $\frac{di(t)}{dt} \rightarrow 0 \Rightarrow i(t) = \frac{V_0}{R}$

$$i(t) \Big|_{t \rightarrow \infty} = k \left( e^{-\frac{R}{L}t} - 1 \right) = -k = \frac{V_0}{R} \quad \text{och} \quad i(t) = \frac{V_0}{R} \left( 1 - e^{-\frac{R}{L}t} \right), t > 0$$



2.53



Beräkning

2 obekanta  $\Rightarrow$  vi behöver två oberoende ekvationer.

Hitta efter en supernod. En supernod gör det enkelt att hitta en ekv.

Placera ut potentialen över resistorerna 2 & 3.

KVL i ①:  $+10 + V_2 - V_1 = 0 \Leftrightarrow V_1 - V_2 = 10$ , detta gör att se direkt av supernoden.

Använd nodanalys för att hitta den andra ekvationen.

$$KCL \text{ i } 2: 1 + \frac{0-V_2}{\frac{10}{5}} + \frac{0-V_1}{5} = 0 \Leftrightarrow 1 - \frac{V_2}{10} - \frac{V_1}{5} = 0 \Leftrightarrow \frac{10}{10} - \frac{V_2}{10} - \frac{2V_1}{10} = 0 \Leftrightarrow 10 = V_2 + 2V_1$$

$$V_1 - V_2 = 10 \Rightarrow V_2 = V_1 - 10$$

$$2V_1 + V_2 = 10 = 2V_1 + V_1 - 10 = 10 \Leftrightarrow 3V_1 = 20 \Leftrightarrow V_1 = \frac{20}{3} \Rightarrow V_2 = \frac{20}{3} - \frac{80}{3} = -\frac{10}{3}$$

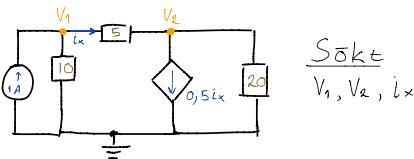
$$V_1 = \frac{20}{3}$$

$$V_2 = -\frac{10}{3}$$

Finn  $i_x$

$$\begin{aligned} KCL \text{ i } V_1: \quad i_x + i_s + i_y = 0 \\ i_x = \frac{V_1 - V_2}{R_1} = \frac{10}{5} = 2 \\ i_y = \frac{V_1}{5} = \frac{20}{15} = \frac{4}{3} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} i_s = -\frac{4}{3} - 2 = -\frac{10}{3} \end{array} \right\} A$$

2.57



Beräkning

$$KCL \text{ i } V_1: \frac{V_1 - V_2}{5} + \frac{V_1 - 0}{10} + (-1) = 0 \Leftrightarrow \frac{2(V_1 - V_2)}{10} + \frac{V_1}{10} - \frac{10}{10} = 0 \Leftrightarrow 2V_1 - 2V_2 + V_1 = 10 \Leftrightarrow 3V_1 - 2V_2 = 10$$

$$KCL \text{ i } V_2: \frac{V_2 - 0}{20} + 0.5 \cdot i_x + \frac{V_2 - V_1}{5} = 0 \Leftrightarrow V_2 + 10 \cdot i_x + 4(V_2 - V_1) = 0 \Leftrightarrow 5V_2 + 10i_x - 4V_1 = 0$$

$$\text{Ohm's lag: } i_x = \frac{V_1 - V_2}{5}$$

$$3V_1 - 2V_2 = 10$$

$$5V_2 + 2V_1 - 2V_2 - 4V_1 = 0 \Leftrightarrow 3V_2 - 2V_1 = 0 \Rightarrow V_2 = \frac{2V_1}{3}$$

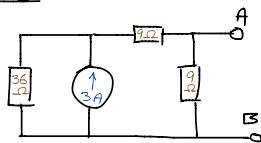
$$3V_1 - \frac{4V_1}{3} = 10 \Leftrightarrow 9V_1 - 4V_1 = 30 \Leftrightarrow 5V_1 = 30 \Leftrightarrow V_1 = 6 \Rightarrow V_2 = \frac{12}{3} = 4$$

$$V_1 = 6 \text{ V}$$

$$V_2 = 4 \text{ V}$$

$$i_x = \frac{6 - 4}{5} = \frac{2}{5} \text{ A}$$

286

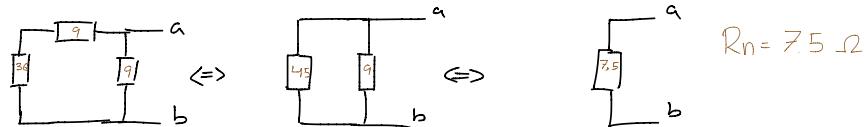


Sökt  
Norton och Thévenin

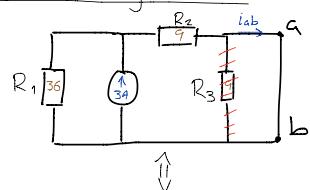
Notis:  $V_T = V_{oc}$   
 $I_N = I_{sc}$

### Beräkning

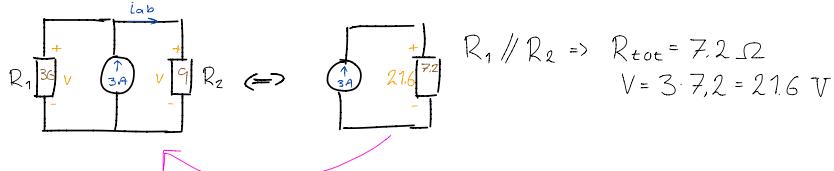
Inga beroende källor. Ta fram  $R_N$  genom att kortslutta strömällan.



### Kortslutningsströmmen

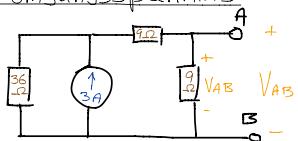


Eftersom det inte kommer gå någon ström genom  $R_3$  kan vi ta bort den grön.

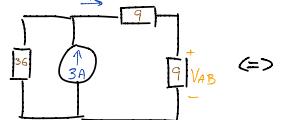


$$i_{ab} = \frac{21.6}{9} = 2.4 \text{ A}$$

### Tomgångsspanning



Vi kommer inte ha någon ström mot terminal A ty kretsen är öppen.



$V = 3 \cdot 12 = 36 \text{ V}$   
 $18 // 36 \Rightarrow$  Samma spänning.

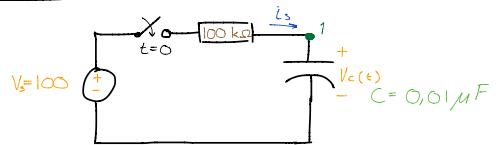
$$i_1 = \frac{V}{R_1 + R_2} = \frac{36}{18} = 2 \text{ A}$$

$$V_{AB} = 2 \cdot 9 = 18 \text{ V}$$

$$V_T = R_N \cdot I_N$$

$$R_N = \frac{V_T}{I_N} = \frac{18}{24} = 7.5 \text{ ohm}$$

4.3



Givet

$$R = 100 \text{ k}\Omega$$

$$V_s = 100 \text{ V}$$

$$C = 0.01 \cdot 10^{-6} \text{ F}$$

$$V_c(0) = 0$$

Sökt

Hur beror  $V_c(t)$  av  $t$ ?

### Beräkning

Inför is och nod 1.

$$\frac{V_s - V_c(t)}{R} = C \cdot \frac{dV_c(t)}{dt}$$

$\Leftrightarrow$

$$V_s - V_c(t) = R \cdot C \cdot \frac{dV_c(t)}{dt}$$

$\Leftrightarrow$

$$RC \cdot \frac{dV_c(t)}{dt} + V_c(t) = V_s \quad \text{1a ordningens diff ekv}$$

$$V_c(t) = V_c(t)_p + V_c(t)$$

### Homogena lösningen

$$RC \cdot \frac{dV_c(t)}{dt} + V_c(t) = 0$$

$$\text{Ansätt: } V_c(t) = k_1 e^{-st}$$

$$RC \cdot k_1 \cdot (-s)e^{-st} + k_1 e^{-st} = 0 \quad \Leftrightarrow \quad e^{-st}(-RCs + 1) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad -RCs + 1 = 0 \quad \Leftrightarrow \quad s = \frac{1}{RC} = \frac{1}{RC}$$

$$V_c(t) = k_1 e^{-\frac{t}{RC}}$$

### Partikulär lösning

$$RC \cdot \frac{dV_c(t)}{dt} + V_c(t) = V_s$$

$$V_s \text{ är konstant} \Rightarrow \text{ansätt } V_c(t) = k_2, (V_c(t))' = 0 \Rightarrow 0 + k_2 = V_s$$

$$V_c(t) = V_s + k_1 e^{-\frac{t}{RC}}$$

Med hjälp av initialvärdena finner vi  $k_1$ .

$$V_c(0) = V_s + k_1 e^0 = V_s + k_1 = 0 \Rightarrow k_1 = -V_s$$

$$\text{Svar: } V_s - V_s e^{-\frac{t}{RC}}$$

## Växelström

Komplexa tal

$$j^2 = -1$$

$$z = x + yj = |z|e^{j\theta}$$

$$|z| = \sqrt{x^2 + y^2}$$

$$\theta = \arctan(\frac{y}{x}), x > 0$$

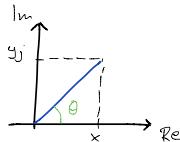
$$\theta = \arctan(\frac{y}{x}) + 180^\circ, x < 0$$

$$x = |z| \cos(\theta)$$

$$y = |z| \sin(\theta)$$

$$e^{j\theta} = \cos\theta + j\sin\theta$$

$$Ae^{j\theta} = A\cos\theta + jA\sin\theta$$



## Växelströmkretsar

Vi studerar sinusformade signaler (strömmar och spänningar).

$y(t) = Y_m \cos(\omega t + \phi)$  där  $y(t)$  är entydigt bestämt av  $Y_m$ ,  $\omega$  och  $\phi$ .

$y(t)$ : Momentanvärde (ögonblicksvärde)

$Y_m$ : Amplitud

$\omega$ : Vinkel frekvens [rad/s]

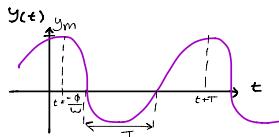
$\phi$ : Fasvinkel (argument)

Vidare har vi följande parametrar:

$T$ : Periodtid  $y(t) = y(t+T)$

$f$ : Frekvens [Hz],  $T = \frac{1}{f}$

$$2\pi f = \omega \Leftrightarrow \omega = \frac{2\pi}{T}$$

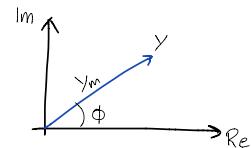


Den sinusformade signalen  $y(t) = Y_m \cos(\omega t + \phi)$  kan representeras av ett komplext tal, en vektor, enligt  $y = Y_m e^{j\phi}$

$$Y \in \mathbb{C}$$

$$Y_m, \phi \in \mathbb{R}$$

## Grafiskt



Förenklat skrivsätt:  $y = Y_m e^{j\phi} = Y_m \cos(\omega t + \phi)$

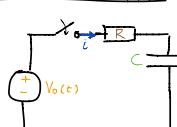
Samband mellan  $y(t)$  och  $y$ :  $y(t) = \operatorname{Re}\{y e^{j\omega t}\} = \operatorname{Re}\{Y_m e^{j\phi} \cdot e^{j\omega t}\} = \operatorname{Re}\{Y_m e^{j(\omega t + \phi)}\} = \operatorname{Re}\{Y_m \cos(\omega t + \phi) + jY_m \sin(\omega t + \phi)\} = Y_m \cos(\omega t + \phi)$

Vi skriver:  $y(t) \rightleftharpoons y$

## Exempel

En spänning:  $v(t) = 10 \cos(\omega t + 45^\circ) \Rightarrow V = 10 \angle 45^\circ$

## Växelströmkrets



$$V_0 = V_m \cos(\omega t + \phi) \quad V, t > 0$$

$$V(t) = 0, t < 0$$

$$\begin{aligned} \text{KVL: } t > 0 \\ \left\{ \begin{array}{l} -V_0 + R \cdot i + V = 0 \\ i = C \cdot \frac{dv}{dt} \end{array} \right. \end{aligned}$$

$$-V_0 + RC \frac{dv}{dt} + V = 0$$

$$\frac{dv}{dt} + \frac{1}{RC} V = \frac{1}{RC} V_0 = \frac{V_m}{RC} \cos(\omega t + \varphi)$$

Lösning

$V = V_h + V_p$ , en diffekv av första gränden.

Partikular-/stationär lösning

Homogenlösning. Ger initialt transient förlopp.  $\rightarrow 0$  då  $t \rightarrow \infty$ . Den klingar av "völdigt fort".

Vi är, just nu, embot intresserade av sekundärlösningen då insvängningsförloppen (transienter) har klingat av.

### Allmänt fall

Elektriska växelsstromskreessar kan beskrivas med ordinära, linjära, differentialekvationer med konstanta koeficienter.  
 $a_n \frac{d^n y}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} y}{dt^{n-1}} + \dots + a_1 \frac{dy}{dt} + a_0 \cdot y = X_m \cos(\omega t + \varphi)$

y: Sökt ström eller spänning

HL: Bestäms av de oberoende källorna i kretsen.

Summan av ett godtyckligt antal sinusformade signaler, alla med samma vinkelfrekvens  $\omega$ , och deras derivator är också en sinusformad signal med vinkelfrekvens  $\omega$ .

Hänvisning till trigonometrisk formel och derivningsregler för  $\sin(\omega t)$  &  $\cos(\omega t)$ .

∴ VL: En sinusformad signal.

"Lösningen" reduceras till att finna amplitud och fas hos signalen  $y(t)$  - stationära lösningen. Detta gör vi via  $j\omega$ -metoden

Infer VBare:  $y(t) \Rightarrow Y$

$$X(t) \Rightarrow X = X_m \angle \varphi$$

Transformering av derivator

$$\frac{dy}{dt} = \frac{1}{j\omega} (\operatorname{Re}\{Y e^{j\omega t}\}) = \operatorname{Re}\{j\omega \cdot Y e^{j\omega t}\}$$

$$\text{Jämför: } y(t) = \operatorname{Re}\{Y e^{j\omega t}\}$$

$$\text{Alltså: } \frac{dy(t)}{dt} \Rightarrow j\omega Y$$

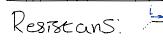
$$\text{På samma sätt: } \frac{d^n y(t)}{dt^n} \Rightarrow (j\omega)^n \cdot Y$$

$$\text{Transformera diffekv: } [a_n (j\omega)^n + a_{n-1} (j\omega)^{n-1} + \dots + a_1 (j\omega) + a_0] Y = X_m \angle \varphi$$

$$Y = \frac{X_m \angle \varphi}{a_n (j\omega)^n + a_{n-1} (j\omega)^{n-1} + \dots + a_1 (j\omega) + a_0} = Y_m \angle \phi \Rightarrow y(t) = Y_m \cos(\omega t + \phi)$$

Vi behöver ej ta fram någon diffekv. utan kan istället  $j\omega$ -transformera direkt.

### Kretselement

Resistans:   $\Rightarrow \frac{V}{I}$  Med VBardiagram: 

$$V = R I$$

$$V(t) \Rightarrow V$$

$$i(t) \Rightarrow I$$

Transformera relationen:  $V = R I$

Induktans:   $\Rightarrow \frac{V}{j\omega L}$ , med VBardiagram: 

$$V(t) \Rightarrow V$$

$$\frac{di(t)}{dt} \Rightarrow j\omega I, \text{ där } i(t) \Rightarrow I$$

Transformation:  $V = j\omega L \cdot I$

Kapacitans:   $\Rightarrow$  

$$i(t) = C \cdot \frac{dv(t)}{dt}$$

$$i(t) \Leftrightarrow I$$

$$v(t) \Leftrightarrow V$$

Transformera sumband

$$I = C \cdot j\omega \cdot V \Leftrightarrow V = \frac{1}{j\omega C} \cdot I \quad \text{och}$$

Med värdegränsdiagram: 

## Källor

Vi antar att alla källor är sinusformade med samma vinkelfrekvens -  $\omega$ .

### Exempel

Spanningskälla:  $v_o(t) = V_m \cos(\omega t + \phi_v)$

$$v_o(t) \Leftrightarrow V_o = V_m \angle \phi_v$$

Strömkälla:  $i_o(t) = I_m \cos(\omega t + \phi_I)$

$$i_o(t) \Leftrightarrow I_m \angle \phi_I$$

### Beräkningsmetoder

\* Transformera kretsar till komplex form.

\* Analysera/beräkna med samma metoder som vid likströmskretsar.

## Beräkning av Växelströmsnät

$$V(t) = V_m \cos(\omega t + \phi) = \operatorname{Re}\{V_m e^{j(\omega t + \phi)}\}$$

### forts. jw-metoden

KVL & jw: För en sluten slinga i en krets, summa alla grenspänningar  $V_1(t) + V_2(t) + \dots + V_n(t) = 0$ ,  $\forall t$

For stationära, sinusformade, signaler:  $V_{m1} \cos(\omega t + \phi_1) + V_{m2} \cos(\omega t + \phi_2) + \dots + V_{mn} \cos(\omega t + \phi_n) = 0$

$$\operatorname{Re}\{V_{m1} e^{j(\omega t + \phi_1)}\} + \dots + \operatorname{Re}\{V_{mn} e^{j(\omega t + \phi_n)}\} = 0$$

$$\operatorname{Re}\{(V_{m1} e^{j\phi_1} + \dots + V_{mn} e^{j\phi_n}) e^{j\omega t}\} = 0$$

För att ekvationerna vara lika med null krävs att det som står inomför parenteserna är lika med noll ty  $e^{j\omega t}$  är INTE 0 för  $\forall t$ .

$$V_1 + V_2 + \dots + V_n = 0 \quad (\text{KVL med jw-metoden})$$

KCL & jw: Följer samma resonemang som KVL.

$$I_1 + I_2 + \dots + I_n = 0 \quad i \text{ en nod, där } i_{k(t)} = I_{mk} \cos(\omega t + \phi_k) \text{ och } i_{k(t)} = I_k$$

## Impedans, Z

I likhet med Ohms lag för resistanser definieras impedans som  $V = Z \cdot I$  och  $Z = \frac{V}{I}$  där  $V \Rightarrow v(t)$  &  $I \Rightarrow i(t)$ .



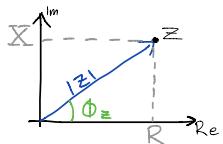
$V = Z \cdot I$  är ohms lag för AC-kretsen.

$$V = V_m \angle \phi_v \text{ och } I = I_m \angle \phi_i$$

$$\text{För } Z = \frac{V_m \angle \phi_v}{I_m \angle \phi_i} = |Z| \angle \phi_z, \text{ där } |Z| = \frac{V_m}{I_m} \text{ och } \phi_z = \phi_v - \phi_i$$

Impedanser, Z, transforneras INTE tillbaka till trädomenen. Dessa saknar mening.

## Grafisk beskrivning



## Några impedanser

|                            |                  |                  |
|----------------------------|------------------|------------------|
| Resistans: $V = R \cdot I$ | Impedans ( $Z$ ) | Reaktans ( $X$ ) |
|                            | $R$              | $0$              |

|                                    |             |    |
|------------------------------------|-------------|----|
| Induktans: $V = j\omega L \cdot I$ | $j\omega L$ | WL |
|------------------------------------|-------------|----|

|                                     |                       |                       |
|-------------------------------------|-----------------------|-----------------------|
| Kapacitans: $V = j\omega C \cdot I$ | $\frac{1}{j\omega C}$ | $-\frac{1}{\omega C}$ |
|-------------------------------------|-----------------------|-----------------------|

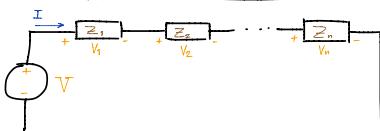
## Admittans, Y

$$Y = \frac{1}{Z} = \frac{1}{|Z| \angle \phi_z} = |Y| \angle \phi_y$$

$$\text{Om } Z = R + jX: Y = \frac{1}{R + jX} = \frac{R - jX}{R^2 + X^2} = \frac{R}{R^2 + X^2} + j \frac{-X}{R^2 + X^2} = G + jB \quad G = \frac{R}{R^2 + X^2} \quad \text{Konduktans}$$

$$B = \frac{-X}{R^2 + X^2} \quad \text{Susceptans}$$

## Seriekoppling av impedanser

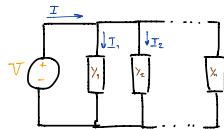


$$\text{KVL: } V = V_1 + V_2 + \dots + V_n$$

$V_i$  har samma ström genom varje impedans.

$$V = I \underbrace{(Z_1 + Z_2 + \dots + Z_n)}_{Z_{\text{eq}}} = I \cdot Z_{\text{eq}}, \quad Z_{\text{eq}} = \sum_{k=1}^n Z_k$$

## Parallellkoppling av admittanser



$$KCL: I = I_1 + I_2 + \dots + I_n$$

Vi har samma spänning över alla admittanser.

$$I_m = V \cdot Y_m, m=1\dots n$$

$$I = V \underbrace{(Y_1 + Y_2 + \dots + Y_n)}_{Y_{eq}} = V \cdot Y_{eq}, Y_{eq} = \sum_{k=1}^n Y_k$$

$$\text{Alternativt: } \frac{1}{Z_{eq}} = \sum_{k=1}^n \frac{1}{Z_k}$$

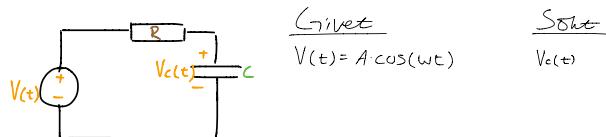
$$\text{För } n=2: Z_{eq} = \frac{1}{Y_{eq}} = \frac{1}{Y_1 + Y_2} = \left( \frac{1}{Z_1} + \frac{1}{Z_2} \right)^{-1} = \dots = \frac{Z_1 Z_2}{Z_1 + Z_2}, \text{ jämför med resistorer.}$$

## Conclusion

Eftersom följande samband gäller efter transformation enligt jw-metoden:  $V = Z \cdot I$ , kan följande metoder som används vid DC-kretser även användas på AC-kretser.

- \* Maskanalys
- \* Superposition
- \* Natanalys
- \* Ekvivalensa tvåpoler
- \* Spänningsdelning
- \*  $\Delta$ -Y-transformations
- \* Strömdelning

## Exempel



Givet

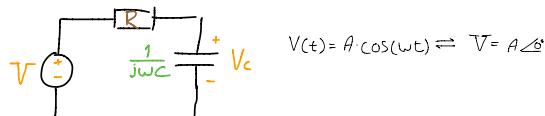
$$V(t) = A \cos(\omega t)$$

Sökt

$$V_c(t)$$

## Lösning

jw-transformering



$$\text{Spänningsdelning: } V_c = V \cdot \frac{\frac{1}{jwC}}{R + \frac{1}{jwC}} = V \cdot \frac{1}{1 + jwRC}$$

$$\text{Studera: } \frac{1}{jwRC}$$

$$\text{Belopp: } \left| \frac{1}{jwRC} \right| = \sqrt{\frac{1}{w^2 R^2 C^2}}$$

$$\text{Argument, } \Phi_{RC} = \arg \left\{ \frac{1}{jwRC} \right\} = -\arctan(wRC)$$

$$V_c = V \cdot \frac{1}{1 + jwRC} \cdot e^{j\Phi_{RC}} = \frac{V}{\sqrt{1 + (wRC)^2}} \cdot e^{j\Phi_{RC}}$$

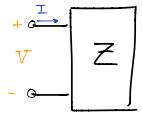
$$\text{Åter till tidsdomän: } V_c(t) = \frac{A}{\sqrt{1 + (wRC)^2}} \cdot \cos(\omega t + \Phi_{RC}) \quad \text{Volt}$$

## Passiv tvåpol



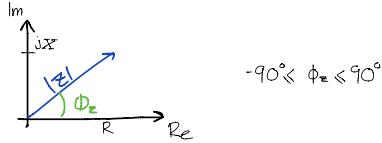
En passiv träd är en krets uppbyggd av kretselementen R,L,C (altså inga köller).

### Transformering ( $j\omega$ )



$$\text{Impedans: } Z = \frac{V}{I}, \quad Z = R + jX$$

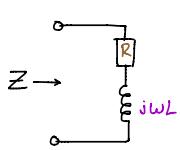
Passiv tvåpol,  $R > 0$



Allmänt:  $Z = Z(j\omega) \Rightarrow$  frekvensberoende

Egenskaperna hos en passiv tvåpol beskrivs ofta med  $|Z|$  och  $\arg\{Z\} = \phi_Z$  som funktion av vinkelfrekvensen  $\omega$

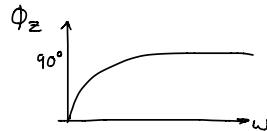
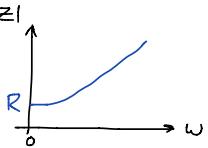
### Exempel, RL-Krets



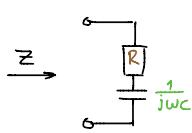
$$Z = R + j\omega L = R + jX$$

$$|Z| = \sqrt{R^2 + (\omega L)^2}$$

$$\phi_Z = \arctan\left(\frac{\omega L}{R}\right)$$



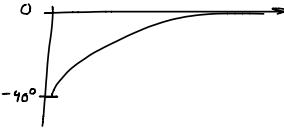
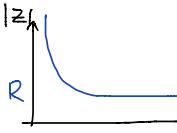
### Exempel, RC-Krets



$$Z = R + \frac{1}{j\omega C} = R - \frac{j}{\omega C}$$

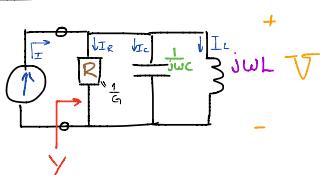
$$|Z| = \sqrt{R^2 + \left(\frac{1}{\omega C}\right)^2}$$

$$\phi_Z = -\arctan\left(\frac{1}{\omega RC}\right)$$



### Resonanskretser

Parallell



$$Y_{EQ} = Y = \sum_{k=1}^n Y_k = j\omega C + \frac{1}{j\omega L}$$

$$Y = G + j\left(\omega C - \frac{1}{\omega L}\right) = G + jB$$

$$\operatorname{Re}\{Y\} = G, \text{ konst}$$

$$\operatorname{Im}\{Y\} = \omega C - \frac{1}{\omega L} = B(\omega), \text{ frekvensberoende}$$

$$B = 0 \text{ for } \omega = \omega_0 \quad \text{Resonans!}$$

$$\omega_0 C = \frac{1}{\omega_0 L} \Rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{1}{LC}}$$

Resonansvinkel frekvens

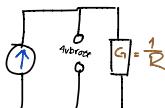
$$I_C = V j\omega C = \{ \omega = \omega_0 \} = j \frac{VC}{\sqrt{LC}} = j V \sqrt{\frac{C}{L}}$$

$$I_L = V \cdot \frac{1}{j\omega L} = \{ \omega = \omega_0 \} = -j \cdot V \frac{1}{\sqrt{LC}} = -j V \sqrt{\frac{C}{L}}$$

$$I = I_L + I_C + I_R \quad \text{och } I_L = -I_C \Rightarrow I = I_R \quad \text{men } I_L, I_C \neq 0$$

$I_L$  och  $I_C$  kan vara betydligt större än  $I_R$  ( $I$ ).  $I_L$  och  $I_C$  är också lika stora men är fas med  $\pi$  rad /  $180^\circ$ .

Ekivalent krets (sedd utifrån) vid resonans



## Uppärtter

4,23

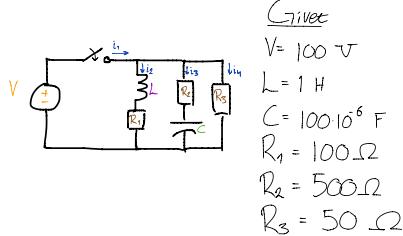
5,49

5,53

5,50

5,69

## 4,23

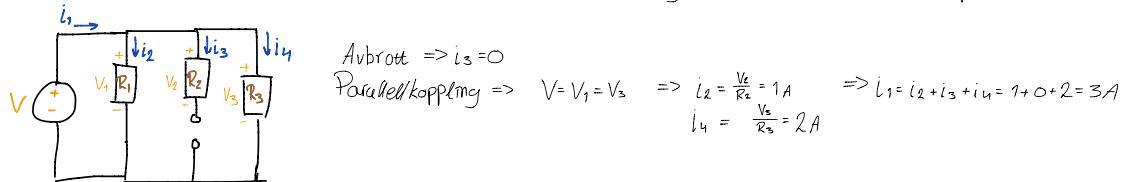


## Sölt

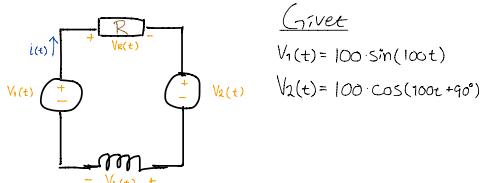
$i_1, i_2, i_3, i_4$  efter slängning av switch och vi nått statiskt tillstånd.

## Lösning

Vi har statiskt tillstånd och likström kommer kondensatoren bete sig som ett avbrott och spolen som en kortslutning.



## 5,49



## Sölt

Phasors:  $\bar{V}_1, \bar{V}_2, \bar{V}_R, \bar{V}_L, I$

Rita Phasors diagram

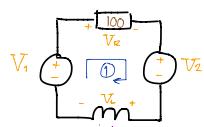
Vad är fasrelationen mellan  $I$  och  $\bar{V}_L$  samt  $I$  och  $\bar{V}_R$ .

## Lösning

$$V_1(t) = 100 \cdot \sin(100t) = 100 \cos(100t - 90^\circ) \Rightarrow \bar{V}_1 = 100 \angle -90^\circ$$

$$V_2(t) = 100 \cos(100t + 90^\circ) \Rightarrow \bar{V}_2 = 100 \angle 90^\circ$$

För att finna  $\bar{V}_R$  och  $\bar{V}_L$  beräknar vi impedansen.



$$\text{KVL i ①: } -\bar{V}_1 + 100I + \bar{V}_2 + j100I = 0$$

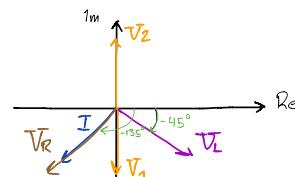
$$\bar{V}_1 - \bar{V}_2 = I(100 + 100j)$$

$$I = \frac{\bar{V}_1 - \bar{V}_2}{100 + 100j} = \frac{-i100 - j100}{100 + 100j} = \frac{-2j}{1+j}$$

$$= \frac{2 \angle -90^\circ}{\sqrt{2} \angle 45^\circ} = \sqrt{2} \angle -135^\circ$$

$$\bar{V}_1 = 100(\cos(-90) + j \sin(-90)) = -100j$$

$$\bar{V}_2 = 100(\cos(90) + j \sin(90)) = 100j$$



## Notis

$$\frac{\alpha_1 \angle \varphi_1}{\alpha_2 \angle \varphi_2} = \frac{\alpha_1}{\alpha_2} \angle \varphi_1 - \varphi_2$$

$$\bar{V}_2 = 100 \angle 2 \angle 90^\circ$$

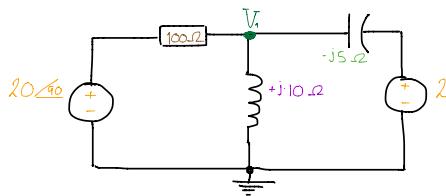
$$\alpha_1 \angle \varphi_1 \cdot \alpha_2 \angle \varphi_2 = \alpha_1 \alpha_2 \angle \varphi_1 + \varphi_2$$

$$\bar{V}_L = j100 \angle 2 \angle 45^\circ = 100 \angle 90^\circ \cdot \sqrt{2} \angle 45^\circ = 100 \sqrt{2} \angle 45^\circ$$

Fasrelation:  $I$  och  $\bar{V}_1$ ,  $I$  lags  $\bar{V}_1$  by  $45^\circ$

$I$  och  $\bar{V}_L$ ,  $I$  lags  $\bar{V}_L$  by  $90^\circ$

5,53



Given  
Bild

Solve  
 $V_1$

Lösung

$$\text{Nodanalyse: } \frac{V_1 - 20\angle 90^\circ}{100} + \frac{V_1 - 0}{j10} + \frac{V_1 - 20\angle 30^\circ}{-j5} = 0$$

$$V_1 - 20\angle 90^\circ + \frac{10V_1}{j} - \frac{20(V_1 - 20\angle 30^\circ)}{j} = 0$$

$$V_1 - 20\angle 90^\circ - j10V_1 + j20(V_1 - 20\angle 30^\circ) = 0$$

$$V_1(1 - j10 + j20) - 20\angle 90^\circ - j20\angle 30^\circ = 0 \quad 20(\cos(30) + j\sin(30)) = 20\left(\frac{\sqrt{3}}{2} + j\frac{1}{2}\right)$$

$$V_1(1 + j10) - j20 - j20(20(\cos(30) + j\sin(30)))$$

$$V_1(1 + j10) - j20 - j20\left(20\left(\frac{\sqrt{3}}{2} + j\frac{1}{2}\right)\right) = 0$$

$$V_1(1 + j10) - j20 - j400\left(\frac{\sqrt{3}}{2} + j\frac{1}{2}\right) = 0$$

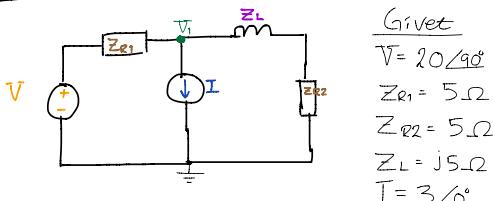
$$V_1(1 + j10) - j20 - j200\sqrt{3} + 200 = 0$$

$$V_1(1 + j10) - j(20 + 200\sqrt{3}) + 200 = 0$$

$$V_1(1 + j10) = -200 + j(20 + 200\sqrt{3})$$

$$V_1 = \frac{-200 + j(20 + 200\sqrt{3})}{1 + j10} = \frac{(1 + j10)(-200 + j(20 + 200\sqrt{3}))}{(1 + j10)(1 + j10)} \approx \frac{3460 + j2366}{101} \approx 346 + j237$$

5,50



Given  
 $V = 20\angle 90^\circ$

Solve  
 $V_1$

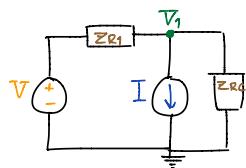
$$Z_{R1} = 5\Omega$$

$$Z_{R2} = 5\Omega$$

$$Z_L = 5\Omega$$

$$I = 3\angle 0^\circ$$

Lösung



$$Z_{RC} = 5 + j5$$

Nodanalyse:

$$\frac{V_1 - 20\angle 90^\circ}{5} + 3\angle 0 + \frac{V_1 - 0}{5 + j5} = 0$$

$$V_1 - 20\angle 90^\circ + 15\angle 0 + \frac{V_1}{j10} = 0$$

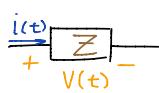
$$V_1 - 20\angle 90^\circ + 15\angle 0 + \frac{V_1(1-j)}{j10} = 0$$

$$2V_1 - 40\angle 90^\circ + 30\angle 0 + V_1(1-j) = 0$$

$$V_1(3-j) \cdot j40 + 30 = 0$$

$$V_1 = \frac{(3-j)j40(3+j)}{(3-j)(3+j)} = \frac{(-3+j4)(3+j)}{10} = (-3+j4)(3+j) = -13 + j9$$

5.69



Given

$$V(t) = 10^4 \sqrt{2} \cos(\omega t + 75^\circ)$$

$$i(t) = 25 \sqrt{2} \cos(\omega t + 30^\circ)$$

Sökt

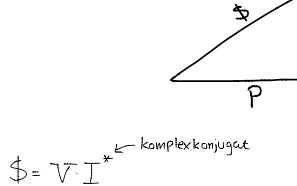
|                |    |
|----------------|----|
| Komplex effekt | \$ |
| Effektfaktor   | φ  |
| Reaktiv effekt | Q  |
| Aktiv effekt   | P  |
| Skenbar effekt | S  |

Lösning

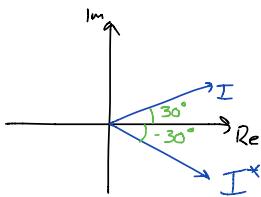
$$V = 10^4 \sqrt{2} \angle 75^\circ$$

$$I = 25 \sqrt{2} \angle 30^\circ$$

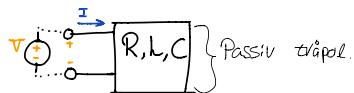
$$S = |\$|$$



$$\$ = V \cdot I^* \xleftarrow{\text{komplexbkonjugat}}$$



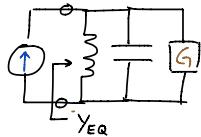
## Frekvensberoende impedanser



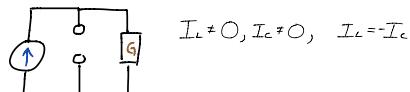
$$V = Z I$$

$$Z = Z(j\omega) = \frac{V}{I}$$

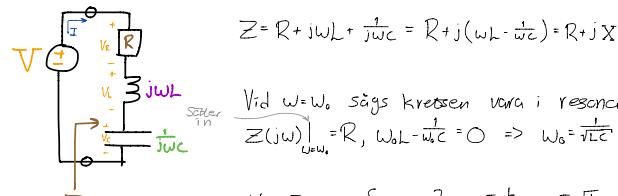
## Parallellresonanskrets



Vid resonans blir  $Y_{EQ} = G$ . Utifrån sett ser kretsen ut som



## Serieresonanskrets

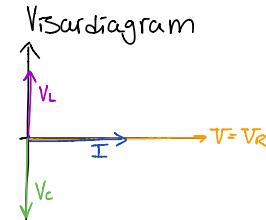
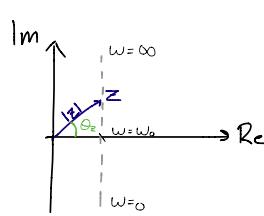
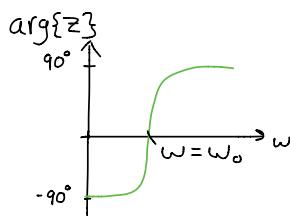
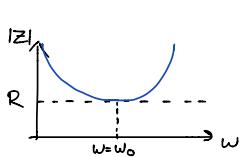
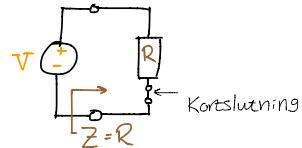


$$V_L = I \cdot j\omega L = \left\{ \omega = \omega_0 \right\} = jI \frac{L}{\sqrt{LC}} = jI \sqrt{\frac{L}{C}}$$

$$V_C = I \cdot \frac{1}{j\omega C} = \left\{ \omega = \omega_0 \right\} = -jI \frac{1}{\sqrt{LC}} = -jI \sqrt{\frac{1}{LC}}$$

Notera:  $V_L \neq 0, V_C \neq 0, V_L + V_C = 0$   
 $|V_L| = |V_C|$  men de är ur fas med  $180^\circ$ .

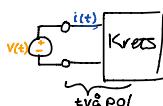
## Ekivalent krets vid resonans



## Växelström & Effekt Rentav Växelströmetabell

Effekt i stationära AC-kretser

Notera: Samma riktningar hos tråpolen.



Momentan värdet av den effekta kretsen (tråpolen) mottager är  $p(t) = v(t)i(t)$

Vid sinusformad växelström:  $v(t) = V_m \cos(\omega t + \theta_v)$  Volt  
 $i(t) = I_m \cos(\omega t + \theta_i)$  Ampere



Låt strömmen i utgöra riktfas. [Låt  $i(t)$  ha sitt maxvärde vid  $t=0$ ].  $\forall$ : för:  $V(t) = V_m \cos(\omega t + \Theta_v - \Theta_i)$   $V$   
 $i(t) = I_m \cos(\omega t)$   $A$

$$P(t) = V(t) \cdot i(t) = V_m I_m \cos(\omega t + \Theta_v - \Theta_i) \cos(\omega t) = \frac{1}{2} V_m I_m \cos(\Theta_v - \Theta_i) + \frac{1}{2} V_m I_m \cos(2\omega t + \Theta_v - \Theta_i) =$$

$$\frac{1}{2} V_m I_m \cos(\Theta_v - \Theta_i) + \frac{1}{2} V_m I_m \cos(2\omega t) \cos(\Theta_v - \Theta_i) - \frac{1}{2} V_m I_m \sin(\Theta_v - \Theta_i) \sin(2\omega t)$$

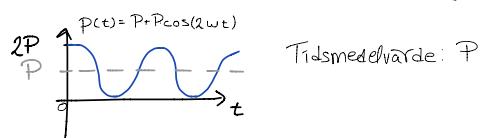
Skriv om:  $P(t) = P + P \cos(2\omega t) - Q \sin(2\omega t)$

$$P = \frac{1}{2} V_m I_m \cos(\Theta_v - \Theta_i) \quad (\text{medeleffekt})$$

$$Q = \frac{1}{2} V_m I_m \sin(\Theta_v - \Theta_i) \quad (\text{reaktiv effekt})$$

### Momentan effekt

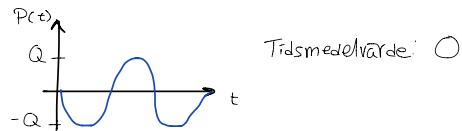
\* Ren, resistiv, krets. Ström och spänning är i fas,  $\Theta_v - \Theta_i = 0$ .



\* Ren, induktiv, krets. Bara en spole.

$$P(t) = -Q \sin(2\omega t) \quad (Q > 0)$$

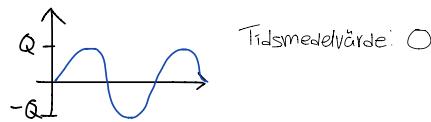
Spänning  $90^\circ$  före ström.  $\sin(\Theta_v - \Theta_i) = 1$



\* Ren, kapacitiv, krets.

$$P(t) = -Q \sin(2\omega t) \quad (Q < 0)$$

Ström  $90^\circ$  före spänningen.  $\Theta_v - \Theta_i = -90^\circ$



### Komplex effekt

Beräkning av  $P$  och  $Q$  med jw-metoden.

$$S = P + jQ$$

$$V(t) = V_m \angle \Theta_v$$

$$I(t) = I_m \angle \Theta_i$$

Konjugat, BARA på  $I$ .

$$S \text{ beräknas som } S = \frac{1}{2} V I = \frac{1}{2} V_m \angle \Theta_v \cdot I_m \angle \Theta_i = \frac{1}{2} V_m I_m \angle \Theta_v - \Theta_i = \frac{1}{2} V_m I_m e^{j(\Theta_v - \Theta_i)} = \frac{1}{2} V_m I_m (\cos(\Theta_v - \Theta_i) + j \sin(\Theta_v - \Theta_i)) =$$

$$\frac{1}{2} V_m I_m \cos(\Theta_v - \Theta_i) + j \cdot \frac{1}{2} V_m I_m \sin(\Theta_v - \Theta_i) = P + jQ$$

### Dimensioner

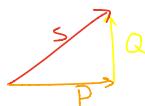
$$S [\text{VA}] \quad \text{volt amper}$$

$$P [\text{W}] \quad \text{Watt}$$

$$Q [\text{VAR}]$$

$$\text{Skenbar effekt: } |S| = \frac{1}{2} V_m I_m$$

### Effektriangel



## Effektiwärde

Om effektiwärdeet används för strömmar och spänningar "försunner"  $\frac{1}{2}$  i formlerna för växelsreamfikta och likhet förs med DC-fallet.

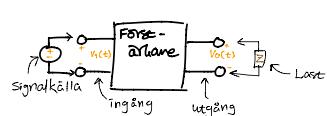
For en ström:  $i(t) = I_m \cos(\omega t + \theta_i)$  fås effektiwärdeet:  $I_e = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt} = \frac{I_m}{\sqrt{2}}$   $T$ = Periodtid

For en spänning:  $V(t) = V_m \cos(\omega t + \theta_v)$  fås  $V_e = \frac{V_m}{\sqrt{2}}$

Termen:  $\frac{1}{2} V_m I_m = \frac{V_m}{\sqrt{2}} \cdot \frac{I_m}{\sqrt{2}} = V_e I_e$ , Allmänt gäller alltså  $\frac{V_m I_m}{2} = V_e I_e$  där  $V_e = V_{RMS}$ ,  $I_e = I_{RMS}$

## Förstärkare

Allmänt för en spänningförstärkare.



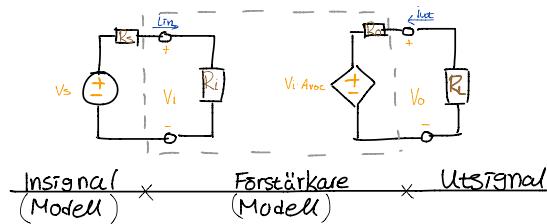
Exempel på signalkälla: Mikrofon, sensor

Exempel på last: Högculare

↓ amplificer (i labben är detta  $F = \text{gain}$ )

Spanningen på ingången  $V_i(t)$  förstärks till utgången med faktorn  $A_v$ .  $V_o(t) = A_v V_i(t)$

En förstärkares uppbyggnad kan många gånger vara komplicerad och innehålla flera kretsdelar. Utifrån sett kan en spänningförstärkare beskrivas utsprån följande modell:



### Tre förstärkarparametrar

$R_i$ : inresistans (in-impedans)

$R_o$ : Utresistans (ut-impedans)

$A_{voc}$ : Förstärkning (oc = open circuit)

$$\text{Inimpedans } R_i = \frac{V_i}{I_{in}}$$

$$\text{Utimpedans } R_o = \frac{V_o}{I_{out}}$$

vet inte riktigt  
Vid det der ströcket  
besyder

nödvändigt  
Rörelser =>  $V_s = 0 \Rightarrow V_i = 0 \Rightarrow V_i \cdot A_{voc} = 0$

### Spänningsdelning

Vid ingång:  $V_i = V_s \cdot \frac{R_i}{R_i + R_s}$  Om  $R_i \gg R_s \Rightarrow V_i \approx V_s$  en grundregel är att vi önskar ha ett stort  $R_i$ .

Vid utgång:  $V_o = V_i \cdot A_{voc} \cdot \frac{R_o}{R_o + R_L}$  För att erhålla en hög spänningförstärkning önskar vi ha ett stort  $R_o$ .

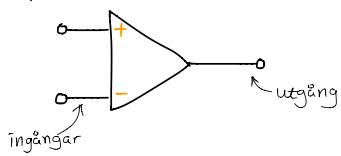
### Total förstärkning

$$A_v = \frac{V_o}{V_s} = \frac{V_i \cdot A_{voc} \cdot \frac{R_o}{R_o + R_L}}{V_s \cdot \frac{R_i}{R_i + R_s}} = A_{voc} \cdot \frac{\frac{1}{1 + \frac{R_o}{R_L}}}{\frac{1}{1 + \frac{R_s}{R_i}}} = A_{voc} \cdot \frac{1}{1 + \frac{R_o}{R_L}} \cdot \frac{1}{1 + \frac{R_s}{R_i}}$$

Högst spänningförstärkning ges då  $\frac{R_o}{R_L} \ll 1$  och  $\frac{R_s}{R_i} \ll 1$

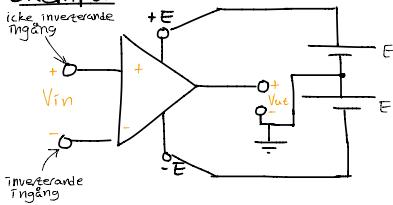
Annat problem: Hur väljs  $R_L$  för maximal effektutveckling i lasten? (Detta behandlas i labben)

## Operationsförstärkare



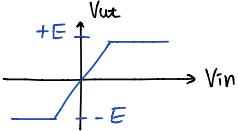
- × En operationsförstärkare är en generell förstärkare med många tillämpningar.
- × Förstärker i huvudsak "små" elektriska signaler ( $mA$ ,  $V < 10V$ )
- × Aktiv komponent vilken måste förses med effekt från tex ett batteri eller ett spänningsaggregat.

## Exempel

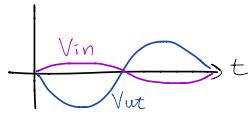
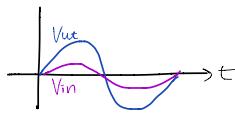
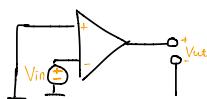
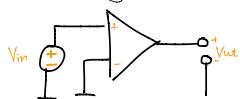


Typiskt värde på matningsspänning  $E$  är  $\pm 15V$ . Normalt markeras inte  $\pm E$  på symbolen för förstärkaren i det kretsschemat.

## Öppna förstärkaren

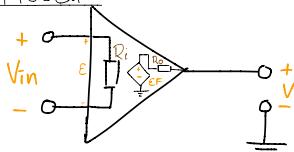


## Kopplingar



En operationsförstärkare är en relativt komplicerad krets om man tittar "under Skälet". Utifrån sett kan dock operationsförstärkaren (OPF) karakteriseras av en "enkel" modell

## Modell



## Ideal opf

Konstruktören eftersträvar att skapa en ideal opf med följande egenskaper:

Inimpedans:  $R_i = \infty$

Utimpedans:  $R_o = 0$

Spanningsförstärk:  $F = \infty$

Bandbredd:  $B = \infty$

Kan en sådan krets vara användbar? Ja, tydigen....

## Uppgifter

5,69

5,67

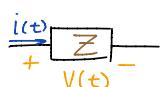
5,64

5,86

5,72

E 6-16

5,69



Givet

$$V(t) = 10^4 \sqrt{2} \cos(\omega t + 75^\circ)$$

$$i(t) = 25\sqrt{2} \cos(\omega t + 30^\circ)$$

Sökt

Komplex effekt S

Effektfaktor PF

Reaktiv effekt Q

Aktiv effekt P

Skenbar effekt |S|

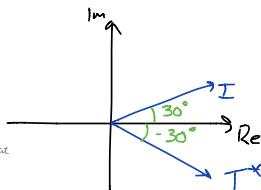
Är lasten induktiv eller kapacitiv?

Lösning

$$V = 10^4 \sqrt{2} \angle 75^\circ$$

$$I = 25\sqrt{2} \angle 30^\circ$$

$$S = \frac{1}{2} VI^*$$



$$S = \frac{1}{2} \cdot 10^4 \sqrt{2} \angle 75^\circ \cdot 25\sqrt{2} \angle 30^\circ = 25 \cdot 10^4 \angle 75-30^\circ = 25 \cdot 10^4 \angle 45^\circ = 25 \cdot 10^4 (\cos(45) + j \sin(45)) = 25 \cdot 10^4 \left( \frac{\sqrt{2}}{2} + j \frac{\sqrt{2}}{2} \right) = 12.5 \cdot 10^4 \sqrt{2} + j 12.5 \cdot 10^4 \sqrt{2} \text{ VA}$$

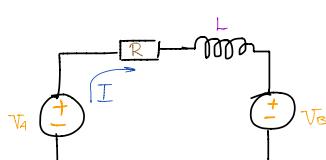
$$P = \operatorname{Re}\{S\} = 12.5 \cdot 10^4 \sqrt{2} \text{ W}$$

$$Q = \operatorname{Im}\{S\} = 12.5 \cdot 10^4 \sqrt{2} \text{ VAR}$$

$$\text{PF} = \cos(75-30) = \cos(45) = 0.71 \Rightarrow 71\% \quad \theta > 0 \Rightarrow \text{induktiv last}$$

$$|S| = \sqrt{P^2 + Q^2}$$

5,67



Givet

$$V_A = 240\sqrt{2} \angle 60^\circ$$

$$V_B = 280\sqrt{2} \angle 30^\circ$$

$$R = 5\Omega$$

$$L = 2j8 \Omega$$

Sökt

Effekten för samtliga element.

Lösning

Finn strömmen med KVL:  $-240\sqrt{2} \angle 60^\circ + 5I + j8I + 280\sqrt{2} \angle 30^\circ = 0$

$$I(5+j8) = 240\sqrt{2} \angle 60^\circ - 280\sqrt{2} \angle 30^\circ$$

$$I = \frac{240\sqrt{2} \angle 60^\circ - 280\sqrt{2} \angle 30^\circ}{5+j8} \approx \frac{240\sqrt{2} \angle 60^\circ - 160\sqrt{2} \angle 30^\circ}{9.43 \angle 30^\circ} \approx 25\sqrt{2} \angle 60^\circ - 29.7\sqrt{2} \angle 30^\circ$$

$$I = \sqrt{2}(25 - 29.7(0.87 + j0.5)) = \sqrt{2}(-0.34 + j14.85) = 14.85\sqrt{2} \angle 91.3^\circ \text{ A}$$

A levereras, t ex matrikeld strömmen:  $P_A = V_{rmsA} I_{rmsA} \cos(\varphi_A - \varphi_1) = 240 \cdot 14.85 \cos(60 - 91.3) = 3050 \text{ W}$

$$Q_A = V_{rmsA} I_{rmsA} \sin(\varphi_A - \varphi_1) = 240 \cdot 14.85 \sin(60 - 91.3) = -1850 \text{ VAR}$$

B absorberar, "ström in i plus":

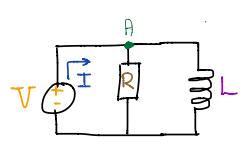
$$P_B = 1990 \text{ W}$$

$$Q_B = -3650 \text{ VAR}$$

Resistanser absorberar **enbart** aktiv effekt. Detta eftersom den är helt reell.  
 $P_R = P_A - P_B = 1,06 \text{ kW}$

Spolen kommer i sinn tur enbart absorbera reaktiv effekt.  
 $Q_L = -1,85 - (-3,65) = 1,8 \text{ kVAR}$

### 5.64



Givet

$$\begin{aligned} V &= 1000\sqrt{2} \angle 90^\circ \\ R &= 100 \Omega \\ L &= 1 \text{ H} \\ \omega &= 377 \end{aligned}$$

Sökt

$$\begin{aligned} I & \\ P, Q, |S| & \\ \text{PF} & \end{aligned}$$

### Lösning

$$Z_L = j\omega L = j377 \Omega$$

$$\begin{aligned} \text{Finn } I \text{ mha KCL i } A: I &= \frac{1000\sqrt{2} \angle 90^\circ}{100} + \frac{1000\sqrt{2} \angle 90^\circ}{j377} = 10\sqrt{2} \angle 90^\circ + 2,65\sqrt{2} \angle 90^\circ = 2,65\sqrt{2} + j10\sqrt{2} \text{ A} \\ I &= 10,3 \sqrt{2} \angle 75^\circ \end{aligned}$$

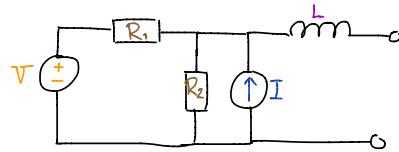
$$|S| = V_{\text{RMS}} I_{\text{RMS}} = \frac{1000\sqrt{2}}{\sqrt{2}} \cdot 10,3 \sqrt{2} = 1000 \cdot 10,3 = 10,3 \cdot 10^3 \text{ VA}$$

$$P = V_{\text{RMS}} I_{\text{RMS}} \cos(\theta_V - \theta_I) = 10,3 \cdot 10^3 \cdot \cos(15^\circ) = 9,95 \cdot 10^3 \text{ W}$$

$$Q = V_{\text{RMS}} I_{\text{RMS}} \sin(\theta_V - \theta_I) = 2,67 \cdot 10^3 \text{ VAR}$$

$$\text{PF} = \cos(\theta_V - \theta_I) = 0,97 \Rightarrow 97\%$$

### 5.86



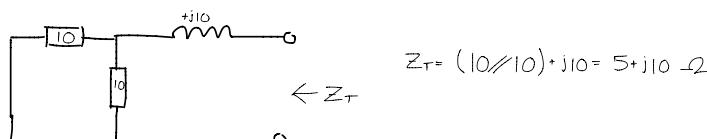
Givet

$$\begin{aligned} V &= 50\angle 0^\circ \\ R_1 &= 10 \Omega \\ R_2 &= 10 \Omega \\ I &= 5\angle 0^\circ \\ L &= +j10 \Omega \end{aligned}$$

Sökt

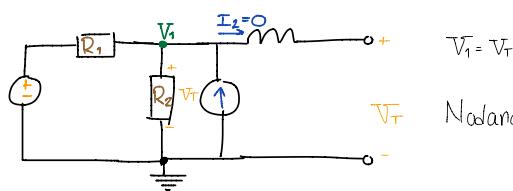
Norton & Thevenin  
 Maximal effekt över  $R_L$  utan restriktioner på  $Z_L$ .  
 Maximal effekt då  $R_L$  är resistiv.

### Lösning



$$Z_T = (10 \parallel 10) + j10 = 5 + j10 \Omega$$

$V_{\text{oc}}$



$$V_1 = V_T$$

$$V_T = V_T$$

$$\begin{aligned} \text{Nodanalys i } V_1: \quad & -5\angle 0^\circ + \frac{V_1 - 0}{10} + \frac{V_1 - 50\angle 0^\circ}{10} = 0 \\ & -50\angle 0^\circ + V_1 + V_1 - 50\angle 0^\circ = 0 \\ 2V_1 &= 100\angle 0^\circ \\ V_1 &= 50\angle 0^\circ \Rightarrow V_T = 50\angle 0^\circ \end{aligned}$$

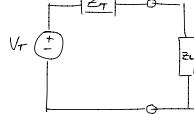
$$V_T = 50 \angle 0^\circ \text{ med last } Z_T.$$

$$I_N = \frac{V_T}{Z_T} = 4,47 \angle -63,43^\circ \text{ med last } Z_T.$$

Maximal effekt:  $Z_L = Z_T^* = 5-j10$

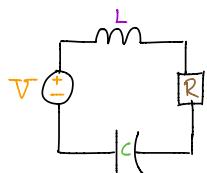
$$I_L = \frac{V_T}{Z_T + Z_L} = 5 \angle 0^\circ$$

$$P_L = 5 \left( \frac{I_L}{\sqrt{2}} \right)^2 \cos(0-0) = 62,5 \text{ W}$$



$$Z_L = 11,18 \left( \frac{2,63}{\sqrt{2}} \right)^2 \cos(-31,72^\circ - (-31,72)) = 38,62 \text{ W}$$

6.72



Givet

$$V = 1 \angle 0^\circ$$

$$L = 8 \cdot 10^{-6} \text{ H}$$

$$R = 14,14 \Omega$$

$$C = 1000 \cdot 10^{-12} \text{ F}$$

Sökt

Resonansfrekvens

Bandbredd

3dB frekvens,  $f_L, f_h$

$f = f_0, V_L, V_R, V_C$

Lösning

$$Z(f) = j\omega L + R + \frac{1}{j\omega C} = j2\pi f L + R + \frac{1}{j2\pi f C} = j2\pi f L + R - \frac{j}{2\pi f C}$$

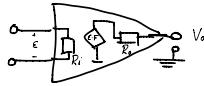
$f_0$  ges när  $Z(f)$  resistiv  $\Rightarrow \operatorname{Im}\{Z(f_0)\} = 0$

$$\operatorname{Im}\{Z(f_0)\} = 2\pi f_0 L - \frac{1}{2\pi f_0 C} = 0 \Leftrightarrow (2\pi)^2 f_0^2 L C - 1 = 0 \Leftrightarrow (2\pi)^2 f_0^2 L C = 1 \Leftrightarrow f_0 = \frac{1}{\sqrt{4\pi^2 LC}} = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} = 1,78 \text{ MHz}$$

Regeen av uppgiften skall läggas upp på näset.

## Operationsförstärkare

Den omvänta krävliga bilden kan förenklas till  och beräknas med bilden



I en ideal op-amp harande effektförstråle  $R_i = \infty$

$$R_o = 0$$

$$F = \infty$$

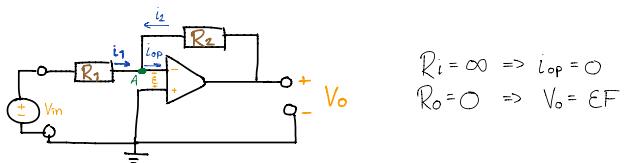
$$B = \infty$$

### forts OPF

Förstärkarkoppling av typen: inverterande förstärkare

Antag: ideal OPF men  $F$  är begränsad  $\Rightarrow F \neq \infty$

Negativ återkoppling används. Det innebär att utgången på näget sätt kopplas till minusinriktningen.



$$R_i = \infty \Rightarrow i_{op} = 0$$

$$R_o = 0 \Rightarrow V_o = E \cdot F$$

$$KCL \text{ i } A: i_1 + i_2 - i_{op} = 0 \quad (i_{op}=0)$$

$$\left. \begin{aligned} i_1 + i_2 &= 0 \\ i_1 &= \frac{V_{in} + \epsilon}{R_1} \\ i_2 &= \frac{V_o + \epsilon}{R_2} \end{aligned} \right\} \quad \left. \begin{aligned} \frac{V_{in} + \epsilon}{R_1} + \frac{V_o + \epsilon}{R_2} &= 0 \\ V_o + \epsilon &= -\frac{R_2}{R_1} (V_{in} + \epsilon) \end{aligned} \right\} \quad V_o = -E \cdot F$$

### Eliminera $\epsilon$

$$\frac{V_{in} + \epsilon}{R_1} + \frac{V_o + \epsilon}{R_2} = 0$$

$$\frac{V_{in}}{R_1} = -V_o \left( \frac{R_2 + R_1 + R_o}{R_1 R_2} \right)$$

$$\frac{V_o}{V_{in}} = -\frac{R_2}{R_1 + R_2 + R_o} = \left\{ \text{dela med } R_o \text{ i täljare och nämnare} \right\} = -\frac{\frac{R_2}{R_o}}{1 + \frac{R_1 + R_2}{R_o}}$$

$$\text{Om } F \text{ är stor} \Rightarrow \frac{R_1 + R_2}{R_o} \ll 1 \quad \text{och} \quad \frac{V_o}{V_{in}} = -\frac{R_2}{R_1} \text{ då } F \rightarrow \infty$$

### Eliminera $V_o$ för att få reda på $V_{in}$ som hänger med $E$

$$\frac{V_{in}}{R_1} + \frac{\epsilon}{R_1} + \frac{E \cdot F}{R_2} + \frac{\epsilon}{R_2} = 0$$

$$\frac{V_{in}}{R_1} = -E \left( \frac{R_2 + R_1 + R_o}{R_1 R_2} \right)$$

$$\epsilon = -V_{in} \left( \frac{R_2}{R_1 + R_2 + R_o} F \right)$$

Antag  $V_{in}$  begränsat.

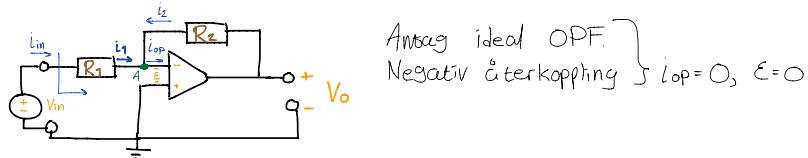
$$\epsilon \rightarrow 0 \text{ då } F \rightarrow \infty$$

Allmänt gäller att om utgången på en ideal OPF återkopplas till minusinriktningen blir  $\epsilon = 0$ .

Man säger att minusinriktningen blir "virtuell jord" eller "virtuell kortslutning" mellan + och - inriktningarna.

Notera: Ingen galvanisk förbindelse mellan inriktningarna,  $i_{op} = 0$ .

### Alternativ lösning



$$\text{KCL i A: } i_1 + i_2 = 0$$

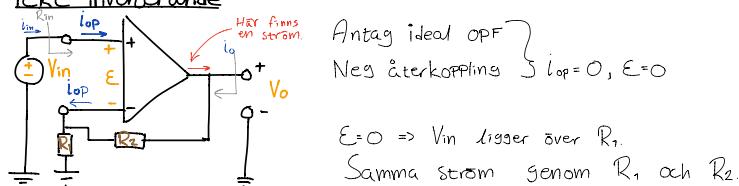
$$\frac{V_{in}}{R_1} + \frac{V_o}{R_2} = 0$$

$$\frac{V_o}{V_{in}} = -\frac{R_2}{R_1}$$

Inresistans för hela förstärkaren

$$R_{in} = \frac{V_{in}}{I_{in}} = \frac{V_{in}}{i_1} = R_1$$

Ikke inverterande



$$\text{Spanningsdelning: } V_{in} = V_o \frac{R_1}{R_1 + R_2} \Leftrightarrow \frac{V_o}{V_{in}} = \frac{R_1 + R_2}{R_1}$$

Inresistans

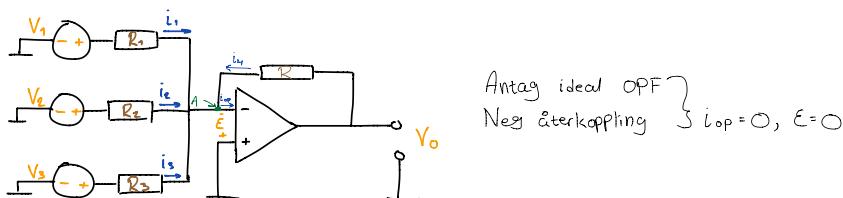
$$R_{in} = \frac{V_{in}}{I_{in}} = \frac{V_{in}}{i_{op}} = \infty, \text{ t.g. } i_{op} = 0 \quad (\text{man får tydligare data med } 0..)$$

Hela kretsens utresistans

$$R_{ut} = \frac{V_o}{I_o} \Big|_{V_{in}=0} = R_o = 0$$

Notera: Då förstärkaren arbetar med sin förstärkningsfaktor  $(\frac{R_1 + R_2}{R_1})$  passerar ström genom  $R_1$  och  $R_2$ . Denna ström kommer från OPFns utgång.

Summator



$$\text{KCL i A: } i_1 + i_2 + i_3 + i_4 (+i_{op}) = 0$$

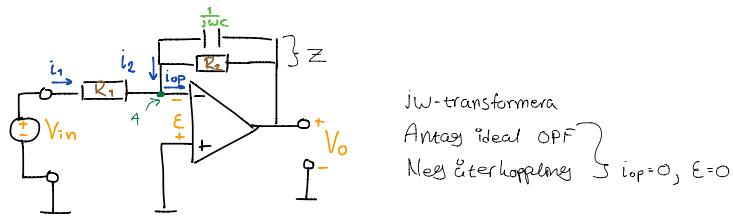
$$\frac{V_1}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{V_3}{R_3} + \frac{V_o}{R} = 0$$

$$V_o = -R \left( \frac{V_1}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{V_3}{R_3} \right) = - \left( V_1 \cdot \frac{R}{R_1} + V_2 \cdot \frac{R}{R_2} + V_3 \cdot \frac{R}{R_3} \right)$$

$$\text{Om } R = R_1 = R_2 = R_3 \Rightarrow V_o = -(V_1 + V_2 + V_3)$$

$V_o$  är en viktad summa av insignalsspänningarna.

## Frekvensberende förstärkare



$$KCL \text{ i A: } i_1 + i_2 = 0$$

$$Z = R_2 // \frac{1}{j\omega C} = \frac{R_2 \cdot \frac{1}{j\omega C}}{R_2 + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{R_2}{1+j\omega CR_2}$$

$$\frac{V_o}{V_{in}} + \frac{Z}{Z} = 0$$

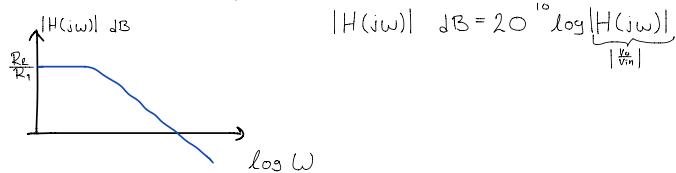
$$\frac{V_o}{V_{in}} = -\frac{Z}{R_1} = -\frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{1+j\omega CR_2} = H(j\omega)$$

## Amplitud förändring

Frekvensberoende.

$$|H(j\omega)| = \frac{R_2}{R_1 \cdot \sqrt{1+(\omega CR_2)^2}}$$

## Grafiskt, bodediagram



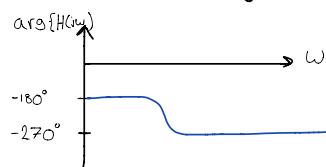
## Fasförskjutning

$$\arg \{H(j\omega)\}$$

minustecken ger direkt ett brågrg på  $180^\circ$ .

$$\arg \{H(j\omega)\} = -180^\circ - \arctan(\omega R_2 C)$$

## Grafiskt, bodediagram



Kretsen utgör ett "läggpassfilter".

Elektromagnetiska fält

Fält är verkan över avstånd  $\vec{F}_g = -G \frac{M_m}{r^2} \hat{r}$ ,  $\vec{g} = \frac{\vec{F}_g}{m} = -G \frac{M_m}{m r^2} \hat{r} = -G \frac{M}{r^2} \hat{r}$

M= massa, M= jordens massa

Tentan kommer beröra  
elektro-/magnetisk statistik.

elementarladdning:  $e = 1.602 \cdot 10^{-19}$  Coulomb

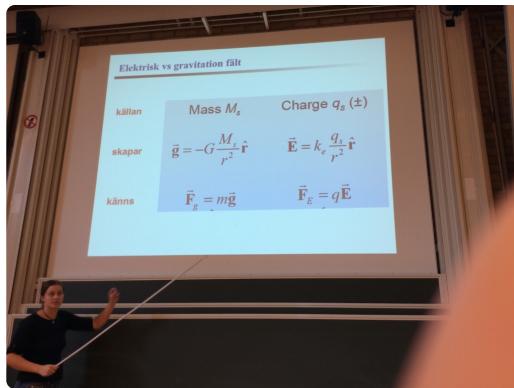
kvantificerad:  $Q = + - Ne$

konserverad: Den totala laddningen i ett slutet system kan aldrig ändras. Den kan dock omfördelas.

Elektrisk verkan mellan laddningar: Repulsiv: Laddning med lika tecken.  
Attraktiv: Laddning med olika tecken.

$$\text{Coulombs lag: } \vec{F}_e = k_e \frac{q_1 q_2}{r^2} \hat{r}, k_e = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} = 8.9875 \cdot 10^9 \text{ Nm}^2/\text{C}^2$$

Man kan testa ett fält sverka genom att "pröva på" en elementarladdning.



### Fältlinjer

Fältlinjer ritas alltid radieellt från laddningen.

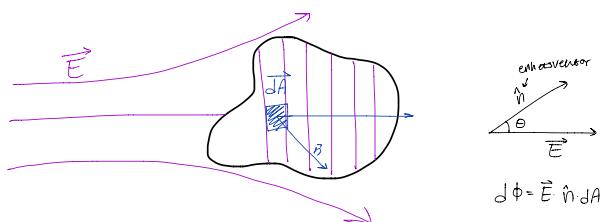
De ritas bort från positiv laddning

De för aldrig korsa varandra.



SUPERPOSITION: Det totala elektroska fälten från en grupp punktladdningar är vektorsumman av bräden från laddningarna.

### Elektriskt flöde och Gauss lag



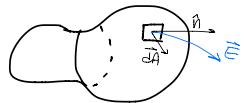
i ett homogen fält,

Flödet  $\phi$  beräknas:  $\phi = A \vec{E} \cdot \cos(\theta)$

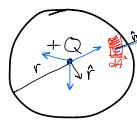
Flödet är som störst då  $E \perp A$  och noll då  $A \parallel E$ .

Ett icke-homogen fält beräknas:  $\phi = \iint_A \vec{E} \cdot d\vec{A}$

Sluten yta



Ex



$$\cos(\theta) = 1 \text{ ty } \hat{n} \parallel \vec{E}, \quad \hat{n} \cdot \hat{r} = 1$$
$$\phi = E \cdot 4\pi r^2$$

Ytans area

$$\vec{E}(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2}, \text{ enligt def.}$$
$$\phi = 4\pi r^2 \cdot \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cdot \frac{Q}{\epsilon_0}$$

## Elektrisk potential

### Ex 1

Vi ställer oss frågan: Hur mycket energi gör det att lägga de repellerande laddningarna på viss ställe

(+9)

(+9)

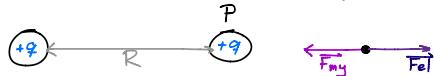
### Stege 1

Placera ut EN laddning. Det kräver inget arbete. ( $W_1=0$ )

(+9)

### Stege 2

Placera ut laddning två ( $W_2=?$ ) Vi börjar oändligt långt bort och flyttar laddningen till punkt P tills avståndet mellan laddningarna = R.

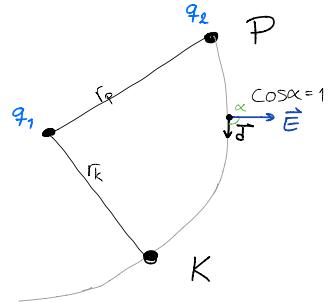


$$\Delta W = W_2 - W_1 = \int_{\infty}^R \vec{F}_{my} \cdot d\vec{r} = \int_{\infty}^R \vec{F}_{el} \cdot d\vec{r} = \left\{ \text{Coulombs lag} \right\} = \int_{\infty}^R \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cdot dr = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \int_{\infty}^R \frac{1}{r^2} dr = \left[ \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{r} \right]_{\infty}^R = \left[ \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{R} \right]$$

$$\Delta W = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \left( 0 + \frac{1}{R} \right) = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 R} \text{ Joule}$$

### Ex 2

Vilket arbete erfordras för att flytta laddningen  $q_2$  en sträcka  $r$  längs en radiell bana från P → K.



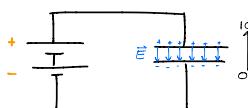
$$W = \int_K^P \vec{F}_E \cdot d\vec{r} = \int_K^P \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \cdot \frac{dr}{r} = \left[ \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{r} \right]_K^P = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{1}{r_k} - \frac{1}{r_p} \right)$$

Det spelar ingen roll vilken väg du tar för att komma till K. Arbetet som krävs kommer vara det samma.

Potentiel energi är mängden arbete som krävs för att hålla laddningar i ett visst läge.

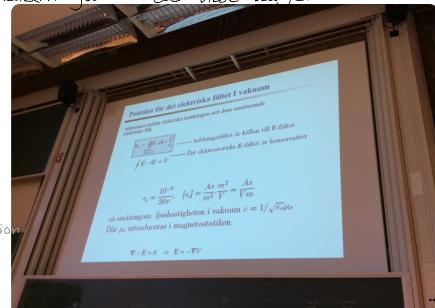
$$\text{Elektrisk potential } U = \frac{\Delta W}{q_0} \quad \left[ \frac{J}{C} \right] = \left[ \text{Volt} \right] \quad U = V_2 - V_1 = \int_{V_1}^{V_2} E \cdot d\vec{l}, \quad V_2 > V_1$$

### Exempel i krets



Analogt kan man tänka:  $qEd \leftrightarrow mgd$

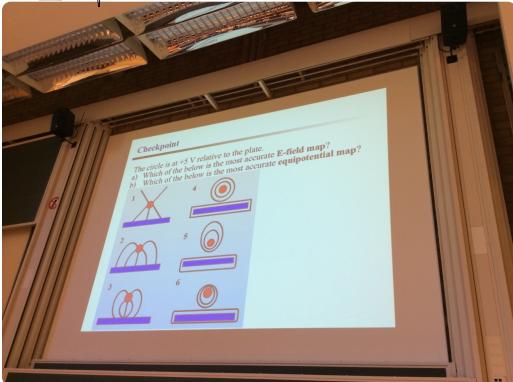
Laddning  
förflyttas  
avstånd  
massa  
gravitation



Checkpoint: En positiv laddning, vilken placeras i ett E-fält, kommer att accelereras från högre till lägre elektrisk potential och potentiell energi.

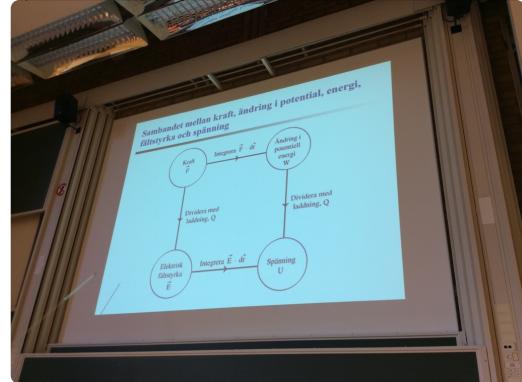
Ett E-fälts linjer går alltid från högre till lägre potential. Det erfordras inget arbete för att röra sig rörligt gentemot fältet.

### Checkpoint:



a) } 2  
b) } 5

### Samband



### Konduktorer och isolatorer

Konduktor: Laddning kan röra sig snabbt och fritt.

Inuti en konduktor är  $E$ -fältet = 0.

$E$ -fältet är vinkelrätt mot ytan.

Isolator: Laddning rör sig inte.  
Finner polara och icke-polarä.

### Permittivitet

Permittivitet är en fysikalisk storhet som beskriver hur ett elektriskt fält påverkar och påverkas av ett elektriskt isolerande material, och är bestämd efter ett materials förmåga att polariseras i förhållande till dess fält, och därför reduceras fältet inuti materialet.

### Kapacitans och Kapacitorer

$$C = \left| \frac{Q}{\Delta V} \right| = \left[ \frac{C}{V} \right] = [F] \quad C > 0$$

Kapacitans är måttet på hur väl en komponent kan hålla laddning.

Det elektriska fältet mellan två parallella plattor:  $E = \frac{Q}{\epsilon_0 A}$

Kapacitansen beräknas:  $C = \left| \frac{Q}{\Delta V} \right| = \frac{\epsilon_0 A}{d}$ ,  $V = E \cdot d$

### Checkpoint

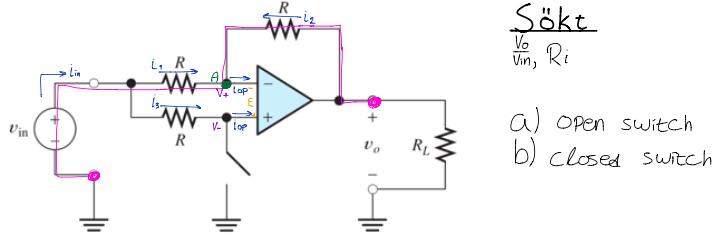
En kapacitor med parallella plattor har lila stora- men mörka- laddning. Avståndet mellan dem är  $d$  och de är inte anslutna till ett batteri.

Vad händer när  $d$  ökar?

$V$  ökar och  $Q$  förblir oförändrad.

Detta eftersom  $V = E \cdot d$  och att vi inte kan ändra  $Q$  eftersom vi inte har någon yttre källa.

E 14.4



Sökt

$$\frac{V_o}{V_{in}}, R_i$$

- a) open switch
- b) closed switch

Figure 14.13 Inverting or noninverting amplifier. See Exercise 14.4.

Lösning a)

Ideal OPF, enligt uppgift  
Negativ återkoppling }  $\mathcal{E} = 0, i_{op} = 0$

KVL:  $-V_{in} + i_1 R - i_2 R + V_o = 0$

$$\mathcal{E} = 0 \Rightarrow V_A = V_o$$

$$i_3 = i_{op} = 0$$

$$V_{in} = V_o \text{ ty } i_3 = 0 \text{ och } V_o = V_{in}$$

Inget spänningsfall över båda resistorer R vid ingången  $\Rightarrow i_1 = 0$ .

KCL i A:  $i_1 + i_2 = 0, \text{ ty } i_{op} = 0$

$$i_2 = 0$$

$$\mathcal{E}_{kv} 1 \Rightarrow V_{in} = V_o \Rightarrow \frac{V_o}{V_{in}} = 1$$

$$R_{in} = \frac{V_{in}}{i_{in}} = \frac{V_{in}}{i_1 + i_2} = \frac{V_{in}}{0} \xrightarrow[i_1=0, i_2=0]{} \infty$$

Lösning b)

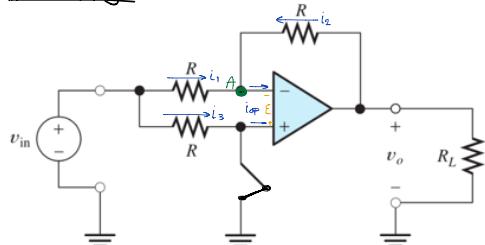


Figure 14.13 Inverting or noninverting amplifier. See Exercise 14.4.

Ideal OPF

Negativ återkoppling }  $\mathcal{E} = 0, i_{op} = 0$

KCL i A:  $i_1 + i_2 = 0 \text{ ty } i_{op} = 0$

$$\frac{V_{in}}{R} + \frac{V_o}{R} = 0$$

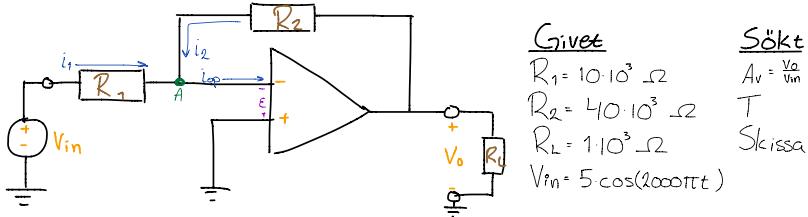
$$V_{in} + V_o = 0$$

$$\frac{V_o}{V_{in}} = -1$$

R<sub>in</sub>

$$\frac{V_{in}}{i_{in}} = \frac{V_{in}}{i_1 + i_2} = -\frac{V_{in}}{\frac{V_{in}}{R} + \frac{V_o}{R}} = \frac{1}{\frac{1}{R} + \frac{1}{R}} = \frac{1}{\frac{2}{R}} = \frac{R}{2}$$

P 14.10



Lösning

Ideal OPF  
Neg. &terk  $\Rightarrow E=0, i_{op}=0$

KCL i A:  $i_1 + i_2 - i_{op} = 0$

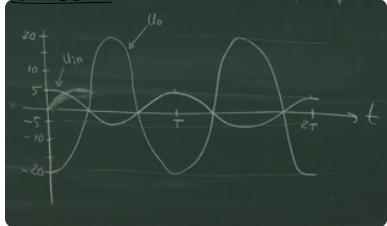
$$\frac{V_{in}}{R_1} + \frac{V_0}{R_2} = 0$$

$$\frac{V_0}{V_{in}} = -\frac{R_2}{R_1} = -4 \Rightarrow V_0 = -4 V_{in} = -20 \cos(2000\pi t) = 20 \cos(2000\pi \cdot \pi)$$

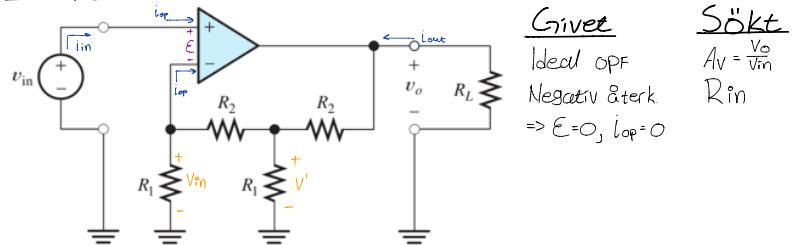
$$\omega = 2000\pi = 2\pi \cdot 1000 \Rightarrow f = 1000 \text{ Hz}$$

$$T = \frac{1}{f} = \frac{1}{1000} \text{ s}$$

Skissse



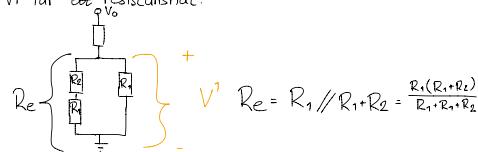
E 14.6



Lösning

$E=0 \Rightarrow V_{in}$  ligger over  $R_1$ .

Vi får ett resistansnät:



Spanningsdelning:

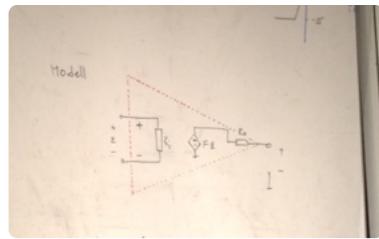
$$V' = V_o \frac{R_2}{R_2 + Re} = V_o \frac{R_2}{R_2 + \frac{R_1(R_1 + R_2)}{R_1 + 2R_2 + R_1}} = V_o \frac{R_2(R_1 + R_2)}{R_2(R_1 + R_2) + R_1(R_1 + R_2)}$$

Spanningsdefinition, igen:

$$V_{in} = V' \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} = V_o \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_2} \frac{R_1(R_1 + R_2)}{R_2(R_1 + R_2) + R_1(R_1 + R_2)} \Rightarrow \frac{V_o}{V_{in}} = \frac{R_1^2 + R_1 \cdot R_2 + 3R_1 \cdot R_2}{R_1^2} = 1 + \left(\frac{R_2}{R_1}\right)^2 + 3 \frac{R_2}{R_1}$$

$$R_{in} = \frac{V_{in}}{I_{in}} = \frac{V_{in}}{I_{op}} \rightarrow \infty$$

$$R_{out} = \frac{V_o}{I_{out}} = \left\{ V_{in} = 0 \right\} = 0 \quad \text{t.g. operationsförstärkarens } R_o = 0$$



En liten modell.

P 14.32

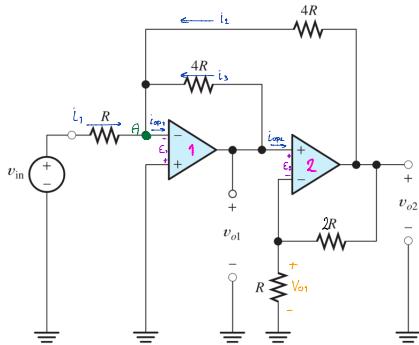


Figure P14.34

Sökt

$A_1, A_2$  using the summing-point constraint.

Lösning

För bågge OPF: ideal och negativ återkoppling  $\Rightarrow E_{1,2}=0, I_{op1,2}=0$

$$\text{KCL i A: } i_1 + i_2 + i_3 = 0$$

$$\frac{V_{in}}{R} + \frac{V_{o1}}{4R} + \frac{V_{o1}}{4R} = 0$$

$$\text{Spänningssdelning: } V_{o1} = V_{in} \frac{R}{R+2R} = \frac{V_{in}}{3}$$

$$V_{o2} = 3V_{o1}$$

$$V_{in} = -\frac{V_{o1}}{4} - \frac{3V_{o1}}{4} = -\frac{1}{4}V_{o1} = -V_{o1}$$

$$A_1 = \frac{V_{o1}}{V_{in}} = -1$$

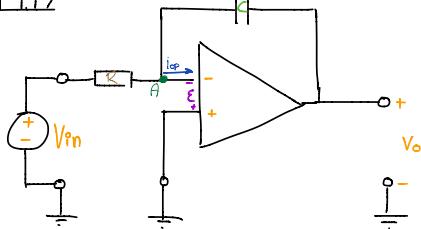
För hela kretsen:

Eliminera  $V_{o1}$ :

$$V_{o1} = \frac{V_{in}}{3} \Rightarrow V_{in} = -\frac{1}{4}(1+\frac{1}{3})V_{o2} = -\frac{1}{4} \cdot \frac{4}{3}V_{o2} = -\frac{V_{o2}}{3}$$

$$A_2 = \frac{V_{o2}}{V_{in}} = 3$$

P 14.17



Lösning

Använd JW-metoden.

Ideal OPF

Neg. åter:  $\left. \begin{array}{l} E=0, I_{op}=0 \end{array} \right\}$

$$\text{KCL}_A: I_1 + I_2 = 0$$

$$\frac{V_{in}}{R} + \frac{V_o}{RC} = 0$$

$$\text{I tidsdomänen: } V_{in}(t) = -RC \frac{dV_o(t)}{dt}$$

$$\text{Integrera: } \int V_{in}(\tau) d\tau = -RC \cdot V_o(t)$$

$$V_o(t) = -\frac{1}{RC} \int V_{in}(\tau) d\tau \longrightarrow \text{En integrator!}$$

## Magnetiska fält

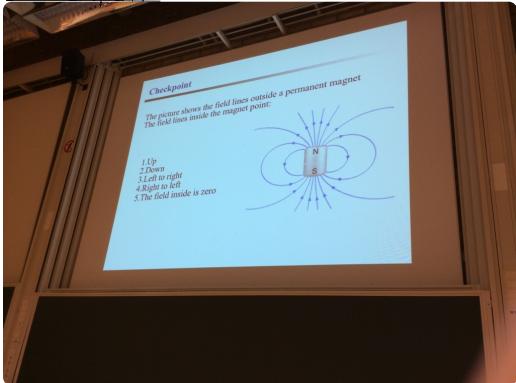
Magnetiska fält går från norr till söder.

Lika poler repellerar och olika ceteraherar precis som elektrostatiska laddningar.

## Dipoler

Om vi bryter en elektrostisk dipol får vi laddningarna var för sig. Gör vi samma sak med en magnet får vi två nya dipoler.

## Checkpoint



①

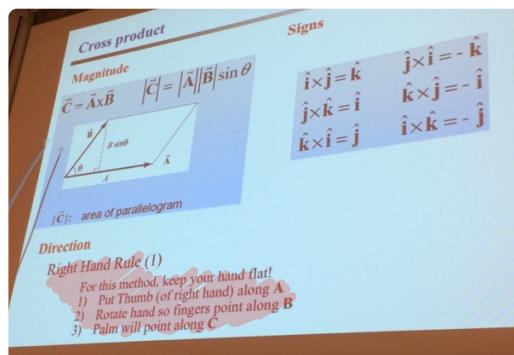
Till skillnad från ett elektrostiskt fält är fältet minst magneten  $\neq 0$ . Fältlinjerna går uppåt.

Detta förankrar Gauss magnetiska lag, och Maxwell's eqn:  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{A} = 0$

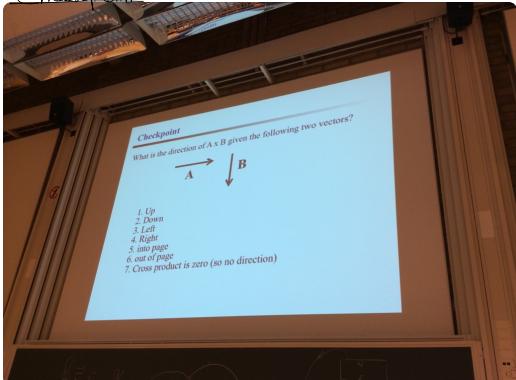
## Magnetisk kraft

$$\vec{F}_B = q \vec{v} \times \vec{B}$$

Kom ihåg högerhandsregeln!



## Checkpoint



5, into page!

## Lorenz Force

$$\vec{F}_e = q \vec{E}$$

$$\text{Elektrisk kraft}$$

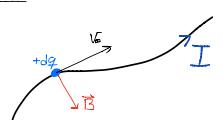
$$\vec{F}_B = q \vec{v} \times \vec{B}$$

$$\text{Magnetisk kraft}$$

$$\vec{F} = q(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B})$$

Magnetfält betecknas innåt:  $\otimes$   
utåt:  $\odot$

Ex



$$d\vec{F} = dq(\vec{v} \times \vec{B})$$

$$I = \frac{dq}{dt}$$

$$\vec{v} \cdot dt = d\vec{l}$$

$$\vec{dF} = I dt (\vec{v} \times \vec{B})$$

$$\vec{dF} = I (d\vec{l} \times \vec{B})$$

## Biot-Savart

The Biot-Savart law

how to calculate  $\mathbf{B}$  (1)

Current element of length  $ds$  carrying current  $I$  produces a magnetic field:

$$d\mathbf{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{I d\mathbf{s} \times \hat{\mathbf{r}}}{r^2}$$

## Högerhandregel 2

The right hand side rule (2)

$\hat{\mathbf{z}} \times \hat{\mathbf{r}} = \hat{\theta}$

## Checkpoint

Consider two parallel current carrying wires. With the currents running in the same direction, the wires are

1. attracted (likes attract?)
2. repelled (likes repel?)
3. pushed another direction
4. not pushed - no net force

1 de bilden  
ett gemensamt  
fält.

## Amperes lag

$$\oint \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s} = \mu_0 I_{\text{enc}}$$

Cirkulationsintegralen av den magnetiska fältstyrkan  $\mathbf{B}$  är lika med strömmen innesluten av konturen.

$I_{\text{enc}}$  är strömmen genom  $S$ .  $I_{\text{enc}} = \iint_S J \cdot dA$  där  $J$  = current density

## Checkpoint

Integrating  $B$  around the loop shown gives us:

1. a positive number
2. a negative number
3. zero

3.

Innuti arean finns lika många  $\odot$  som  $\circ$ .

## Ex

Example: Infinite wire carrying current

A cylindrical conductor has radius  $R$  and a uniform current density with total current  $I$ . Calculate  $\mathbf{B}$  for the two regions:

- (1) wire ( $r \geq R$ ) (outside  $R$ )
- (2) inside wire ( $r < R$ )

• Vi ska beräkna fältet såväl inuti som utanför.

• Magnetfaktor är konstant på ett visst (radient) avstånd från centrum.

$$\oint_c \mathbf{B} \cdot d\mathbf{s} = \underbrace{\mu_0}_{s} I_{\text{enc}}$$

$$1. \vec{B} = B(r) \hat{\phi}$$

$$2. \oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = 2\pi r \cdot B(r)$$

$$3. a) r > R$$

$$I_{enc} = I$$

$$2\pi r \cdot B(r) = \mu_0 \cdot I$$

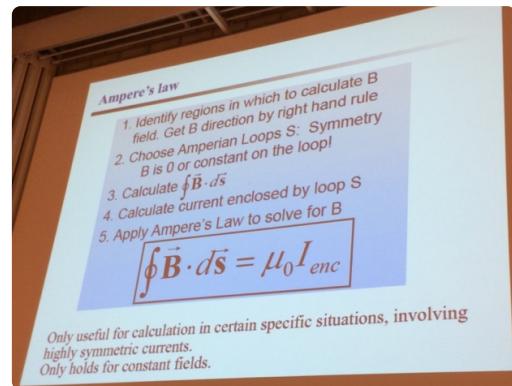
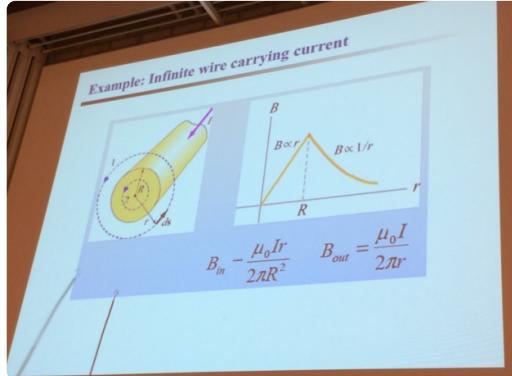
$$B(r) = \frac{\mu_0 I}{2\pi r}$$

$$b) 0 < r < R$$

$$I_{enc} = \iint_S J \cdot d\vec{A}, \quad J = \frac{I}{\pi R^2} \quad \text{ty vi har att göra med en cirkel att göra}$$

$$2\pi r \cdot B(r) = \mu_0 \iint_S J \cdot dA = \mu_0 \cdot J \cdot \pi r^2 = \mu_0 \frac{I}{\pi R^2} \cdot \pi r^2 = \mu_0 \frac{I}{R^2} \cdot r^2$$

$$B(r) = \frac{\mu_0 I r^2}{2\pi R^2} = \frac{\mu_0 I r}{2\pi R^2}$$



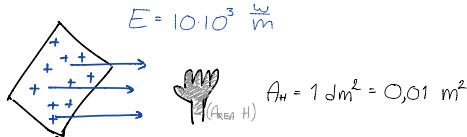
## Uppgifter

2.9, 11, 12

3.2, 7

### 2.9

En hand hålls nära en uppladdad yta. Vilken motladdning kan handen få om den elektriska fältstyrkan är  $10 \text{ kV/m}$ ? Handens area är  $1 \text{ dm}^2$  och hålls i luften.



Notes: Skriv om till SI-enheter asap!

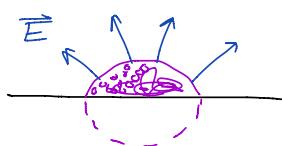
### Lösning

$E = \frac{F}{q}$ ,  $\epsilon_0$  är permittiviteten i Vakuum. Permittiviteten för luft är "typ samma".  $\epsilon_0 = 8.854 \cdot 10^{-12} \text{ F/V}\cdot\text{m}$ .  $F$  [N] är i detta fall Ytladningstäthet och beräknas:  $F = \frac{Q}{A}$  där  $Q$  är den totala laddningen

$$E = \frac{Q/A}{\epsilon_0} \Rightarrow Q = E \cdot A \cdot \epsilon_0 = 8.85 \cdot 10^{-12} \text{ C}$$

### 2.11

Plastkulor trillar ner på en matta och det bildas en hög. Högen blir som en halvsfär och ett fält utifrån högen uppstår. Efälteet antas ha egenskapen likt e-fället från en perfekt sfär.

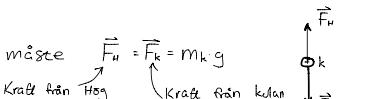


Om en kula faller mot högen kan den under rätt förutsättningar sväva 1 meter ovanför mattan. Kulen väger  $1 \text{ mg}$  och har laddning  $+1 \text{ pC}$ .

- Beräkna den elektriska fältstyrkan i den position kulen svävar.
- Högens totala laddning.

### Lösning

a) För att kulen ska kunna sväva måste  $\vec{F}_H = \vec{F}_k = m_k g$



$$\text{Kraften från högen } \vec{F}_H = \frac{Q_H q}{4\pi\epsilon_0 r^2} = E_H \cdot q$$

$$\text{Kraften från kulen } \vec{F}_k = m_k g$$

$$\text{Det elektriska fältet från en sfär: } E_H = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2}$$

$$\vec{F}_H = \vec{F}_k \Leftrightarrow E_H q = m_k g \Leftrightarrow E_H = \frac{m_k g}{q}$$

$$\left. \begin{array}{l} \text{SI-enheter: } m = 1 \cdot 10^{-6} \text{ g} = 1 \cdot 10^{-9} \text{ kg} \\ q = 1 \text{ pC} = 1 \cdot 10^{-12} \text{ C} \\ g = 9.81 \end{array} \right\}$$

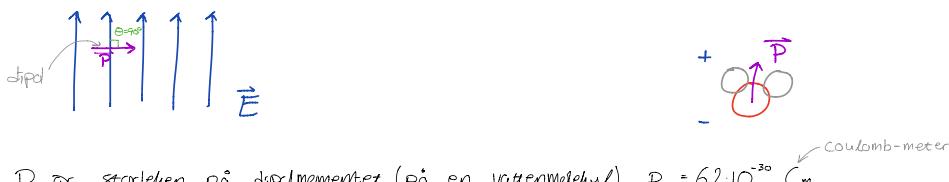
$$E_H = 981 \cdot 10^3 \frac{\text{V}}{\text{m}}$$

$$b) E_H = \frac{Q_H}{4\pi\epsilon_0 r^2} \Leftrightarrow Q_H = E_H 4\pi\epsilon_0 r^2 = 1 \cdot 10^{-6} \text{ C}$$

r är avståndet till mitten av sfären från kulen sett, INTE raden på högen!

## 2.11

En vattenmolekyl i ett elektriskt fält ( $E = 40 \text{ kV/m}$ ). Beräkna vridmomentet som verkar på vattenmolekylen när fälter är vinkelräta mot molekylen.



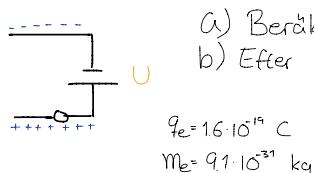
P är storleken på dipolmomentet (på en vattenmolekyl).  $P_{\text{H}_2\text{O}} = 6.2 \cdot 10^{-30} \text{ Cm}$

$$F = P \times E = P \hat{P} \times E \hat{E} = PE \sin \theta = 2.38 \cdot 10^{-25} \text{ Nm}$$

Pens också vi har  
för ett rätvinkligt koordinatsystem

## 3.2

Vi accelererar elektroner i ett oscilloskop från en katod till en elektrod. Elektronen har ett hål genom vilket elektroner kan passera.



- a) Beräkna elektronens hastighet då  $U = 3 \text{ kV}$ , vid den positiva plattan.  
b) Efter hålet avtar inte hastigheten, varför?

### Lösning

a)

$$\text{Potentiell energi: } W_p = q_e \cdot U$$

$$\text{Kinetisk energi: } W_k = \frac{mv^2}{2}$$

$$\text{Energiprincipen: } W = W_k + W_p$$

Vid den positiva plattan har all potentiell energi övergått till kinetisk.  $W = W_p \rightarrow W_k$

$$q_e U = \frac{mv^2}{2} \Rightarrow V = \sqrt{\frac{2q_e U}{m_e}} = 3.25 \cdot 10^7 \text{ m/s}$$

b) Det elektriska fältet mellan elektrod och katod gör från  $+ \rightarrow -$ . Accelerationen är prop mot kraften vilken i sin tur är proportionell mot e-fältet. *Sen var det något mer...*

## 3.7

En kula är fritt upphängd i luften. Kulans diameter är 12 cm, vilken är den högsta spänningen kulan kan ha innan overslag? Overslag förs då e-fälte är större än  $20 \text{ kV/cm}$



$$\text{SI-enheter: } d = 0.12 \text{ m} \Rightarrow r = 0.06 \text{ m}$$

$$E_{\text{Max}} = 20 \cdot 10^3 \cdot 10^3 \frac{\text{V}}{\text{m}}$$

### Lösning

$$\left. \begin{aligned} E &= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \\ Q &= C \cdot V \\ C &= 4\pi r \epsilon_0 \end{aligned} \right\} \text{kapacitans}$$

$$E = \frac{4\pi r \epsilon_0 \cdot V}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{V}{r} \Rightarrow V = Er = 120 \cdot 10^3 \text{ V}$$

medium utanför  
störem, också samma  
 $\epsilon_0$  som i  $E = ...$

## Uppgifter

7.2, 3, 4

8.1

### 7.2

En lång räle spole har 1000 varv per meter. Strömmen i spolen är 0,8 A. Beräkna den magnetiska flödestätheten i spolen om kärnan består av:

- Lufte
- aluminium
- jörn

#### Givet

$$\frac{n}{l} = 1000 \frac{\text{varv}}{\text{m}}$$

$$I = 0,8 \text{ A}$$

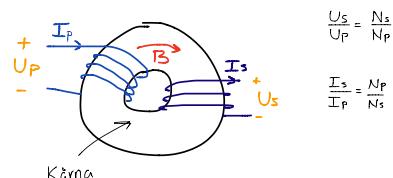
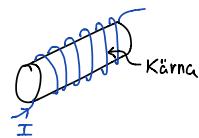
$$\mu_r = 1$$

$$\mu_0 = 10000022$$

$$\mu_i = 2 \cdot 10^3$$

#### Sökt

$$B$$



### Lösning

$$B = \mu_r \frac{N \cdot I}{l} = \mu_0 \mu_r \frac{N \cdot I}{l}$$

$$\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7}$$

$$B_r = \mu_r \mu_0 \frac{n}{l} I = 1 \cdot 10^{-3} \text{ T}$$

$$B_u = \mu_0 \mu_r \frac{n}{l} I = 1.000022 \cdot 10^{-3} \text{ T}$$

$$B_i = \mu_i \mu_0 \frac{n}{l} I = 2 \text{ T}$$

### 7.3

(7.3) En vanlig typ av partikelaccelerator som används i bland annat medicinska tillämpningar är cyklotronen. För att accelerera protoner till hastigheter uppemot 20% av ljusfarten förra dessa löpa runt i en cirkulär bana i utrymmet mellan polerna på en elektromagnet. Med hjälp av ett oscillerande elektriskt fält, RF-fält, ger man varje varv protonerna ett litet fartillskott. Efterhand som protonernas fart ökar kommer dessa att röra sig i en spiralformad bana med ökande radie. När banradien överstiger diametern hos elektromagneten poser lämnar protonerna acceleratorn.

a)

Hur stark skall magnetfältet mellan polerna på elektromagneten vara för att protonerna skall kunna accelereras till 10% av ljusfarten innan de lämnar cyklotronen? Elektromagneten poser har en diameter av 0,80 m. Räkna ickrelativistiskt.

$$m_{\text{proton}} = 1,67 \cdot 10^{-27} \text{ kg}, c = 3,00 \cdot 10^8 \text{ m/s}$$

b)

För att protonerna skall kunna accelereras krävs att det oscillerande elektriska fältet ger "knuffar" i rätt ögonblick. RF-fältet skall därför ha samma frekvens som protonernas rotationsfrekvens. Härled ett uttryck för protonernas rotationsfrekvens som en funktion av magnetiska flödestätheten mellan elektromagneten poser,  $B$ . Vilken frekvens skall RF-fältet ha för exemplet i uppgift a?

Tips: Rotationsfrekvensen visar sig vara oberoende av både banradien och protonernas hastighet.

#### Givet

$$d = 0,80 \text{ m}$$

$$m_{\text{proton}} = 1,67 \cdot 10^{-27} \text{ kg}$$

$$c = 3,00 \cdot 10^8 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$

#### Sökt

$$B \text{ för att } V = 0,1 c = ?$$

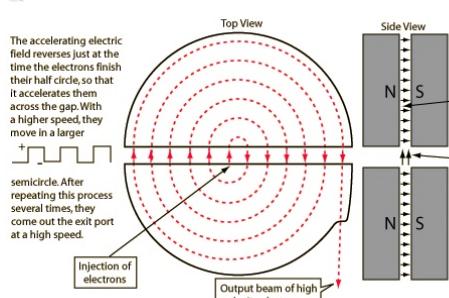
$$\text{Samt } f \text{ för att } V = 0,1 c = ?$$

### Lösning

1) Proton i vila mellan platorna. Vila eftersom  $V=0$

2) Anpassa negativ laddning  $P^-$  en platta  $\Rightarrow$  positiv laddning  $P^+$  på den andra.

3) Sviccha  $\Rightarrow$   $acc \rightarrow$  ut genom ext rör.



#### B-fältets påverkan

$$F_B = q v B$$

$$F_c = \frac{mv^2}{r}$$

Centripetalkraften vilken håller protonen i sin bana

a)

$$q v B = \frac{m v^2}{r} \Leftrightarrow B = \frac{m v}{q r} = \frac{m \cdot 0,1 c}{q r} = 0,78 \text{ T}$$

b)

$$f = \frac{1}{T} \quad T = \frac{2\pi r}{v} \Rightarrow f = \frac{v}{2\pi r} = 11,9 \cdot 10^6 \text{ Hz}$$

Tiden det tar att det varvt runt

$$f = \frac{q B}{2\pi m}$$

## 7.4

- 7.4** Genom en lång rak koppartråd som hänger vertikalt flyter en viss ström,  $I$ . För att avgöra strömstyrkan placeras en liten kompass rakt norr om tråden. På grund av magnetfältet kring koppartråden pekar inte kompassen mot norr som den borde. Då avståndet från tråden till kompassen är 15 cm pekar kompassen istället åt NNO ( $\approx 22^\circ$ ). Antag att det jord-magnetiska fältet har en horisontell komposit riktad mot norr med magnetiska fältstyrkan  $B = 50 \cdot 10^{-6}$  T.

- a Ange strömmens riktning i koppartråden.  
b Hur stor är strömmen,  $I$ , genom koppartråden?

Givet

$$d = 15 \text{ cm}$$

$$\text{Riktning} = \text{NNO } 22^\circ$$

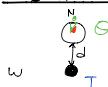
$$B_j = 50 \cdot 10^{-6} \text{ T}$$

$$B \text{ horisontellt}$$

Sökt

- a) Riktning  
b)  $I$

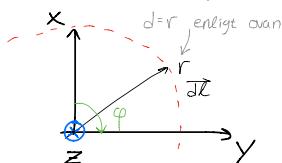
## Lösning

 För att få en påverkan på kompassnölen måste vi ha ett fält vilket trycker nälen åt öst. Vi kollar de två olika fallen:

- s 1. Ström in:  $\odot \Rightarrow B$   Detta fält vrider nälen åt öster! Svar:  $I$  går in i tavlan.
2. Ström ut:  $\odot \Rightarrow B$  

- b) Amperes lag:  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{enc}$

En tråd är typ cylindrisk.



$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{enc}$$

$$\oint \vec{B} \cdot \hat{d}\vec{l} = B \oint dl$$

cylinderns omkrets

$$B 2\pi r = \mu_0 I_{enc} \Rightarrow I_{enc} = I = \frac{B 2\pi r}{\mu_0}$$

$$B_T = B_j \tan(22^\circ) = 50 \cdot 10^{-6} \tan(22^\circ) = 20.2 \cdot 10^{-6} \text{ T}$$

$$I = \frac{B 2\pi r}{\mu_0} = 15 \text{ A}$$

## 8.1

- 8.1** Under de senaste åren har man uppmärksammat att det i människans omgivning finns variabla magnetfält som kan ge biologiska effekter. Det är därför inte den magnetiska flödesstyrkan  $B$  utan trogen derivatan av  $B$  med avseende på tiden ( $dB/dt$ ) som avgör den biologiska påverkan.

- a) I en rak lång enkelledare som är omgiven av luft flyter strömmen  $i = 5.0 \sin(2\pi ft)$  A  
Beräkna  $dB/dt$  på avståndet 0,50 m från ledaren för de båda fall att frekvensen är 50 Hz respektive 5,0 kHz. Ange särskilt i vilket av fallen som amplituden av  $dB/dt$  är störst.
- b) I en rak lång dubbelledare som består av två parallella enkelledare på det inbördes avståndet 4,0 mm flyter strömmen  $i = 5.0 \sin(2\pi ft)$  A

i varandra enkelledare. Dubbelledaren är omgiven av luft. De båda strömriktningarna är motrikta. Beräkna  $dB/dt$  på avståndet 0,500 m från dubbelledarens centrum i det plan som innehåller de båda ledarna. Gör beräkningen för de båda fall att frekvensen är 50 Hz respektive 5,0 kHz. Ange särskilt i vilket av fallen som amplituden av  $dB/dt$  är störst.

Givet

$$a) I = 5.0 \sin(2\pi ft) \text{ A}$$

$$d = 0.5 \text{ m}$$

$$f_1 = 50 \text{ Hz}$$

$$f_2 = 5 \cdot 10^3 \text{ Hz}$$

Sökt

$$a) \frac{dB}{dt} @ d$$

b) dubbelledare

$$b) \frac{dB}{dt} @ d$$

med 40 mm emellan

$$l = 5 \sin(2\pi ft) \text{ i varandra riktning}$$

$$d = 0.5 \text{ m från centrum}$$

$$f_1 = 50 \text{ Hz}$$

$$f_2 = 5 \cdot 10^3 \text{ Hz}$$

## Lösning

$$a) B = \frac{\mu_0 I}{2\pi r} = \frac{\mu_0}{2\pi} \cdot 0.5 \sin(2\pi ft)$$

$$\frac{dB}{dt} = \frac{\mu_0}{2\pi r} \cdot 5 \cdot 2\pi f \cos(2\pi ft) = \frac{5f\mu_0}{r} \cos(2\pi ft)$$

$$\text{Amplitud: } \frac{\mu_0 \cdot 5f}{r}$$

$$f_1 = 6.3 \cdot 10^{-4}$$

$$f_2 = 6.3 \cdot 10^{-2}$$



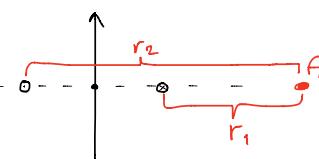
Använd superposition!

$$\vec{B}_T = \vec{B}_1 + \vec{B}_2$$

$$\vec{B}_T = \hat{r} B_1 + (\hat{r}) B_2$$

$$r_1 = 0.5 + \frac{4 \cdot 10^{-3}}{2} = 0.498 \text{ m}$$

$$r_2 = 0.5 + \frac{4 \cdot 10^{-3}}{2} = 0.502 \text{ m}$$



$$\vec{B}_T = \hat{r} \frac{\mu_0 I}{2\pi r_1} - \hat{r} \frac{\mu_0 I}{2\pi r_2} = \hat{r} \frac{\mu_0 I}{2\pi} \left( \frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} \right) 5 \sin(2\pi ft)$$

$$\frac{dB}{dt} = \{ \text{se föregående} \}$$

$$f_1 = 5 \cdot 10^6$$

$$f_2 = 5 \cdot 10^4$$

### Material i magnetiska fält

Ferromagnetiska:  $\mu_r \gg 1$

Järn, nickel, kobolt

Paramagnetiska:  $\mu_r > 1$

Behåller inte sin magnetiska förmåga när den externa fältet tas bort.

Platina, aluminium, syre

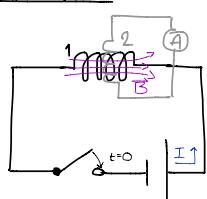
Diamagnetiska:  $\mu_r < 1$

Repelleras av magnetiska fält.

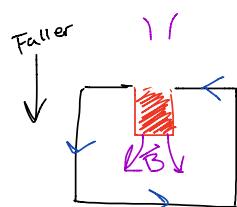
Superkonduktorer  $\Rightarrow$  Används i supraledare.

Kol, koppar, vatten, plast

### Farraday's Law



Precis vid  $t=0$  och avslag av brytaren finns en ström i slinga 2.  
Detta kallas "transiens".



Lenz lag:

Den inducerade strömmen antar alltid den riktning vilken MOTVERKAR magnetfältet.

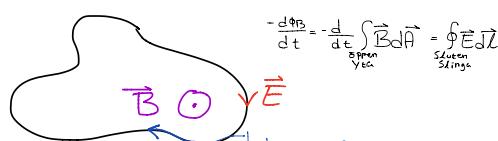
Hur stor strömmen kommer bli beror på hur snabb förändringen är i slinga 1 och hur stor arean är för slinga 2.

### Elektromagnetiskt flöde



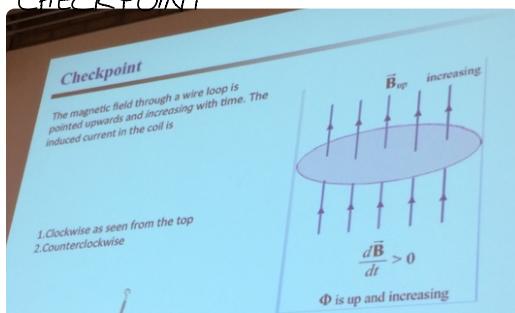
$$\Phi_B = \int \vec{B} \cdot d\vec{A}$$

Om vi antar att detta är en vajer kommer vi inducera en ström i den.



$$\text{Faraday's Law} \quad \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\frac{d\Phi_B}{dt} = -\frac{d}{dt} \int \vec{B} \cdot d\vec{A}$$

### CHECKPOINT



Clockwise)

Om flödet  $< 0 \Leftrightarrow \downarrow \downarrow \frac{dB}{dt} > 0 \Rightarrow$  inducerad ström moturs

## Självinduktans

$$\Phi_B = L \cdot I$$

Faraday  $\Rightarrow E = -L \frac{dI}{dt}$  En spole med konstant ström kommer inte ha någon självinduktans.

## CHECKPOINT

*Checkpoint*  
When you insert the iron core  
what happens?

1.B Increases so L does too  
2.B Decreases so L does too  
3.B Increases so L Decreases  
4.B Decreases so L Increases

1. B och L ökar.

The moments in the material align with the external field, increasing the B field, and hence increasing the flux through the coil and thus its inductance

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = \mu_0 I_{enc}$$

$$E = - \frac{d}{dt} (BA \cos \theta)$$

One more way to induce (more) EMF

Amperes lag delux:  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = \mu_0 I_{enc} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{d\Phi_E}{dt}$

*Maxwell Equations*  
in free space

1.  $\oint \vec{E} \cdot d\vec{A} = \frac{\rho_0}{\epsilon_0}$  (Gauss's Law)
2.  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{A} = 0$  (Magnetic Gauss's Law)
3.  $\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = -\frac{d\Phi_B}{dt}$  (Faraday's Law)
4.  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = \mu_0 I_{enc} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{d\Phi_E}{dt}$  (Ampere-Maxwell Law)

## Elektromagnetiska Vägor

$$E = \frac{hc}{\lambda}$$

$$P = \frac{h}{\lambda}$$

$h =$  Planck's konstant

$$\lambda = \frac{c}{f}$$

Ursäkta avsalundens av anteckningar, men det här var trögt...

## Elektromagnetiska vågor och vävnad

Det finns inga studier som visar på att mikrovågor kan göra annat än att varma upp

## Summering av kursen

Begrepp: Ström:  $\frac{dq}{dt}$   
Spänning:  $\frac{du}{dt}$

Resistans:  $U = R I$

Kapacitans:  $i = C \frac{du}{dt}$

Induktans:  $U = L \cdot \frac{di}{dt}$

"LYCKA TILL OCH KÖR HÅRT!"

Hoppas anteckningarna här varit till hjälp!

Kirchhoff's srem-/spänningslag:  $\sum_{\text{mät}} i = 0 / \sum_{\text{spänng}} u = 0$

Ohms lag:  $U = RI$ ,  $U = ZI$

Effekt:  $P = U \cdot i$

Reducering av kretsnet genom serie-/parallellkoppling

### Växelström

$$u(t) = U_m \cos(\omega t + \phi) \quad V$$

$$i(t) = I_m \cos(\omega t + \phi') \quad A$$

$$\begin{aligned} \text{Effekt: } P &= \frac{1}{2} U_m I_m \cos(\theta_u - \theta_i) = U_{\text{rms}} I_{\text{rms}} \cos(\theta_u - \theta_i) \quad U_{\text{rms}} = \frac{U_m}{\sqrt{2}} \\ Q &= \frac{1}{2} U_m I_m \sin(\theta_u - \theta_i) = U_{\text{rms}} I_{\text{rms}} \sin(\theta_u - \theta_i) \\ S &= P + jQ \end{aligned}$$

### Exempel

#### Givet

$$u(t) = 60 \cos(\omega t - 10^\circ) \quad V$$

$$i(t) = 1.5 \cos(\omega t + 50^\circ) \quad A$$

Stationär växelström.



#### Sökt

Effektutvecklingen i B

#### Lösning

$$i(t) = I = 1.5 \angle 50^\circ$$

$$u(t) = U = 60 \angle -10^\circ$$

Samordnade referens.

$$S = P + jQ = \frac{1}{2} UI^* = \frac{1}{2} 60 \angle -10^\circ \cdot 1.5 \angle 50^\circ \cdot 45 \angle -60^\circ \quad W$$

$$P = \operatorname{Re}\{S\} = 45 \cos(-60^\circ) = 22.5 \quad W \quad P > 0 \Rightarrow B \text{ förbrukar effekt}$$

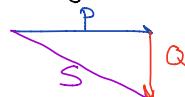
$$Q = \operatorname{Im}\{S\} = 45 \sin(-60^\circ) = -39.0 \quad VAr$$

$$|S| = 45 \quad VA$$

$$\varphi = \cos(\theta_u - \theta_i) = \cos(60^\circ) = 0.5$$

Ström före spänning: Kapacitiv impedans

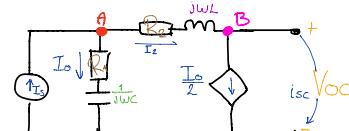
Effekt triangel



## Exempel 2

Givet

Stationär växelströmskrets



$$I_s = 15\angle 0^\circ \text{ A}$$

$$jwL = 30j\Omega$$

$$R_1 = 20\Omega$$

$$\frac{1}{jwC} = -40j\Omega$$

Sökt

Thevenin

$I_{sc}$

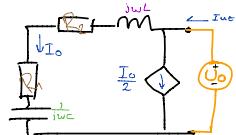
$V_{oc}$

$Z_{eq}$

$\frac{V_{oc}}{I_{sc}}$

$Z_{eq} = \frac{V_{oc}}{I_{sc}}$

Nollscäu oberoende källor



## Lösning

Voc

$$KCL_A: I_s = I_o - \frac{I_s}{2} = 0$$

$$I_s = \frac{2I_s}{2} \Leftrightarrow I_o = \frac{2}{3}I_s$$

$$KVL: \frac{I_s}{2}(R_2 + jwL) + V_{oc} - I_o(R_1 + \frac{1}{jwC}) = 0$$

$$V_{oc} = I_o(R_1 + \frac{1}{jwC}) - \frac{I_s}{2}(R_2 + jwL)$$

$$V_{oc} = 55\angle 90^\circ$$

$I_{sc}$  ger ekivalent impedans  $Z_{eq} = \frac{V_{oc}}{I_{sc}}$

$$KCL_A: I_s = I_o + I_2$$

$$KCL_B: I_2 = \frac{I_s}{2} + I_{sc}$$

$$KVL: I_2(R_2 + jwL) + 0 \cdot I_o(R_1 + \frac{1}{jwC}) = 0$$

$$I_{sc} = \dots$$

"Lägg på" en phasitad  $U_o$ , vilken ström får då?

$$I_{ut} = I_o + \frac{1}{2}I_s = \frac{3}{2}I_o$$

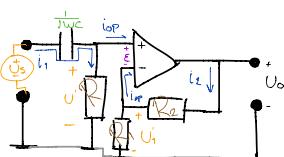
$$U_o = I_o(jwL \cdot R_2 - R_1 + \frac{1}{jwC})$$

$$Z_{eq} = \frac{U_o}{I_{ut}} = 4 \cdot \frac{2}{3}j$$

## Exempel

Frekvensberoende operationsförstärkare

Givet



Sökt

$$A_v = \frac{U_o}{U_s}$$

Lösning

Antag: Stationär växelström

Ideal OPF

Neg återkoppling }  $E=0, lop=0$

$i_1$  genom  $C$  och  $R \Rightarrow$  Spänningssdelning möjlig  
 $U'_1 = U_s \frac{R}{R+jwC} = U_s \frac{jwRC}{1+jwRC}$

$$E=0 \Rightarrow U' = U'_1$$

$i_2$  genom  $R_1$  &  $R_2 \Rightarrow$  Spänningssdelning  
 $U'_2 = U'_1 \frac{R_2}{R_1+R_2}$

$$U_s \frac{jwRC}{1+jwRC} = U'_2 \cdot \frac{R_1}{R_1+R_2} \Leftrightarrow \frac{U_o}{U_s} = \frac{R_1+R_2}{R_1} \cdot \frac{jwRC}{1+jwRC}$$

Skissa  $A_v(\omega)$

