



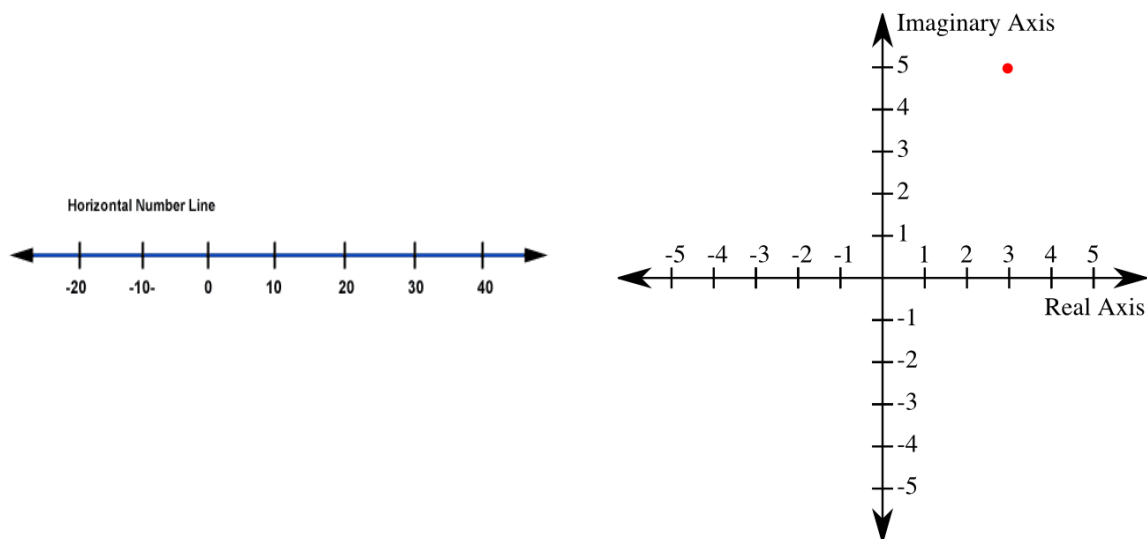
## Komplekse tal i elektronik

KOMPLEKSE tal er ideelle til beregning på elektriske og elektroniske kredsløb hvori der indgår komponenter, der ved vekselspændinger fase -forskyder strømme og spændinger, og hvis ohmske værdier afhænger af frekvensen. Dvs. spoler og kondensatorer.

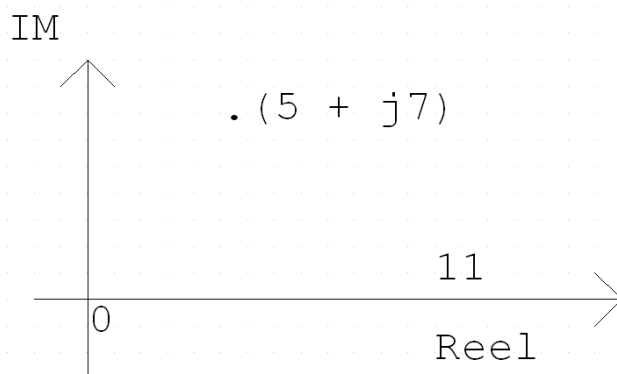
Med komplekse tal kan man opstille ligninger hvori frekvensen indgår som variabel. Ligningerne gælder altså for alle frekvenser, der "blot" skal indsættes og udregnes.

Ligningerne giver fx. i forstærkerkoblinger som resultat både forstærkningen og fasedrejning.

Komplekse tal opererer med begrebet "Imaginære tal" – uvirkelige – eller - indbildte tal.



De tal, vi hidtil har opereret med, kan alle afbildes på en tallinie. Et sted er 0, et sted 47 osv. De er alle beliggende på "X-aksen". Med komplekse tal indføres alle tal, der ligger i planet. Et tal kan fx ligge på en position i planet, der kan beskrives som 4 ud ad X-aksen, og 3 op ad Y-aksen. Dette ligner jo meget vektorer, hvor tallet ville benævnes (4, 3). Vektoren kan også angives som en vektors længde, og dens vinkel i forhold til X-aksen.





Y-aksen kaldes også den Imaginære akse, og X-aksen den Reelle akse.

Tilsvarende med komplekse tal. Et komplekst tal kan angives med en vandret del og en lodret del. De kaldes hhv. den reelle del, og den imaginære del. Forkortes til **Re**, og **Im**. En angivelse af et tal på den form kaldes **Sumform**. Som med vektorer kan tallet også angives med en længde og en vinkel. Denne form kaldes **Polær**. Altså afstanden ud til tallet, og vinklen i forhold til vandret mød højre!

Den del af et komplekst tal, der er lodret angives med et "j" foran. I matematikkens verden benyttes "i" for den imaginære del af et tal, men i elektriske sammenhænge bruges "i" som formeltegnet for strøm, og kan herved forveksles. Det er derfor normalt at bruge "j".

I komplekse tal findes definitionen, at j gange j =  $j^2 = -1$ . Eller som det må fremgå,  $j = \sqrt{-1}$ . Med brug af komplekse tal er det derfor muligt at uddrage kvadratroden af et negativt tal!!

Hvorfor er  $j^2 = -1$  ?

Den komplekse vektor j kan også skrives som  $0 + j1$ . Dvs. 0 ud ad x-aksen, og 1 opad Y-aksen. På polær form er  $0 + j1 = 1 \angle 90$  j \* j er altså lig  $(1 \angle 90) * (1 \angle 90)$ . Dette er lig  $1 * 1 \angle (90 + 90) = 1 \angle 180$ . Som igen er lig  $-1 + j0 = -1$ .

Altså er  $j \cdot j = -1$

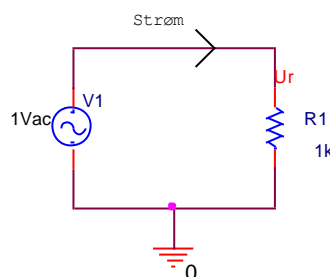
For regneregler for komplekse tal, se sidst i kompendiet!

## Fasedrejning i modstande, kondensatorer og spoler:

For at komme lidt ind på forståelsen af komplekse tal brugt på elektroniske komponenter, undersøges komponenterne, modstande, kondensatorer og spoler, først vektorielt.

### MODSTANDE.

Vi havde at strøm og spænding i en modstand er i fase

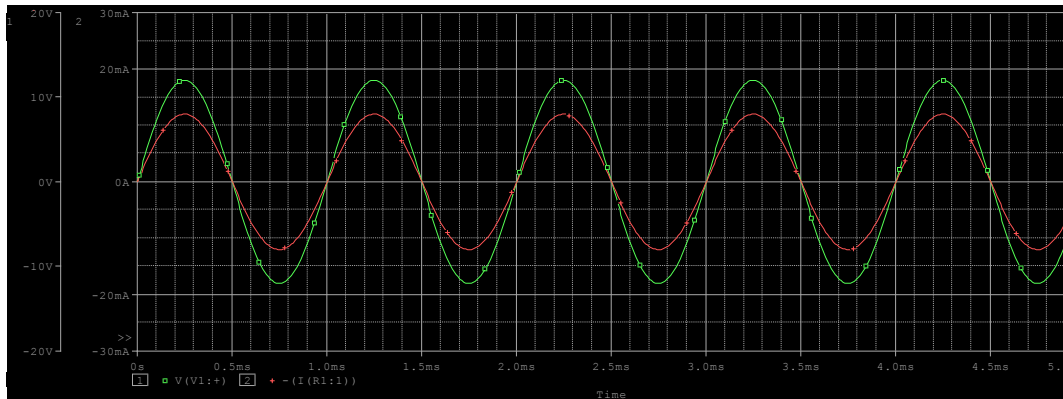




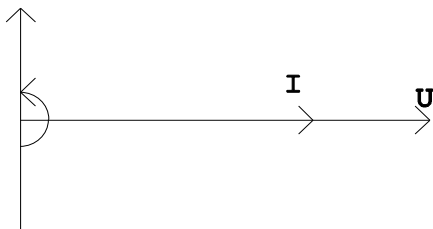
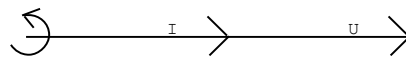
Sat  
sammen

:  
:

Bemærk:  
2 Y-  
akser !!



Vinklen mellem spænding og strøm kaldes  $\varphi$ . Vinklen er 0 grader.



U og I er i fase.

I modstande er strøm og spænding i fase. Dvs. at strømmen løber samtidigt med at der er en spænding over modstanden. Der er altså ingen faseforskydning. Modstanden er ren ohmsk, og kan udtrykkes ved  $R = U / I$ .

I et "venstre-roterende" koordinatsystem afbildes U og I vandret ud ad samme akse.

Strømmen tegnes vandret mod højre !

## KONDENSATORER.

En kondensators "modstand" kaldes **REAKTANS**. Den måles i Ohm, og er udtrykt ved formelen  $X_C = \frac{1}{2\pi f C}$ . Frekvensen indgår i ligningen, dvs. reaktansen er frekvensafhængig og omvendt proportional med frekvensen.

I en kondensator er strømmen 90 grader før spændingen, og heraf fremgår også, at spændingen er efter strømmen. For en nærmere beskrivelse af hvorfor det er sådan, se speciel kompendium herom ☺

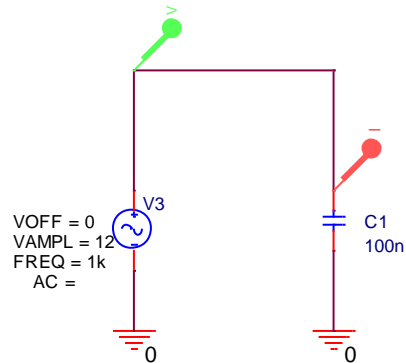
Navnet "ELICE" bruges ofte som huskeregel. Omkring "C" er "I" før "E". ("E" burde egentlig være "U", fordi vi bruger U som formeltegnet for spænding! ).



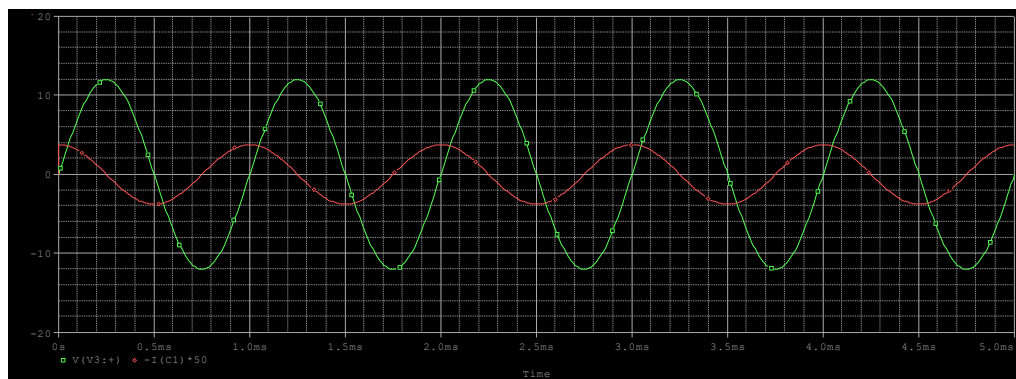
Man siger også, at reaktansen er "kapasitiv".

$U_C$  er altså lig  $U_{gen}$ . Altså når  $U_{gen}$  er i max, er  $U_C$  også i max.

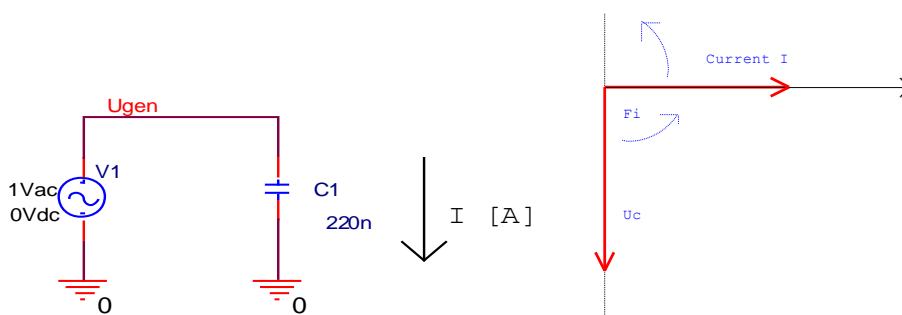
$$X_C = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot f \cdot c} [\Omega]$$



Der er 90 grader mellem strøm og spænding



Koordinatsystemet for vektorerne, der viser strøm og spænding ser således ud, idet strømmen er tegnet vandret:

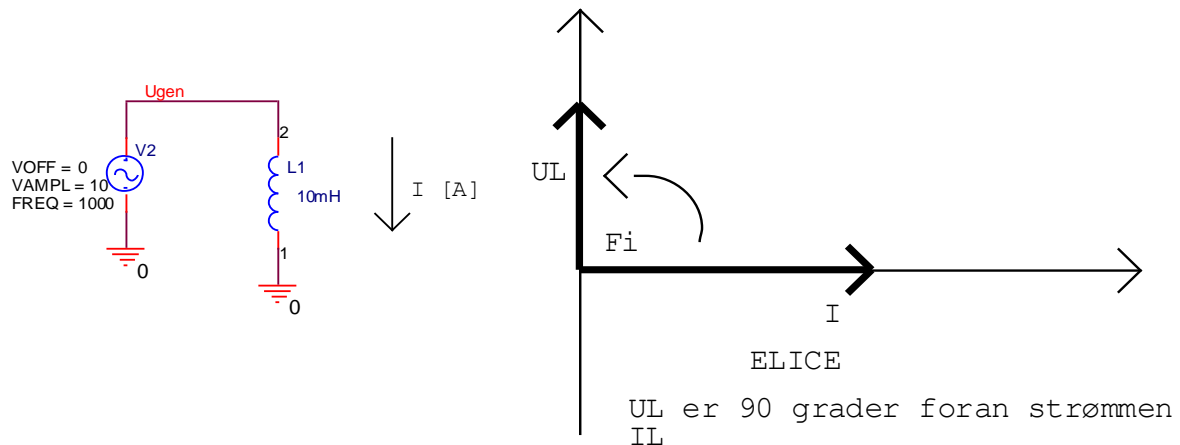


Strømmen er 90 grader foran spændingen.

## SPOLER.

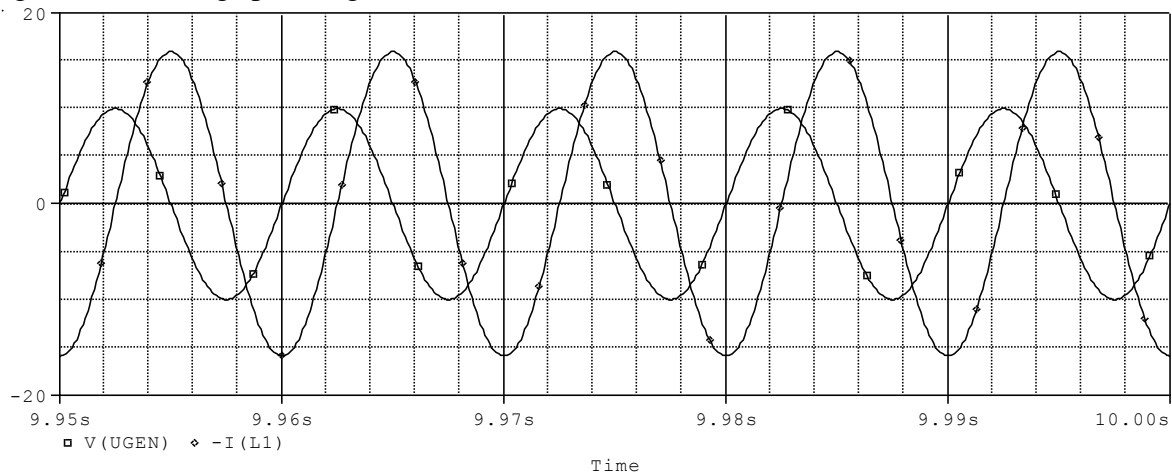


I en spole er strømmen 90 grader bagud i forhold til spændingen. Dvs. at U er før I. Reaktansen kaldes "INDUKTIV", ikke ohmsk !!, og beregnes med  $X_L = 2 \cdot \pi \cdot f \cdot L$ . Enheden er Ohm.



Simuleres med ORCAD skal der sættes en lille modstand ind i serie med spolen, idet en ideel spole jo ikke har nogen trådviklingsmodstand, og strømmen i den kan derfor blive uendelig stor.

En graf for strøm og spænding ses her:



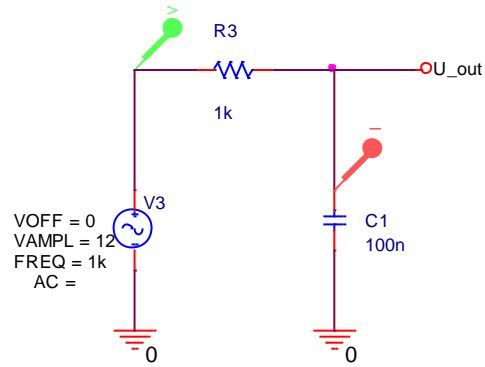
**På grafen ses, at U er 90 grader før I**

## **MODSTAND OG KONDENSATOR I SERIE.**

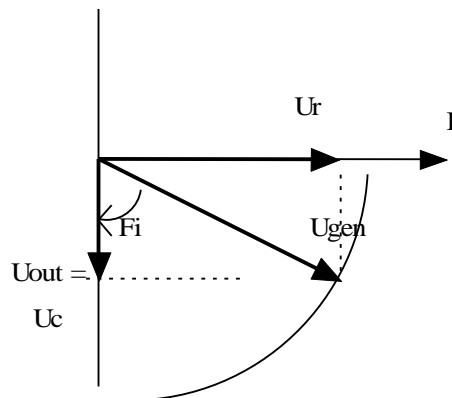
Er der en modstand og en kondensator i serie, eller i parallel, vil den samlede impedans også være frekvensafhængig. Hermed vil der være en fasedrejning, der også er afhængig af frekvensen.



Leddet kaldes også et RC-led. Ethvert RC-led har en overgangs-frekvens, kaldet  $f_0$ . Det er den frekvens, ved hvilken  $X_C = R$ .



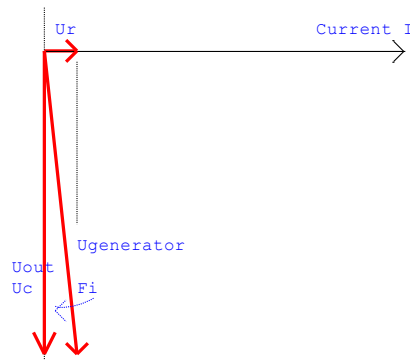
Forholdene kan ved en given frekvens tegnes i det roterende koordinatsystem. Strømmen må være ens i serieforbindelsen. Derfor afsættes den vandret.



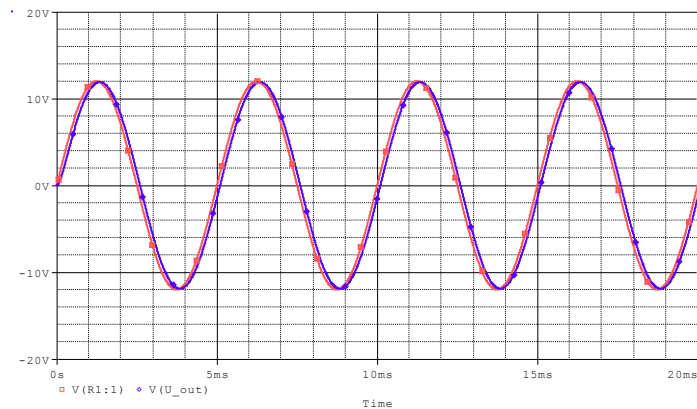
$U_R$  er i fase med strømmen, og afsættes vandret.  $U_C$  er 90 grader bagud, ( idet strømmen er forud ), altså afsættes den nedad.

Vektorerne ved lave frekvenser:

Kondensatoren ”stjæler” ikke meget signal.

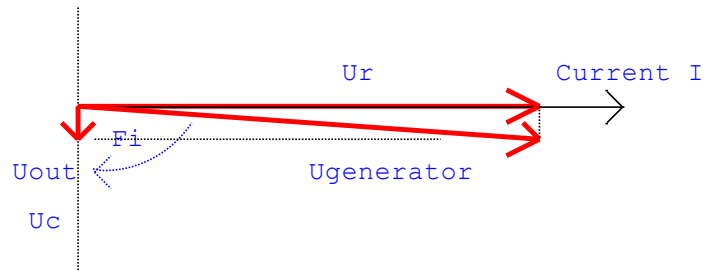


Udgangssignal og indgangssignal er næsten ens.

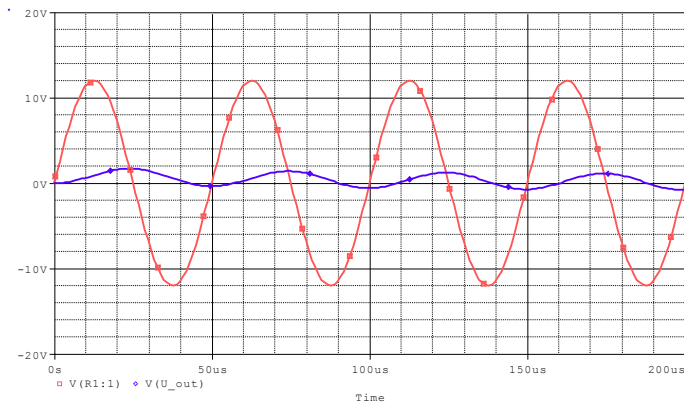




Ved høje frekvenser



Udgangsspændingen er lav.



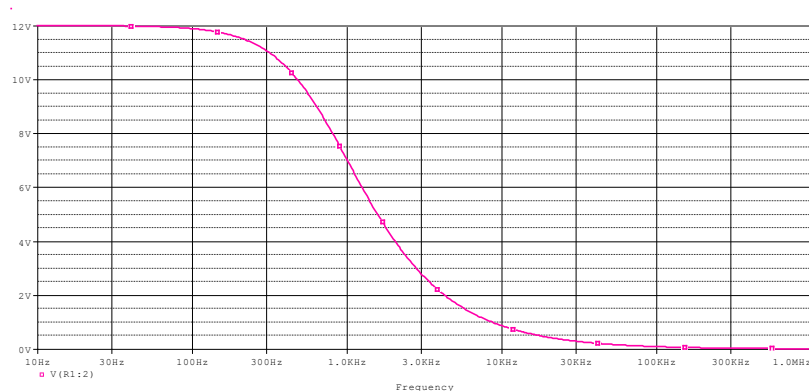
O gen graf for udgangsspændingen ved et frekvenssweep:

Graf for alle frekvenser, her mellem 10 Hz og 1 MHz.

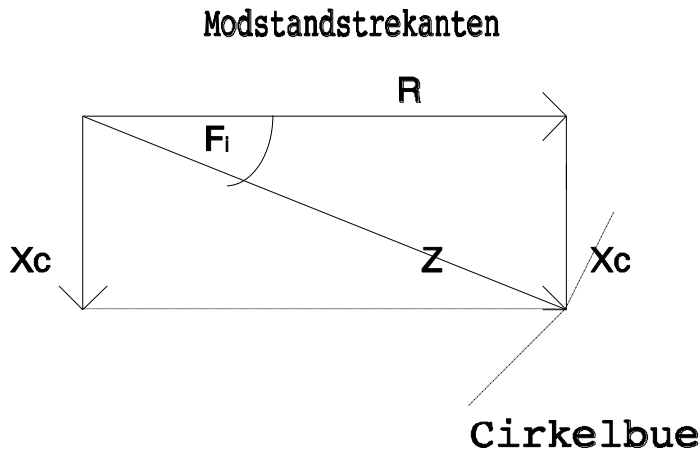
Ved lave frekvenser er outputtet lig indgangsspændingen

De kan passere kredsløbet.

Derfor "Lowpass"



" $\phi$ " er vinklen mellem strøm og spænding. Spidsen af vektoren  $Z$  beskriver en cirkelbue fra lodret nedad til vandret mod højre når frekvensen går fra 0 mod uendelig. " $\phi$ " er 45 grader ved  $X_C = R$ , dvs. ved  $f_0$ .



Den samlede "modstand", kaldes impedans, når den ikke er ren ohmsk.

Den findes ved at addere de to vektorer "vektorielt", eller ved beregning:  $Z = \sqrt{U_R^2 + U_C^2}$  eller

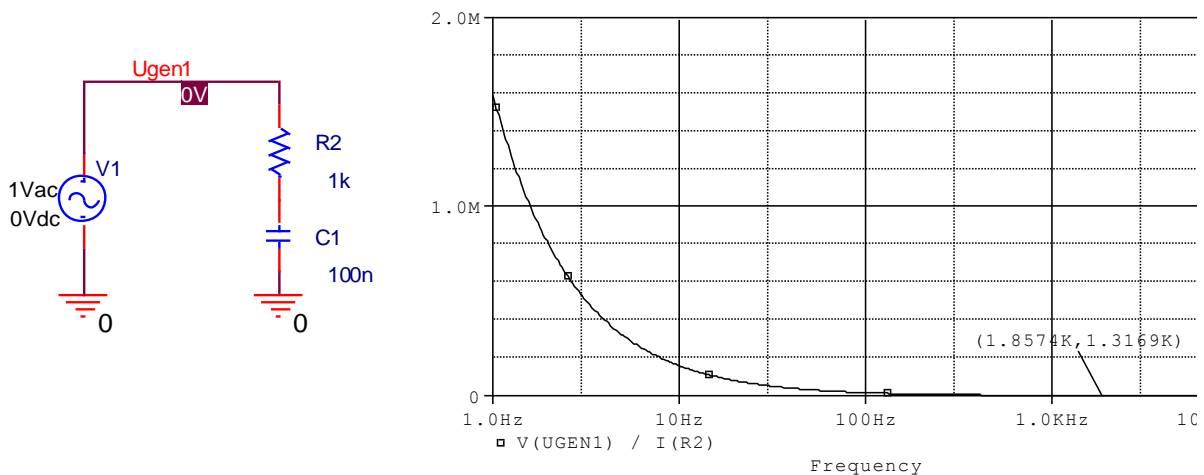
$$Z = \sqrt{R^2 + X_C^2}$$

Modstandstrekanten fremkommer ved at dividere spændingerne med strømmen. Trekkanterne ligner altså hinanden hvad størrelsesforholdene angår. De er ligedannede !

Af  $Z = \sqrt{R^2 + X_C^2}$  ses, at for  $f \rightarrow \infty \Rightarrow X_C \rightarrow 0 \Rightarrow Z \rightarrow R$ .

Husk!  $X_C = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot f \cdot C}$

Med værdierne  $R = 1\text{Kohm}$  og  $C = 100\text{ nF}$  fås følgende graf for  $Z$ , altså indgangsmodstanden  $Z = \overline{R} + \overline{X_C}$



Ved lave frekvenser er modstanden i kondensatoren meget stor. Ved meget høje frekvenser går  $X_C$  mod nul, og grafen må gå mod 1 K. Modstandens værdi ændres jo ikke!

## MODSTAND OG SPOLE I SERIE.

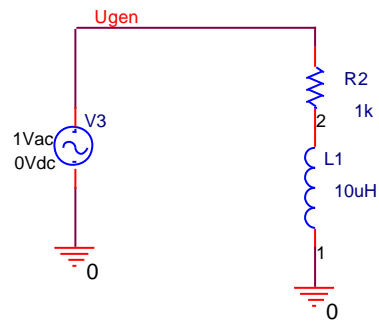
Ved en spole i serie med en modstand er strømmen  $I$  igen fælles, og afsættes vandret.  $U_R$  er i fase med  $I$ , og afsættes vandret.  $U_L$  er foran strømmen, dvs. afsættes opad.





Fasedrejningen "fi" er vinklen mellem strøm og spænding. Modstandstrekanten fremkommer ved at dividere spændingerne med strømmen, der jo er fælles.

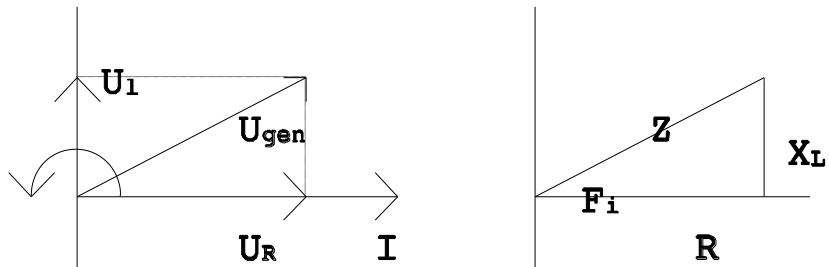
$$R = U/I$$



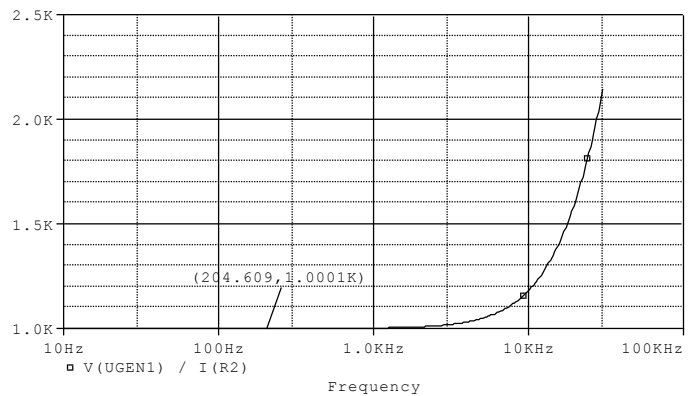
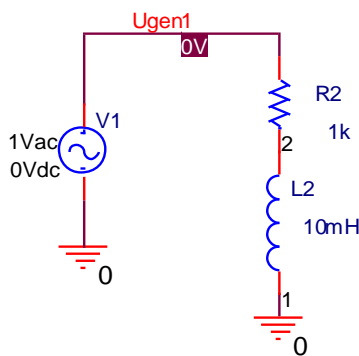
Det ses, at  $Z = \sqrt{X_L^2 + R^2}$

Idet  $X_L = 2 \cdot \pi \cdot f \cdot L$  findes, at for

$$f \rightarrow 0 \Rightarrow X_L \rightarrow 0 \Rightarrow Z \rightarrow R$$



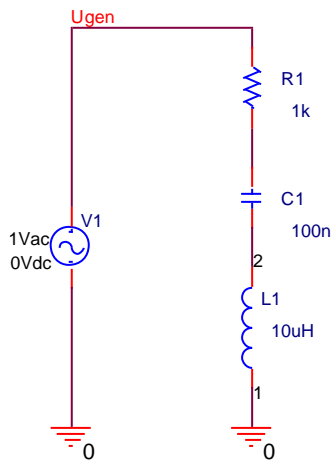
Grafen for Z ser således ud:



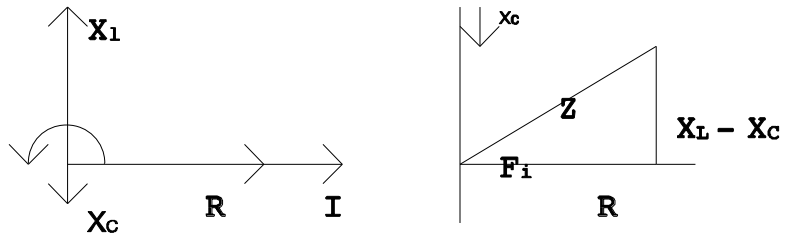
## MODSTAND, KONDENSATOR OG SPOLE I SERIE.

Er der både en kondensator, en spole og en modstand i serie fås idet  $X_L$  og  $X_C$  er modsat rettede at:

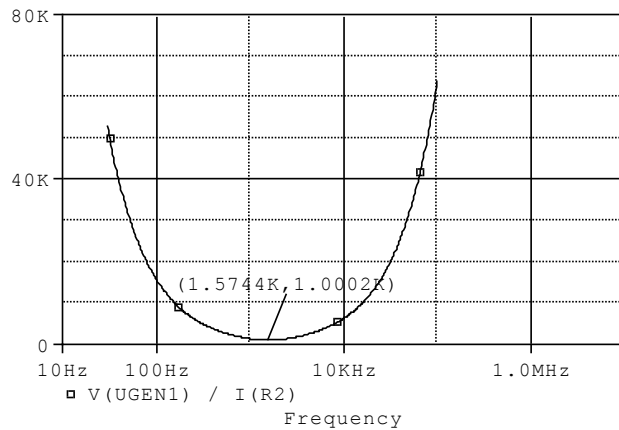
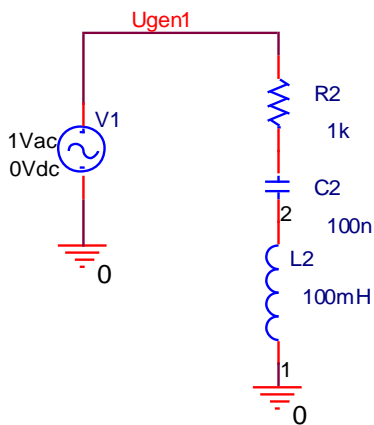
$$Z = \sqrt{R^2 + (X_L - X_C)^2}$$



Fasedrejningen "fi" er vinklen mellem strøm og spænding Ugen som også svarer til vinklen mellem Z og R. Ved den frekvens, hvor  $X_C = X_L$ , ophæves de helt. De er jo modsat rettede, og den samlede modstand bliver så rent ohmsk.



Ved lave frekvenser er kondensatoren en stor modstand. Ved høje frekvenser er det spolen, der yder stor modstand:

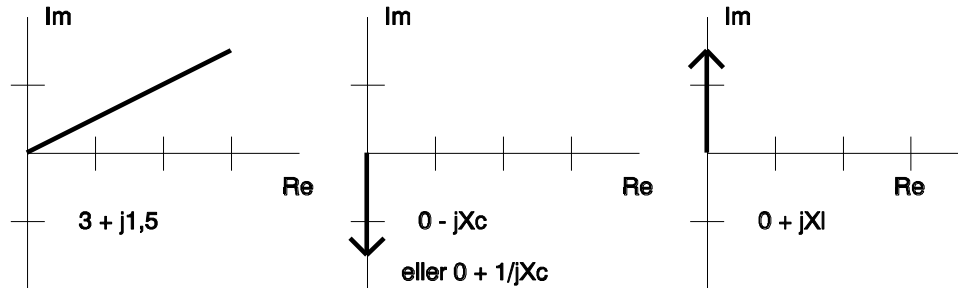




## Brug af komplekse tal på modstande, kondensatorer og spoler.

I ovenstående eksempler er brugt et roterende koordinatsystem, med en X-akse til ikke faseforskudte størrelser, dvs. reelle, og en Y-akse til de faseforskudte, ( kaldes imaginære = svært forståelige ) størrelser. Vektorer heri udtrykker størrelser og fasedrejning for et givet kredsløb ved en given frekvens.

Komplekse Vektorer: Fra venstre: Tilfældig vektor, der både består af en reel part og en imaginær part.



I midten for kondensator og til højre vektoren for en spole.

Ved matematisk beskrivelse af vektorerne bruges "j" foran de lodrette vektorer for at angive, at de er 90 grader foran eller bagud, dvs. i vores system opad eller nedad.

+j tegnes opad, -j tegnes nedad

### Modstand:

Kompleks fremstilling af vektoren for en modstand er:

$$Z_R = R + j0$$

"j0", som udtales j nul, angiver, at modstanden ikke har en imaginær del, altså er ren ohmsk eller "reel". Altså er vektoren ud ad den normale talakse.

Z bruges om Impedanser, eller "Modstande", der ikke er rent ohmske.

### Kondensator:

For kondensatorer fås, at impedansen

$$Z_c = 0 - jX_c$$

Vektoren starter i Origo, og minus j fortæller, at den imaginære vector pejer nedad.

Vi har fra tidligere, at:

$$X_c = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot f \cdot c} [\Omega]$$



$$Z_c = 0 - j \frac{1}{2\pi f C}$$

Derfor fås:

$2\pi f C$  kan også skrives som  $\omega C$ , ( omega \* C ), så

$$Z_c = 0 - j \frac{1}{\omega C}$$

Eller fordi:

$$-j \frac{1}{\omega C} = -\frac{j}{\omega C} = -\frac{j \cdot j}{j \cdot \omega C} = \frac{1}{j \omega C}$$

$$Z_c = 0 + \frac{1}{j \omega C}$$

Bemærk  $j \cdot j = -1$  !!

Vektoren starter i origo, og minustegnet indikerer, at den går nedad.

## Men hvorfor er $j^2 = -1$ ??

The complex vector  $j$  can be described as  $0 + j1$ . Meaning, 0 along the x-axis, and 1 upwards

In polar form it equals  $0 + j1 = 1 \angle 90$

So  $j * j$  equals  $(1 \angle 90) * (1 \angle 90)$ . This equals  $1 * 1 \angle (90 + 90) = 1 \angle 180$ .

$1 \angle 180$  is the same as  $-1$ .

## Spoler:

$$Z_L = 0 + j \omega L \text{ idet } \omega = 2 * \pi * f.$$

Vektoren starter i origo, og går opad.

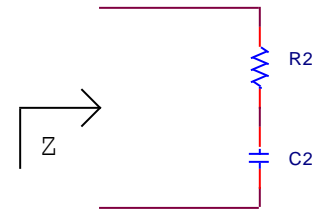
## EKSEMPEL



Der ses i dette eksempel på en serieforbindelse af en modstand og en kondensator.

Den samlede impedans "Z" er den vektorielle sum af vektoren "R" og "X<sub>C</sub>" lodret nedad. Modstanden kan på kompleks form skrives som R + j0, og kondensatorens værdi som 0 - jX<sub>C</sub>.

Minusset angiver "nedad". Den samlede impedans Z bliver, idet "j" angiver de 90 graders drejning:



$$Z_{in} = ( R + j0 ) + ( 0 - jX_C ).$$

De reelle komponenter adderes for sig, og de imaginære adderes for sig, begge med fortegn. I øvrigt henvises til separat afsnit om regneregler. Her fås:

$$Z_{in} = R - jX_C.$$

Dette angiver at vektoren Z<sub>in</sub> kan opløses i en projektion på x-aksen som er "R" og en projektion på y-aksen der er X<sub>C</sub> lang i negativ, lodret retning.

Længden af Z bliver vha Pythagoras :

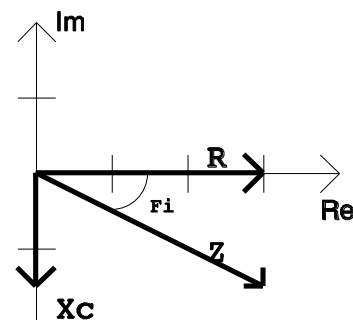
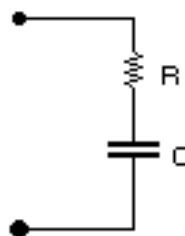
$$Z = \sqrt{R^2 + X_C^2} \Rightarrow Z = \sqrt{R^2 + \left(\frac{1}{\omega C}\right)^2}$$

En graf kan tegnes for Z ved forskellige frekvenser. (frekvensen er variabel). Frekvensen indgår i omega.  $\omega = 2 \cdot \pi \cdot f$

Fasedrejningen  $\text{Inv-tan}( X_C/R )$  eller på en anden skrivemåde "fi" =  $\text{tg}^{-1}( X_C/R )$  bliver :

$$\varphi = \text{tg}^{-1}\left(\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right) \quad \text{eller} \quad \varphi = \text{tg}^{-1}\left(\frac{X_C}{R}\right) \quad \text{eller} \quad \varphi = \text{tg}^{-1}\left(\frac{1}{2 \cdot \pi \cdot f \cdot C \cdot R}\right)$$

Eksempel på beregning af impedansen Z og "fi".

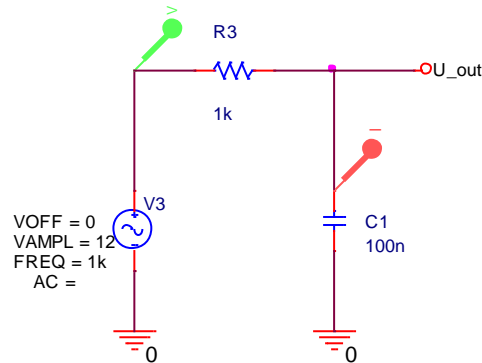


## Eksempel med spændingsdeler:

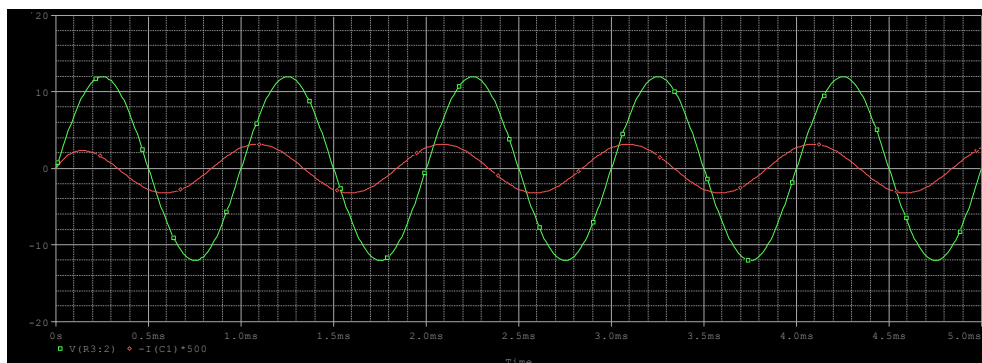


Fig. eksempel med en spændingsdeler, bestående af en modstand og en kondensator, et såkaldt "lavpas-led", vil være noget svær at overskue vha. vektorer. Men med en undersøgelse eller beregning vha. kompleks regning kan det lade sig gøre, omend mellemregningerne kan være svære at tolke.

Den påtrykte spænding deler sig mellem modstanden og kondensatoren, og idet kondensatorens modstand er frekvensafhængig, må der også være et frekvensafhængigt forhold mht. spændingsdelingen.



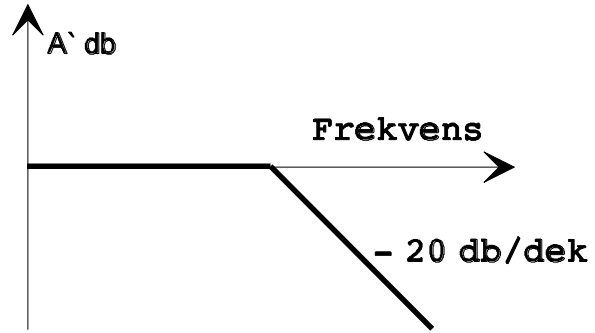
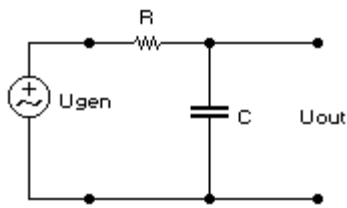
Nu er fasen ikke lig med 90 grader.



Først ses rent logisk, at ved høje frekvenser vil udgangen nærmest være kortsluttet, idet en kondensator er en lille modstand ved høje frekvenser.  $U_{Out}$  er altså dæmpet ved høje frekvenser.

Modsat har kondensatoren en meget stor modstand ved meget lave frekvenser, og dette fører til at kondensatoren ikke belaster eller "stjæler" ret meget af signalet ved lave frekvenser.  $U_{Out}$  er altså næsten lig  $U_{In}$  ved lave frekvenser.

Heraf navnet, LAVPASFILTER. Lave frekvenser passerer nærmest uhindret, og høje dæmpes. Dæmpningen af udgangen er altså frekvensafhængig. Man kan også opfatte kredsløbet som en forstærker, hvor forstærkningen dog er under 1 gange.



Kredsløb med RC-led og skitse af dets bode plot. Inddelingen på X-aksen er logaritmisk !!

På Y-aksen angives forstærkningen i dB. Dvs.  $20 \cdot \text{Log}_{10} ( U_{out} / U_{in} )$

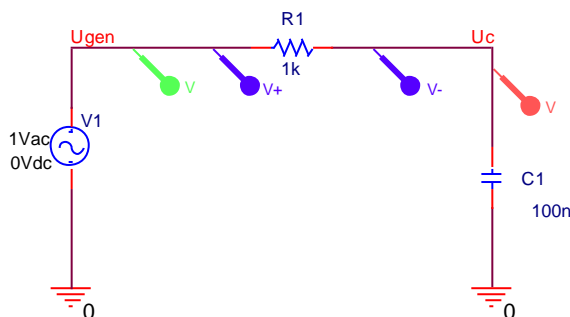
Ser man logisk på kredsløbet, må der være en frekvens, hvor størrelsen af R er lig størrelsen af  $X_c$ , idet  $X_c$  jo er frekvensafhængig. Det er jo en serieforbindelse, så strømmen er ens !! Derfor må spændingen over modstanden R have samme størrelse som spændingen over C ved denne frekvens. Men de er jo vinkelrette på hinanden !!!! Og summen af dem må være lig den påtrykte spænding.

Grafisk haves en ligesidet retvinklet trekant. Hypotenusen er den påtrykte spænding, og den må være lig  $\sqrt{(Side1)^2 + (Side2)^2}$ . Eller med andre ord, spændingen over modstanden og kondensatoren er hver især 0,707 gange den påtrykte spænding. !!

Frekvensen, hvor størrelsen af R og  $X_c$  er ens, kan findes af:

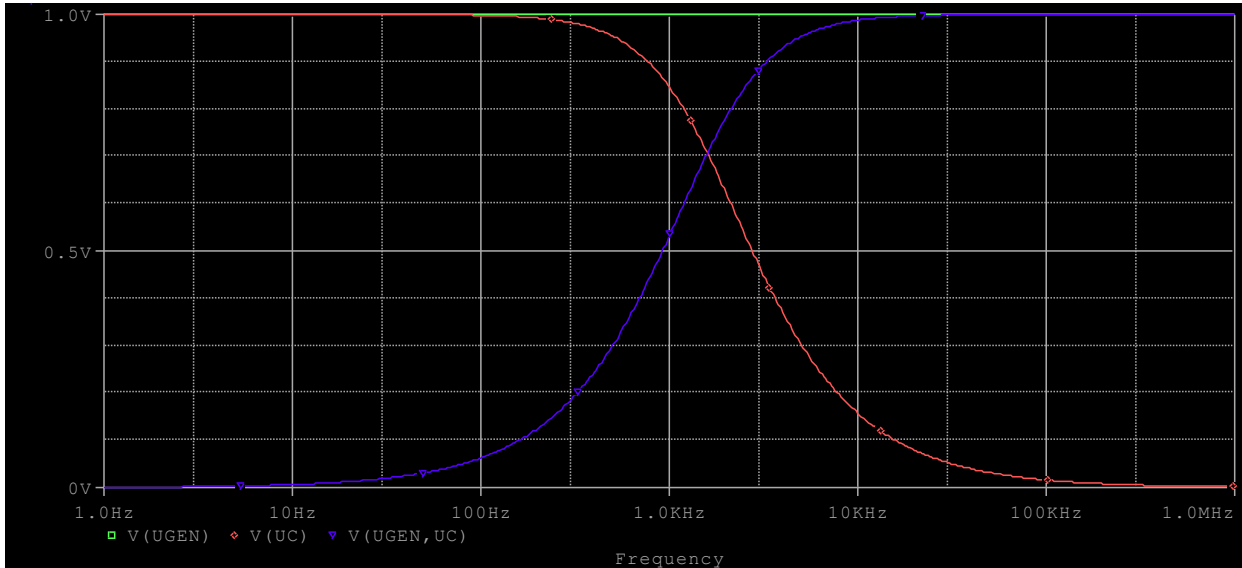
$$R = X_c, \rightarrow R = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot f \cdot C}, \rightarrow f = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot R \cdot C}$$

Undersøges et kredsløb med ORCAD, findes følgende:



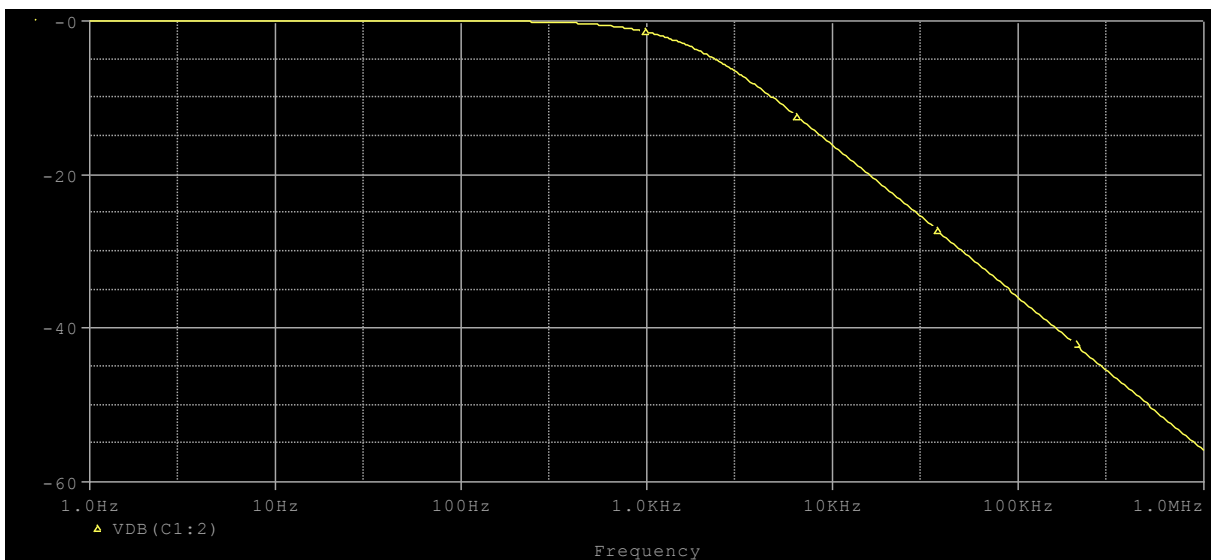
Til venstre ses et eksempel på et kredsløb.

Graferne herunder viser spændingerne over modstanden, ( den blå, ) og over kondensatoren, den røde ! Tilsammen er spændingerne lig den påtrykte spænding, Ugen.



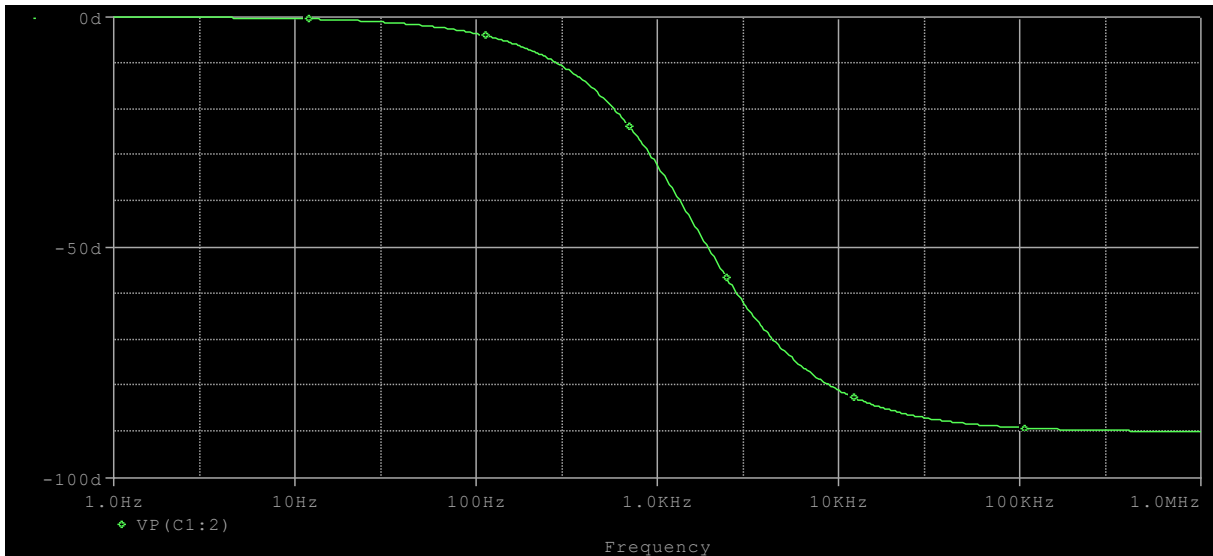
## Bodeplot

Et Bodeplot, der viser kredsløbets "forstærkning" i dB ved forskellige frekvenser ser således ud:



En graf for fasedrejningen for udgangsspændingen ser således ud.



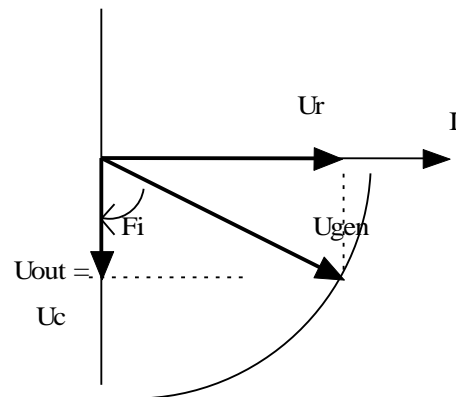


Ved knækfrekvensen er forstærkningen faldet 3 dB, og fasedrejningen er 45 grader. Ved knækfrekvensen er  $|X_c| = R$

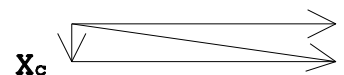
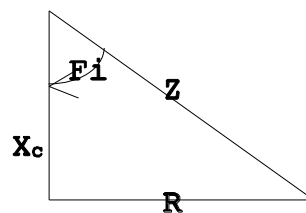
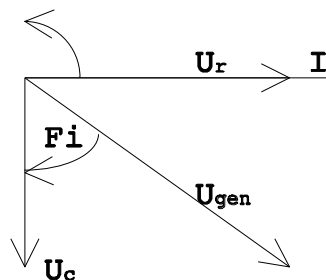
### Undersøgelse af kredsløbet vha. vektorer:

Afsæt vandret den fælles, dvs. strømmen !!

Som det ses af diagrammet ovenover, tages udgangsspændingen  $U_{Out}$  over kondensatoren. Fasedrejningen for udgangssignalet må altså være lig fasedrejningen over kondensatoren.



$U_c$  er bagud i forhold til  $U_{Gen}$ . Stiger frekvensen, bliver  $X_c$  mindre, derfor også vektoren, og fasedrejning en stiger.



**$X_c$  er lille  
 $F_i$  stor:**



$U_C$  er bagud i forhold til  $U_{\text{Generator}}$ . Vinklen "fi" på fasedrejningen, dvs. vinklen mellem  $U_{\text{gen}}$  og  $U_{\text{Out}}$  beregnes:

$$\text{Tangens "fi"} = \frac{\text{Modstå ende}}{\text{Hosliggende}} = \frac{U_R}{U_C} = \frac{R}{X_C}$$

$$\text{"fi" er følgelig } \varphi = \text{tg}^{-1}\left(\frac{U_R}{U_C}\right) = \text{tg}^{-1}\left(\frac{R}{X_C}\right)$$

Længden af  $X_C$  ændres når frekvensen ændres.  $X_C$  bliver meget kortere ved høje frekvenser.

Det indses også af formlen til beregning af  $X_C$ .  $X_C = \frac{1}{2\pi f C}$ . Frekvensen  $f$  optræder i nævneren. Altså bliver  $X_C$  mindre ved stigende frekvens.

Samtidig ses af tegningen ovenover, at fasedrejningen bliver meget større ved høje frekvenser, op mod 90 grader.

Er  $X_C$  og  $R$  lige store, er "fi" =  $\text{tg}^{-1}(1/1) = 45$  grader. Det sker ved  $f_0$ .

## Undersøgelse af kredsløbet vha. kompleks regning:

Undersøges spændingsdeleren, eller lavpasleddet, med **kompleks notation**, fås, idet der ses på overføringsfunktionen for kredsløbet: ( spændingsdelerformlen )

Forstærkningen for et RC-kredsløb er:

$$\text{Gain} = A^{\wedge} = \frac{\overline{X_C}}{R + \overline{X_C}}$$

Forstærkningen

$$A^{\wedge} = \frac{\overline{X_C}}{R + \overline{X_C}} = \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{1}{1 + j\omega CR}$$

Man bør ikke have "j" i nævneren da det ikke er håndterlig. Ligningen forlænges derfor ved at gange i tæller og nævner med den kompleks konjugerede, dvs. den kompleks modsatte.



$$\hat{A} = \frac{1}{1 + j\omega CR} * \frac{1 - j\omega CR}{1 - j\omega CR} = \frac{1 - j\omega CR}{1^2 - j\omega CR + j\omega CR - j^2(\omega CR)^2}$$

De to midterste led i nævneren går ud. Nu optræder der et "j<sup>2</sup>", og der er det specielle ved det komplekse system, at j\*j er lig -1. Altså fås:

$$\hat{A} = \frac{1 - j\omega CR}{1^2 + (\omega CR)^2}$$

Dette er en sammensat ligning, hvor nogle af leddene, angivet med "j", er vinkelret på den reelle, vandrette akse. Ligningen opdeles nu i en vandret, dvs. reel del uden "j", og en imaginær, lodret del med "j" foran. Nævneren må være fælles.

$$\hat{A} = \frac{1}{1^2 + (\omega CR)^2} - j \frac{\omega CR}{1^2 + (\omega CR)^2}$$

Længden af de vektorielt sammenlagte dele er:

$$\hat{A} = \sqrt{\left(\frac{1}{1 + (\omega CR)^2}\right)^2 + \left(\frac{\omega CR}{1 + (\omega CR)^2}\right)^2} \quad \text{Som er det samme som:} \quad A' = \frac{\sqrt{1^2 + (\omega CR)^2}}{1 + (\omega CR)^2}$$

Dvs. grafen for et Bodeplot for kredsløbet kan tegnes som

$$20 \cdot \log_{10}(A')$$

med f som variabel !!

$$\text{Og fase drejningen } \varphi = \text{tg}^{-1}\left(\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right) = \text{tg}^{-1}\left(\frac{-\omega CR}{1}\right)$$

Obs: Idet nævneren er ens for den reelle del og den imaginære del, er det nok ved betragtning af fasevinklen at se på tællerne.

### Prøve:

Resultatet kan nu underkastes en prøve for at teste resultatet. Der undersøges først for frekvensen f gående mod nul, dvs. omega også går mod nul:



$$A \rightarrow \sqrt{\left(\frac{1}{1+0^2}\right)^2 + \left(\frac{0}{1+0}\right)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(-\frac{0}{1}\right)$$

$$A \rightarrow \sqrt{1^2} \angle \text{tg}^{-1}(-0) \rightarrow 1 \angle 0$$

Eller

$$A \rightarrow \frac{\sqrt{1^2}}{1} \angle \text{tg}^{-1}\left(\frac{0}{1}\right) \rightarrow 1 \angle 0$$

$U_{\text{out}}$  er altså ved meget lave frekvenser  $U_{\text{in}}$  ganget med  $1 \angle 0$

Dvs. at  $U_{\text{out}}$  går imod  $U_{\text{in}}$  ganget med 1 og "0" grader fasedrejning.

Det må også være resultatet af en logisk betragtning da kondensatoren ikke udgør en belastning ved frekvensen  $f$  gående mod 0..

Herefter undersøges for frekvensen  $f$  gående mod uendelig, dvs. omega også går mod uendelig:

$$A \rightarrow \sqrt{\left(\frac{1}{1+\infty^2}\right)^2 + \left(\frac{\infty}{1+\infty^2}\right)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(\frac{-\infty}{1}\right)$$

$$A \rightarrow \sqrt{\frac{1}{\infty^2} + \frac{1}{\infty^2}} \angle -90 \rightarrow 0 \angle -90$$

$U_{\text{out}}$  er altså ved meget høje frekvenser  $U_{\text{in}}$  ganget med  $0 \angle -90$ . Dvs. at  $U_{\text{out}}$  går imod  $U_{\text{in}}$  ganget med 0 og "90" grader fasedrejning bagud. Outputamplituden går imod "0", eller "kortslettet" til stel, og fasedrejningen er -90 grader.

For frekvensen gående mod  $f_0$ , dvs. knækfrekvensen i bodeplottet, eller den frekvens, hvor  $R = X_c$ , fås:

$$R = X_c \Leftrightarrow R = \frac{1}{\omega C} \Leftrightarrow \omega CR = 1$$

Dette indsættes:

$$A \rightarrow \sqrt{\left(\frac{1}{1+1^2}\right)^2 + \left(\frac{1}{1+1^2}\right)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(-\frac{1}{1}\right)$$

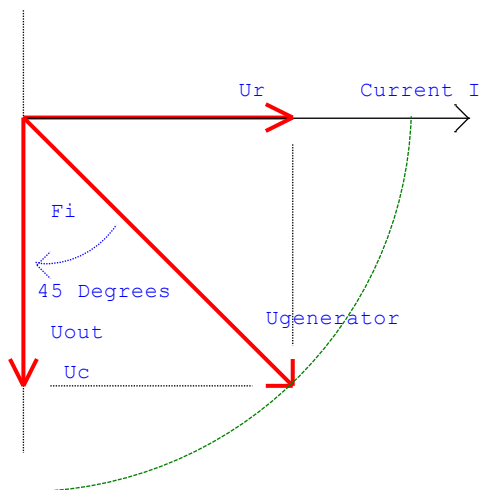


$$A' \rightarrow \sqrt{\left(\frac{1}{2}\right)^2 + \left(\frac{1}{2}\right)^2} \angle -45$$

$$A' \rightarrow \sqrt{\frac{1}{4} + \frac{1}{4}} \angle -45 \rightarrow \sqrt{\frac{2}{4}} \angle -45 \rightarrow \frac{\sqrt{2}}{2} \angle -45$$

$$A' \rightarrow 0,707 \angle -45$$

$A' = 0,707$  og fasedrejningen = 45 grader bagud ved knækfrekvensen. Følgende skitser viser sammenhængen mellem Bodeplot og graf for fasedrejningen: Ovenfor ses ORCAD grafer, og igen herunder, med andre komponentværdier:



$$U_{out} = \frac{U_{In}}{\cos(45)} = \frac{U_{In}}{\frac{\sqrt{2}}{2}} = U_{in} \cdot 0,707$$

$$A' = 0,707$$

Fasevinklen  $F_i$  er - 45 grader

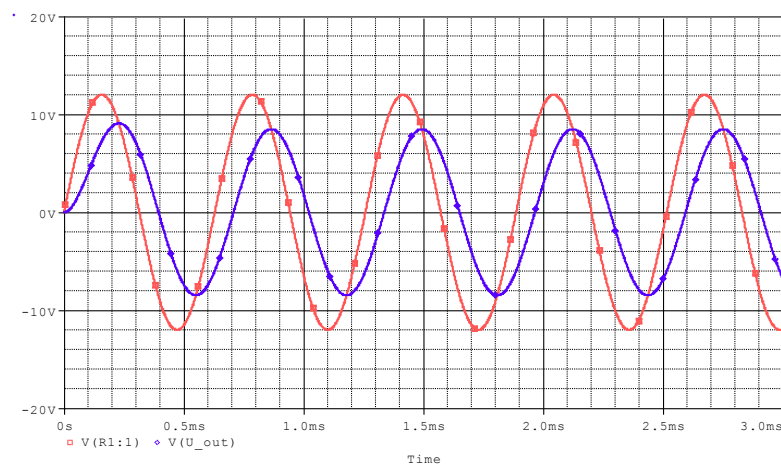
( ved knækfrekvensen  $f_0$  )

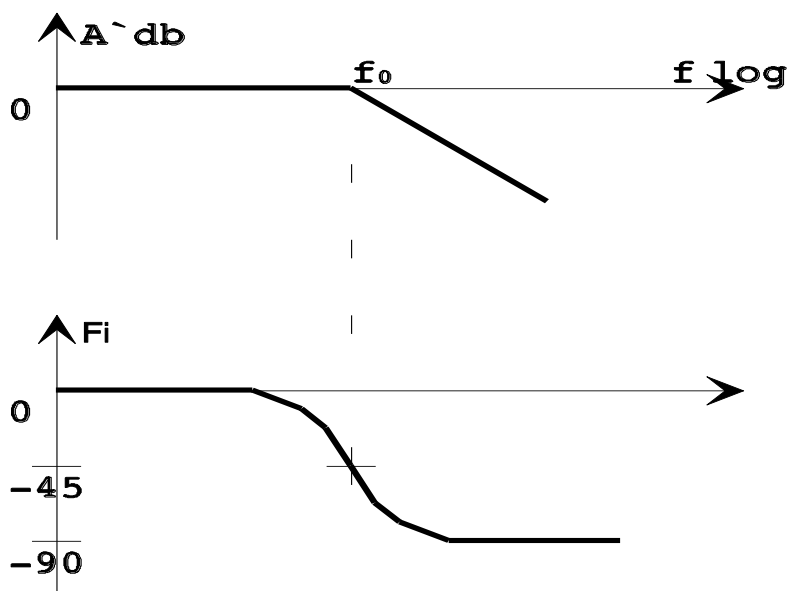
Her er output lig med den påtrykte spænding ganget med 0,707.

Frekvensen er 1590 Hz.

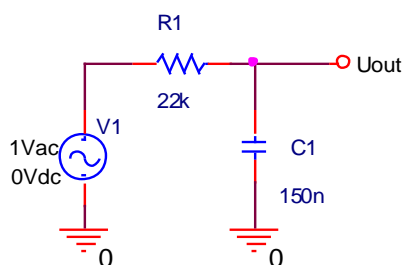
Ved denne frekvens er værdien af modstanden lig med  $X_c$ .

$$\text{Derfor: } 1K = \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot f \cdot c}$$





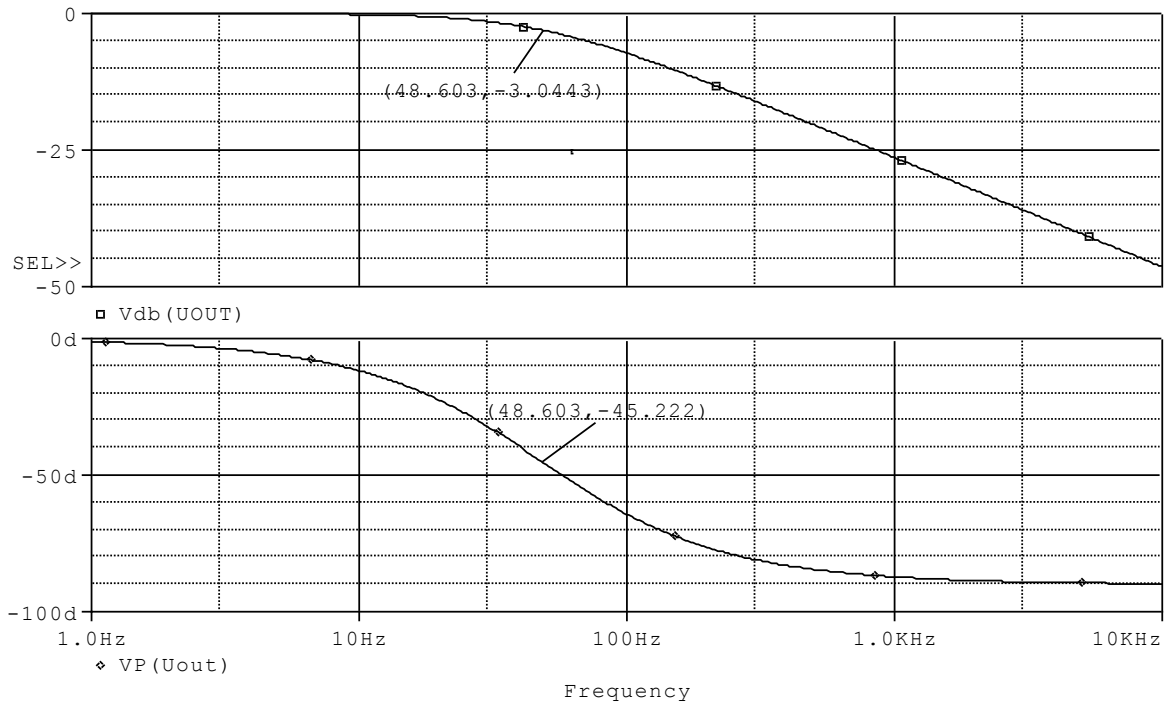
## Eksempel: Spændingsdeler:



Hvis viste kredsløb bygges op, og der foretages en række målinger og beregninger ved forskellige frekvenser kan følgende måleskema udfyldes, og på baggrund af denne tegnes en graf for kredsløbet.

Ønskes en graf tegnet for ovenstående eller et specifikt elektronisk system, kan der foretages en række målinger ved forskellige frekvenser. Resultaterne kan placeres i et måleskema, og der kan efterfølgende tegnes en graf:

Med ORCAD fås følgende grafer for hhv. forstærkningen i dB og fasedrejningen.



Med Cursorerne blev punkterne  $-3$  dB og  $-45$  graders fasedrejning markeret.

Ved knækfrekvensen er forstærkningen faldet til  $-3$  dB.

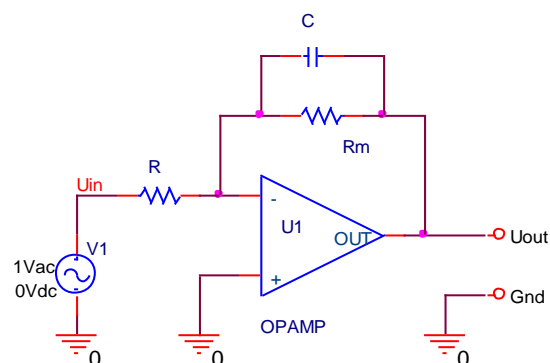
dB udregnes som  $20 \cdot \text{Log}_{10}(U_{\text{out}}/U_{\text{in}})$

I knækket er udgangsspændingen faldet til  $0,707$  gange  $U_{\text{in}}$ . Hvis indgangssignalet sættes til  $1$  Volt, fås:

$$A' = 20 \cdot \text{Log}_{10}\left(\frac{0,707}{1}\right) \approx -3$$

## OPAMP- forstærker-kobling.

Eksempel med inverterende OP-AMP-  
forstærker med modstand parallel med  
kondensator i modkoblings-grenen.





Forstærkningen  $A' = - \frac{Rm \parallel X_C}{R}$  ( Rm Parallel med  $X_C$  ) / R  
 ( Leddene regnes som komplekse vektorer )

Parallelforbindelsen findes ved at gange de to og dividere med deres sum.

$$A' = - \frac{Rm * \frac{1}{j\omega C}}{Rm + \frac{1}{j\omega C}} \cdot \frac{1}{R}$$

I tæller ganges for oven og neden med  $j\omega C$

$$A' = - \frac{Rm * \frac{1}{j\omega C} * j\omega C}{\left( Rm + \frac{1}{j\omega C} \right) * j\omega C} = \frac{Rm}{1 + j\omega CRm} = - \frac{Rm}{R} * \frac{1}{1 + j\omega CRm}$$

Der ganges med kompleks konjugerede

$$A' = - \frac{Rm}{R} * \frac{1}{1 + j\omega CRm} * \frac{1 - j\omega CRm}{1 - j\omega CRm}$$

$$A' = - \frac{Rm}{R} * \frac{1 - j\omega CRm}{1^2 + (\omega CRm)^2}$$

Dette opdeles i længde og vinkel: ( Polær form ! )

$$A' = - \frac{Rm}{R} * \frac{\sqrt{1^2 + (\omega CRm)^2}}{1^2 + (\omega CRm)^2} \angle \text{tg}^{-1} - \frac{\omega CRm}{1}$$





Det minus, der står foran udtrykket, kan tolkes som en fasedrejning på 180 grader. Derfor kan ovenstående også skrives:

$$A' = \frac{Rm}{R} * \frac{\sqrt{1^2 + (\omega CRm)^2}}{1^2 + (\omega CRm)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(-\frac{\omega CRm}{1}\right) + 180$$

Bodeplot graf for forstærkningen kan findes af  $20 \cdot \log_{10}(A')$

Prøve:

Der undersøges først for frekvensen  $f$  gående mod nul, dvs. omega også går mod nul:

$$A' \rightarrow \frac{Rm}{R} * \frac{\sqrt{1^2 + 0^2}}{1^2 + 0^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(-\frac{0}{1}\right) + 180$$

$$A' \rightarrow \frac{Rm}{R} * 1 \angle 0 + 180 \Rightarrow A' \rightarrow \frac{Rm}{R} \angle 180$$

Ved lave frekvenser findes altså, som forventet, at forstærkningen er  $Rm$  divideret med  $R$ , og fasedrejningen er 180 grader.

Undersøges for frekvensen gående mod uendelig, dvs. at omega også går mod uendelig, fås:

$$A' \rightarrow \frac{Rm}{R} * \frac{\sqrt{\infty^2}}{\infty^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(-\frac{\infty}{1}\right) + 180$$

$$A' \rightarrow \frac{Rm}{R} * \frac{\infty}{\infty^2} \angle (-90) + 180 \Rightarrow A' \rightarrow \frac{Rm}{R} * 0 \angle -90 + 180$$

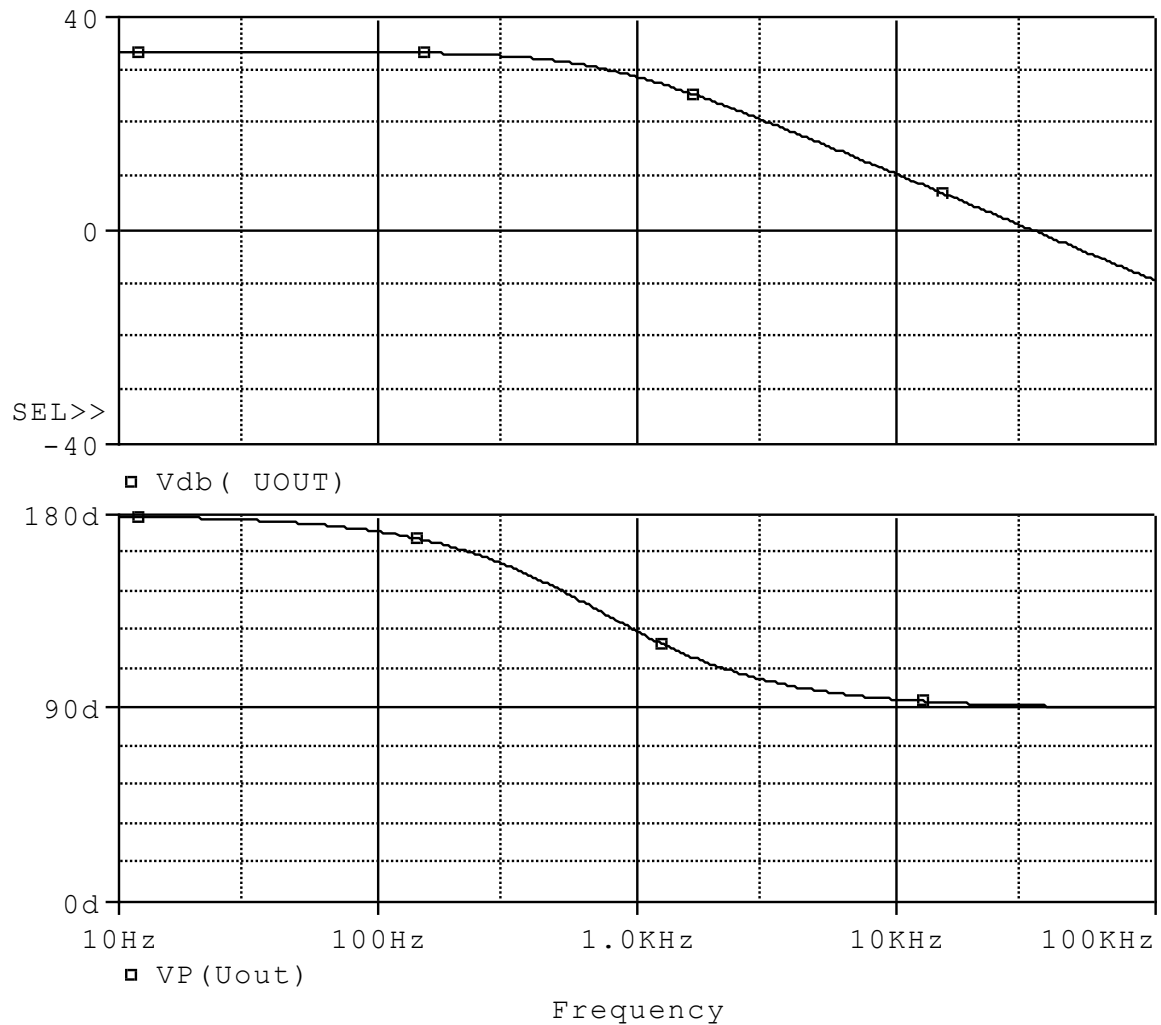
Altså  $A' \rightarrow 0 \angle 90$

Ved høje frekvenser findes altså, igen som forventet, at forstærkningen er faldet meget.  $X_C$  er jo meget lille, og fasedrejningen er 90 grader forud.

Anvendes for ovenstående op-amp-forstærkerkredsløb flg. værdier, fås følgende graf:



$R_m = 470 \text{ Kohm}$ ,  $R = 10 \text{ Kohm}$ ,  $C = 470 \text{ pF}$

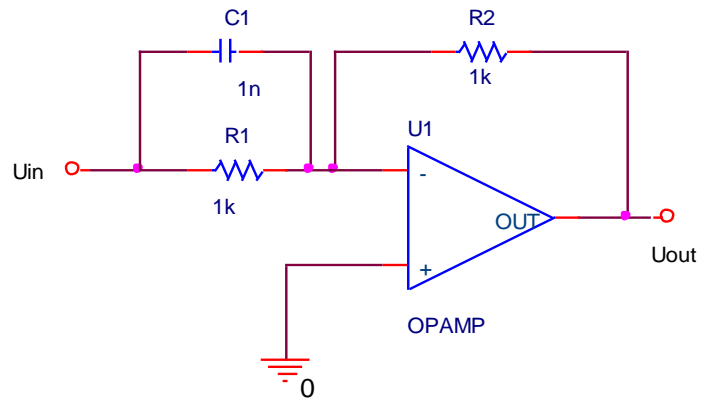


Øverste vises Bodeplot for forstærkningen. Nederste graf viser fasedrejningen. Den starter i 180 grader og ender ved ca. 20 KHz ved 90 grader. ( For endnu højere frekvenser er der indflydelse fra fejl i operationsforstærkeren. )

## Inverterende forstærker igen:



Kredsløbet ser nu således ud!



Overføringsfunktionen er:

$$A' = -\frac{R2}{R1 \parallel Xc}$$

Nævneren ganges med  $j\omega c$

$$A' = -\frac{R2}{R1 \cdot \frac{1}{j\omega c}} \cdot \frac{1}{R1 + \frac{1}{j\omega c}}$$

$$A' = -\frac{R2}{\frac{R1}{1 + j\omega c R1}} \rightarrow A' = -\frac{R2 \cdot (1 + j\omega c R1)}{R1}$$

$$A' = -\frac{R2}{R1} \cdot \sqrt{1^2 + (\omega c R1)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(\frac{\omega c R1}{1}\right)$$

Minus tegnet kan opfattes som en fasevinkel på 180 grader. Så der fås:

$$A' = \frac{R2}{R1} \cdot \sqrt{1^2 + (\omega c R1)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(\frac{\omega c R1}{1}\right) + 180^\circ$$

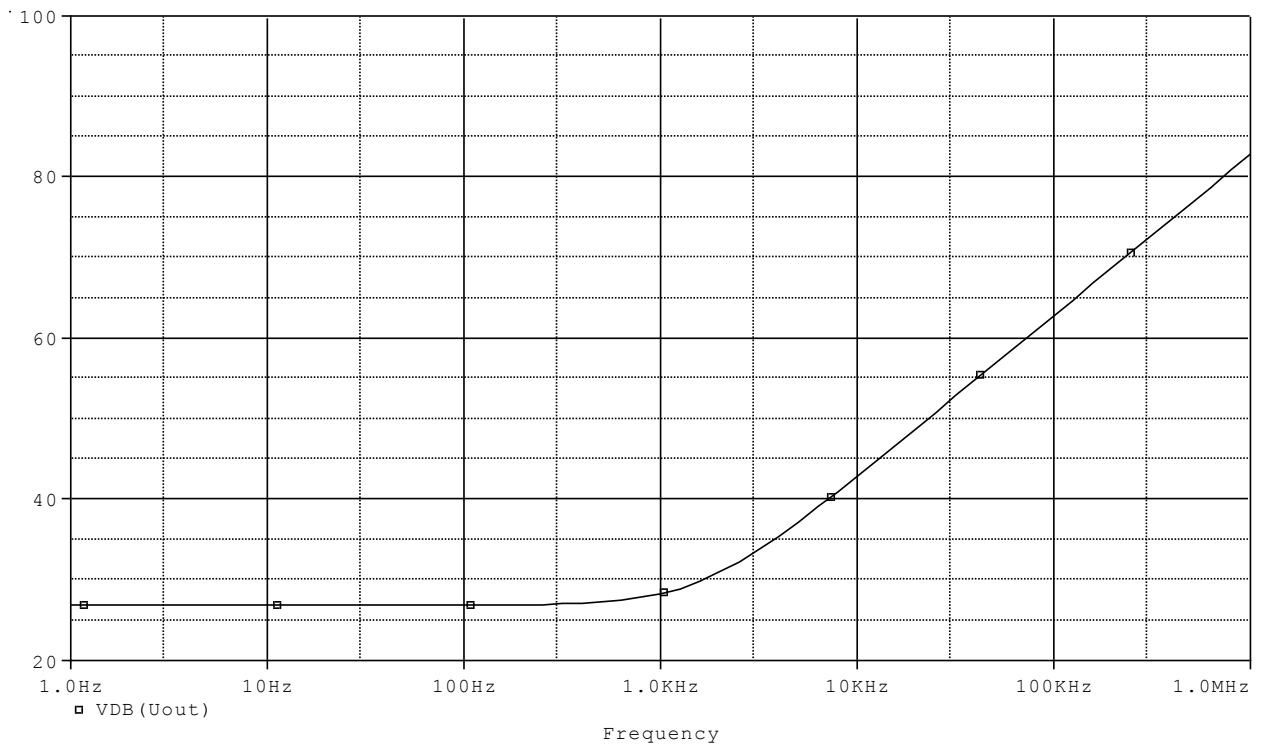
### Test:

$$\omega \rightarrow 0 \Rightarrow A' \rightarrow \frac{R2}{R1} \cdot 1 \angle 0 + 180 = \frac{R2}{R1} \angle 180^\circ$$

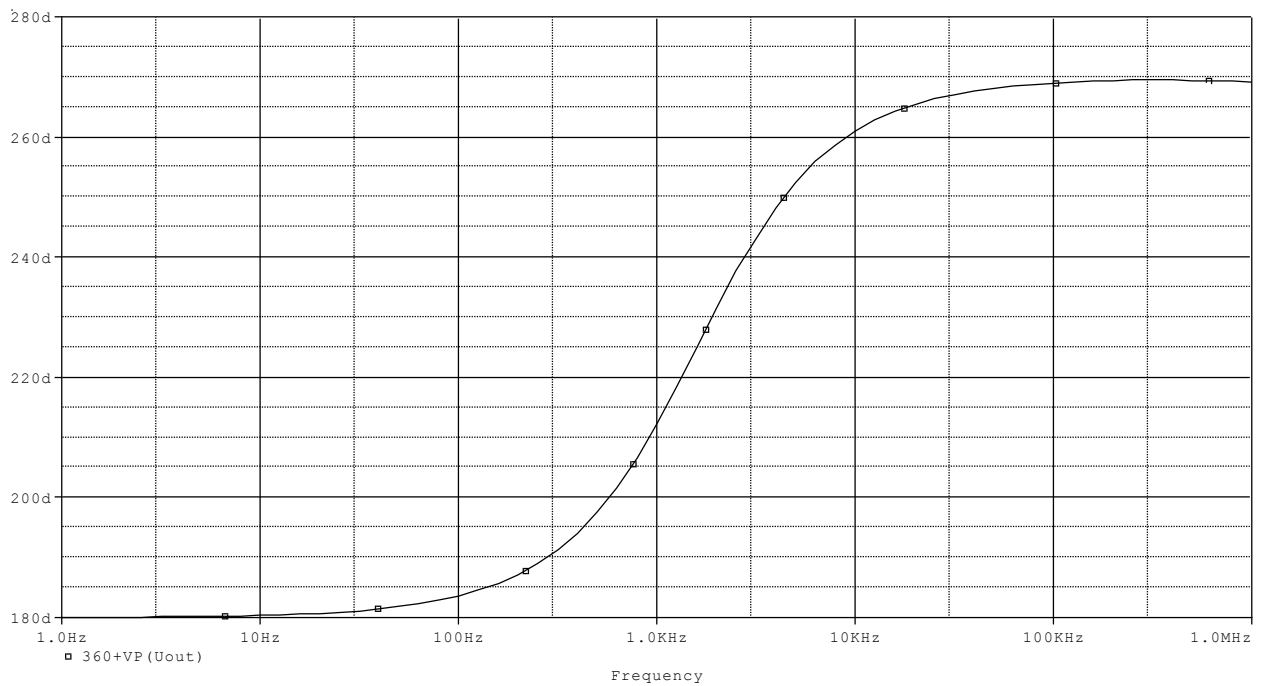
$$\omega \rightarrow \infty \Rightarrow A' \rightarrow \frac{R2}{R1} \cdot \infty \angle 0 + 180 = \frac{R2}{R1} \angle \text{tg}^{-1}(\infty) + 180^\circ = \infty \angle 90 + 180 = \infty \angle 270^\circ$$



## Bode Plot:



## Og fasedrejningen:



I knækket haves:

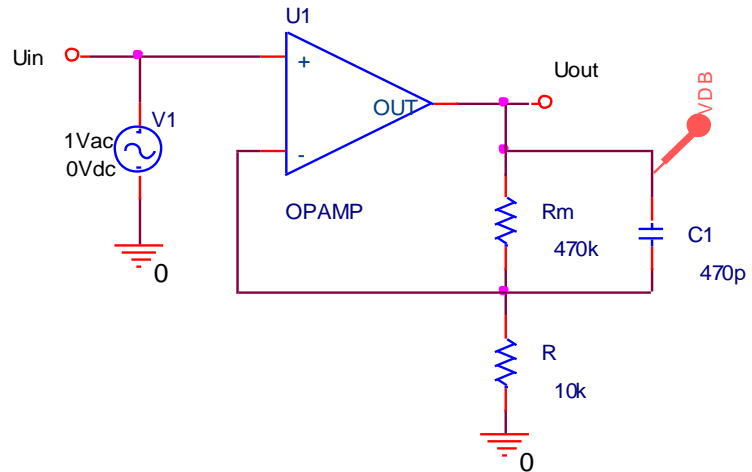


$$\omega_{3dB} : R1 = Xc = \frac{1}{\omega c} \Rightarrow$$

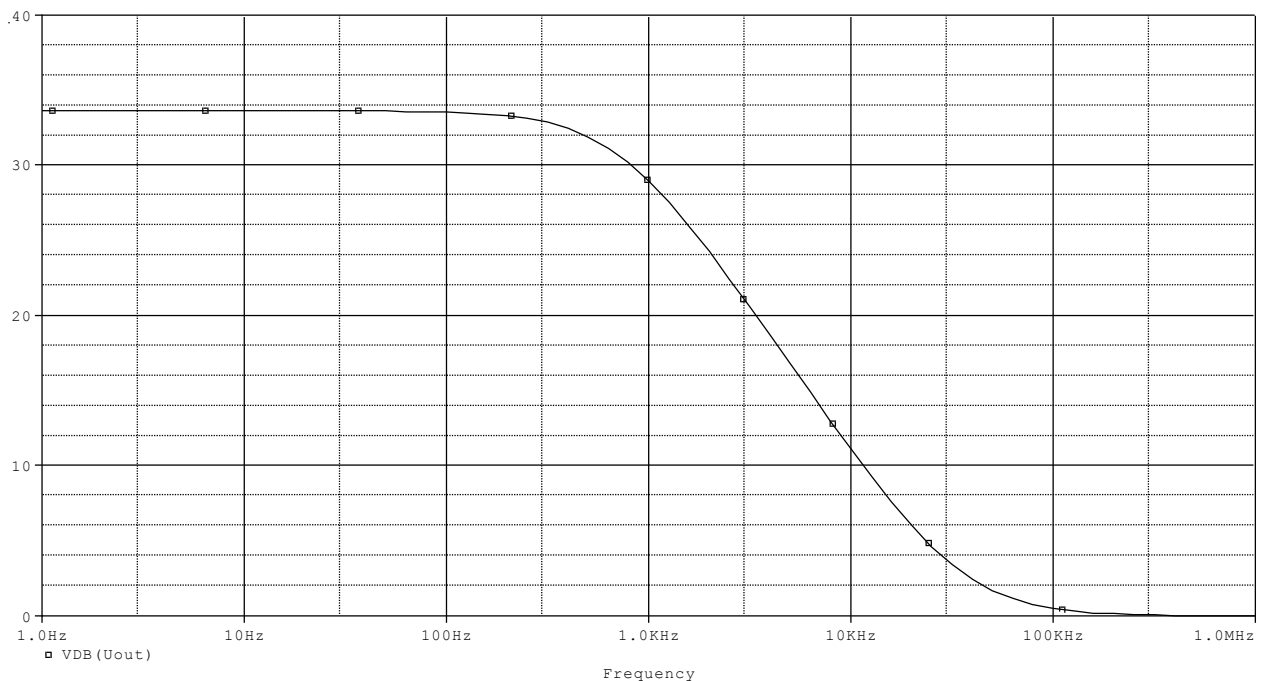
$$A' = -\frac{R2}{R1} \cdot \sqrt{1^2 + \left(\frac{\omega c}{\omega c}\right)^2} \angle \text{tg}^{-1}\left(\frac{1}{1}\right) \Rightarrow A' = -\frac{R2}{R1} \cdot \sqrt{2} \angle 45$$

## Non inverting amplifier:

Kredsløbet er følgende:



Dets Bode Plot ser således ud !!



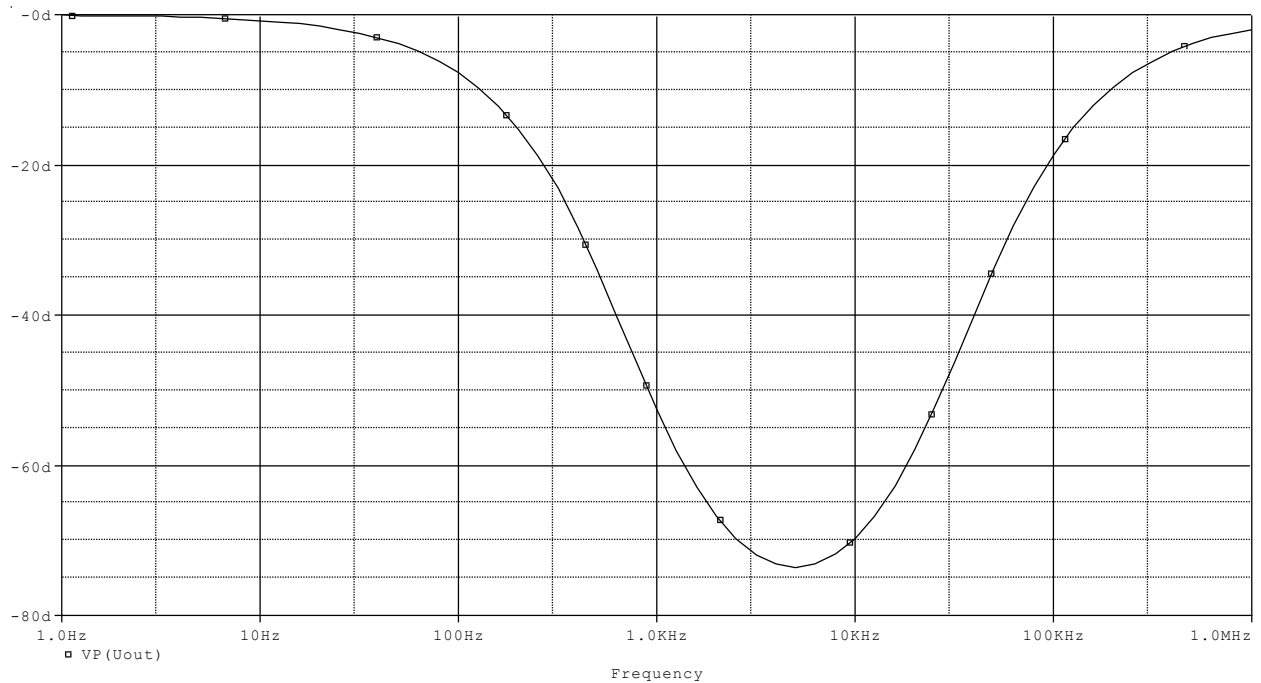
Det ses, at for højere frekvenser går A´ mod 0 dB, som er lig en forstærkning på 1 gange.

Dette ses også af overføringsfunktionen:  $A' = 1 + \frac{\text{Tæller}}{\text{Nævner}}$  Tælleren er lig 470 K parallel med 470 pF, og Nævneren er lig 10K.



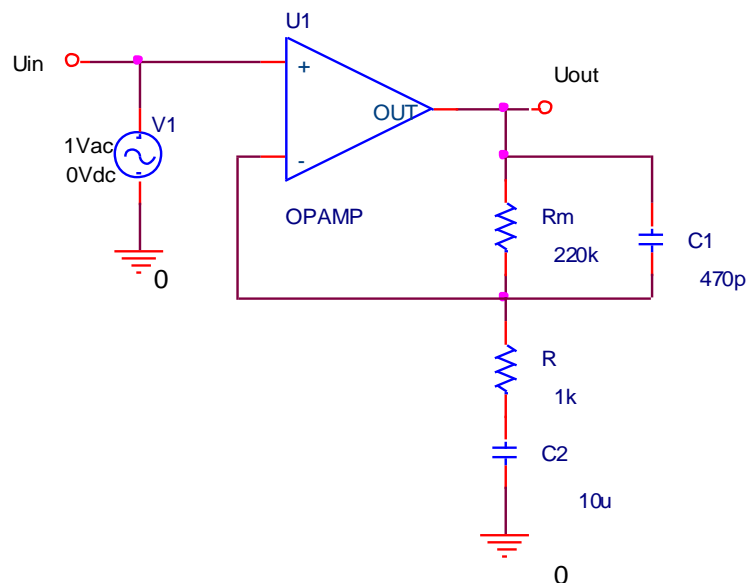
Tælleren bliver ganske vist mindre ved højere frekvenser pga. at kondensatorens mindre impedans kortslutter modstanden, men der er jo stadig et-tallet.

## Fasegrafen ser således ud:

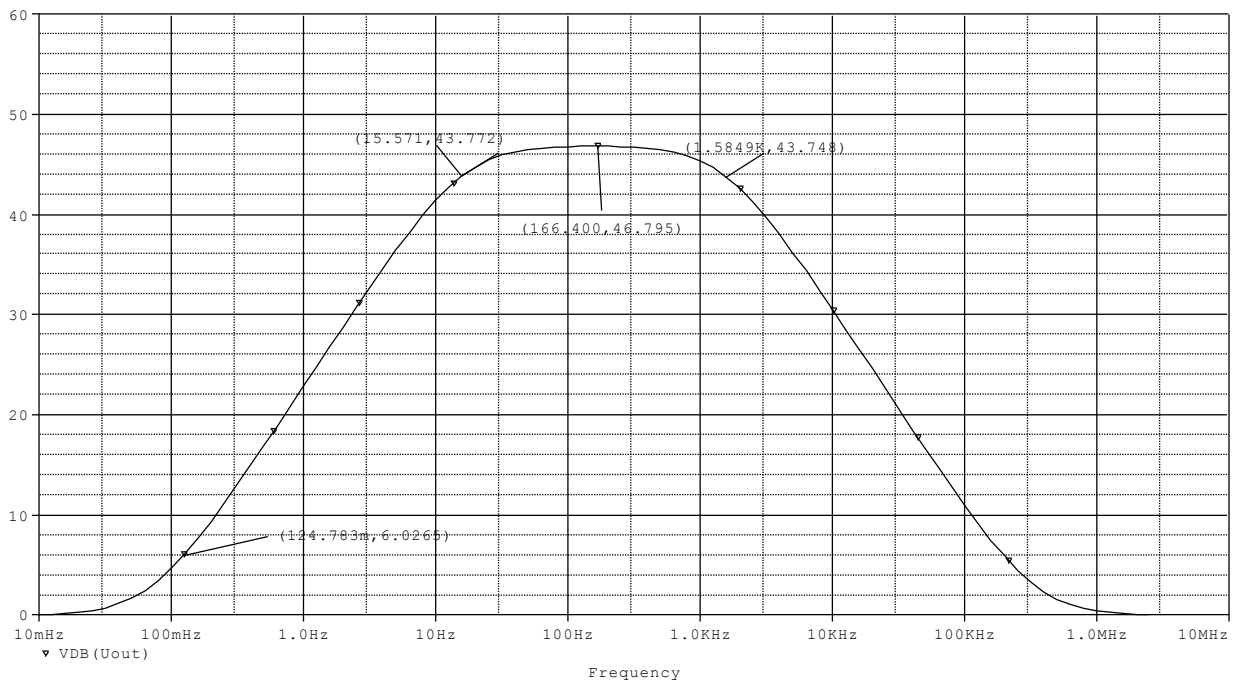


## Båndpas forstærker:

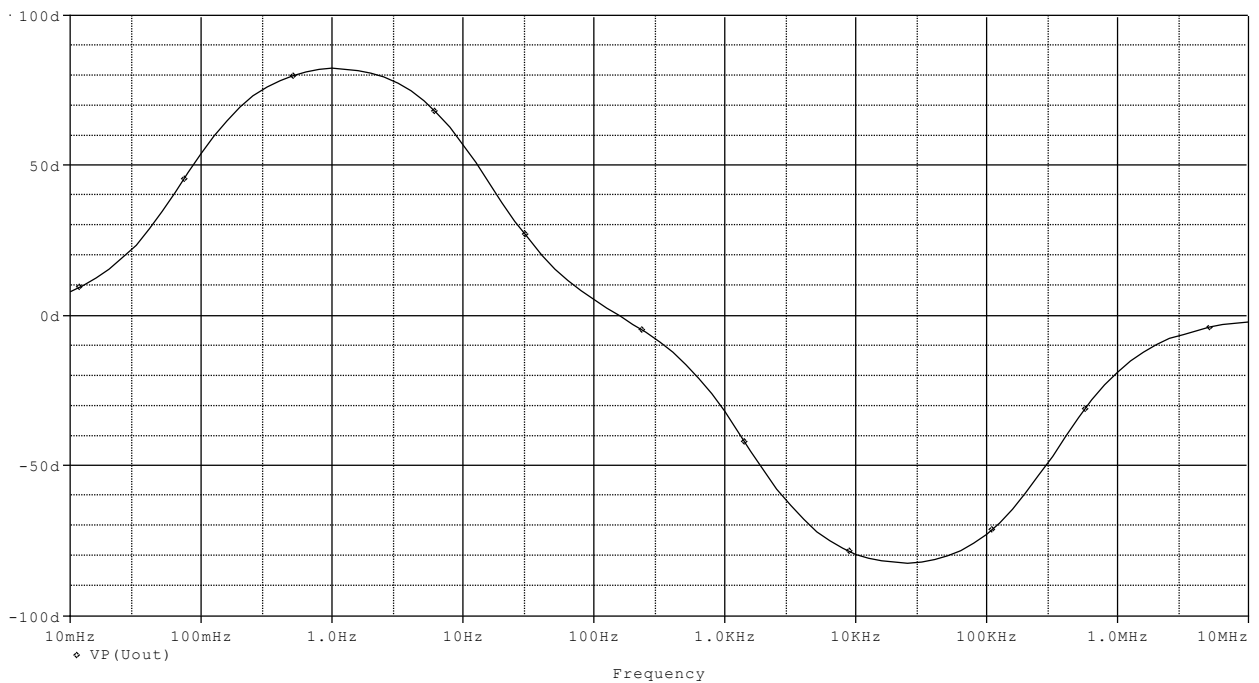
Nu monteres der en kondensator  $C_2$  i kredsløbet, som vist herunder. Den vil optræde i nævneren i overføringsfunktionen.



## Bode Plot:



Fasedrejningen er mere kompleks, pga. flere kondensatorer i kredsløbet.



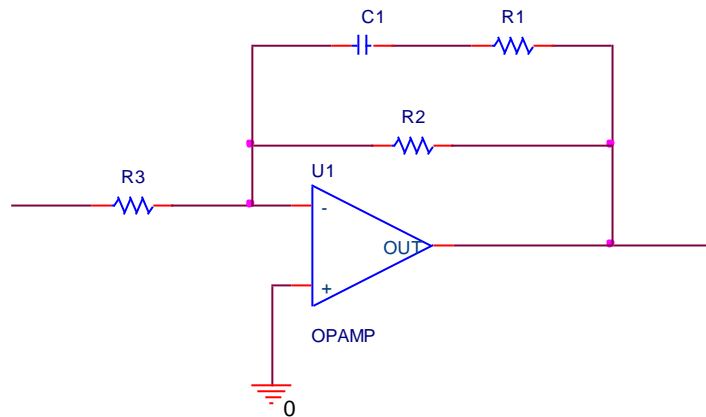
**Givet følgende kredsløb:**



Inverterende forstærker.

Ved høje frekvenser kortsluttes C1, og forstærkningen må blive

$$R1 \parallel R2 / R3$$



Der kan opstilles følgende overføringsfunktion:

$$A' = - \frac{(\overline{X_C + R_1}) \parallel \overline{R_2}}{R_3} \quad \text{Dette er lig med:} \quad A' = - \frac{(\overline{X_C + R_1}) \cdot \overline{R_2}}{(\overline{X_C + R_1}) + \overline{R_2}}$$

$$A' = - \frac{R_2}{R_3} \cdot \frac{\left( \frac{1}{j\omega C} + R_1 \right)}{\frac{1}{j\omega C} + R_1 + R_2}, \quad \text{der kan ordnes til:} \quad A' = - \frac{R_2}{R_3} \cdot \left( \frac{R_1 - j \frac{1}{\omega C}}{R_1 + R_2 - j \frac{1}{\omega C}} \right) \quad (1)$$

$$A' = - \frac{R_2}{R_3} \cdot \frac{\sqrt{R_1^2 + \left( \frac{1}{\omega C} \right)^2} \angle \text{tg}^{-1} - \left( \frac{1}{\frac{\omega C}{R_1}} \right)}{\sqrt{(R_1 + R_2)^2 + \left( \frac{1}{\omega C} \right)^2} \angle \text{tg}^{-1} - \frac{1}{R_1 + R_2}}$$

Ligning (1) kunne også omdannes, ved at gange med Omega C i tæller og nævner !!

$$A' = - \frac{R_2}{R_3} \cdot \frac{\sqrt{(\omega C R_1)^2 + 1^2} \angle -\text{tg}^{-1} \left( \frac{1}{\omega C R_1} \right) - \text{tg}^{-1} \left( \frac{1}{\omega C (R_1 + R_2)} \right)}{\sqrt{(\omega C R_1 + \omega C R_2)^2 + 1^2}}$$

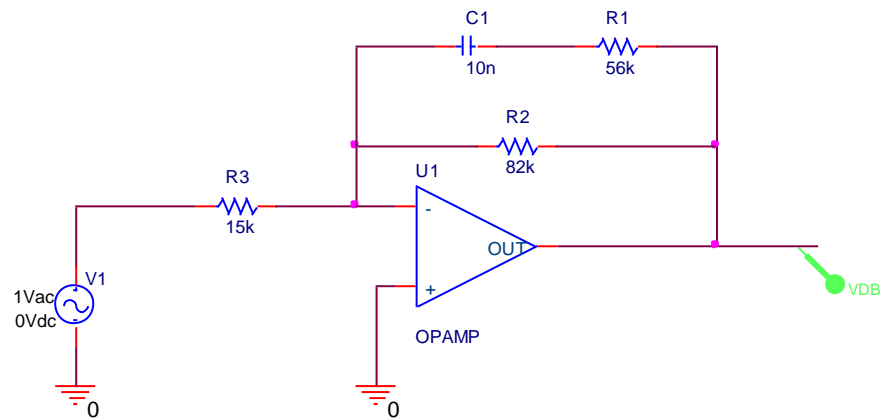
To komplekse tal divideres med hinanden ved at dividere de reelle dele, og subtrahere vinklerne !!

Graferne for bodeplot kan plottes, ved at plotte  $20 \cdot \log_{10}(A')$  på en logaritmisk X-akse.

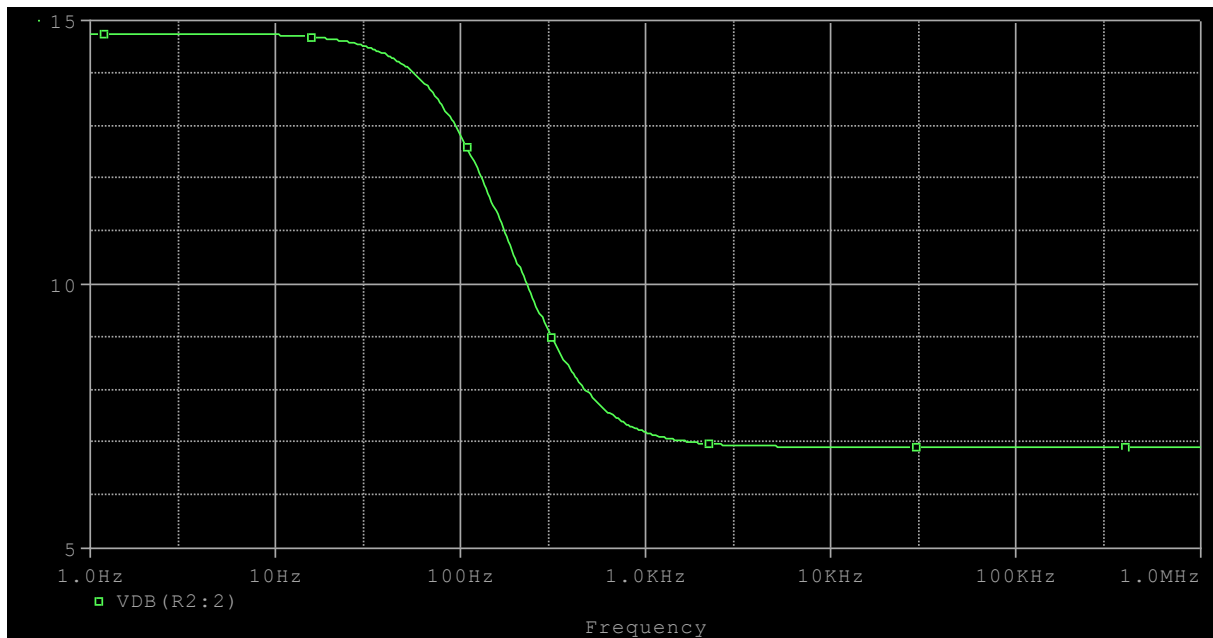




Her er et eksempel på et kredsløb med værdier:

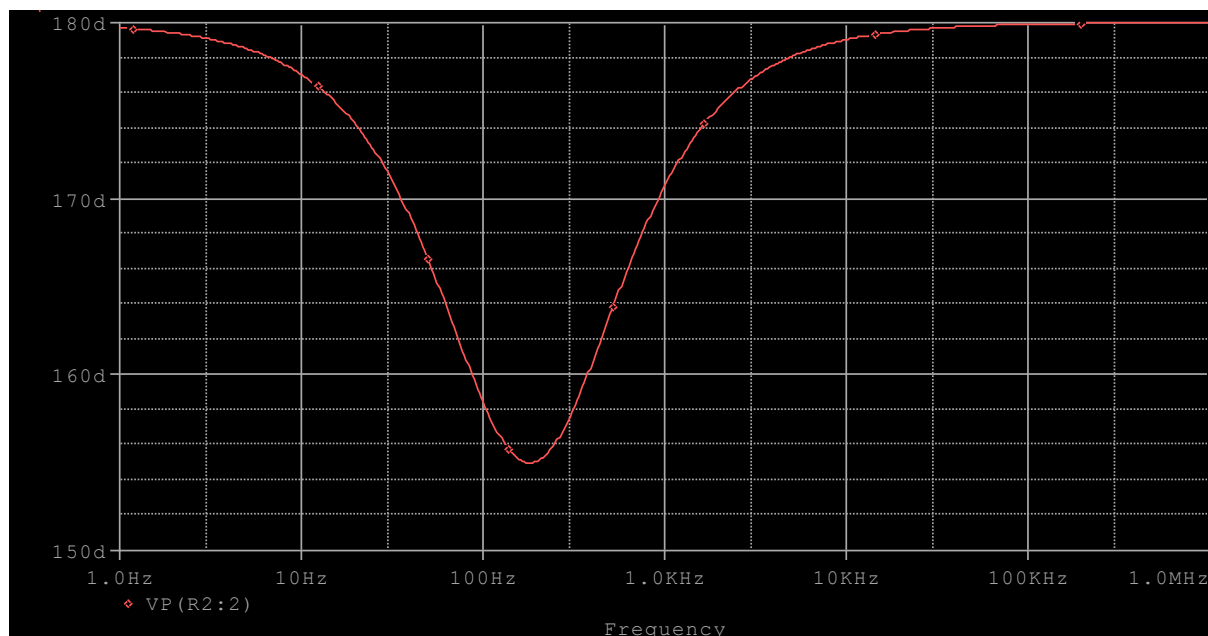


Og Bodeplot for det:



Det ses, at ved høje frekvenser vil kondensatoren kortslutte, og tælleren være de to modstande i parallel. Derfor er forstærkningen lavere ved høje frekvenser !!

Og fasen !!



## Regneregler for komplekse tal !!

Først gennemgås her regnereglerne for komplekse tal.

Vektorer i det komplekse plan kan beskrives på to måder. På rektangulær eller polær form.

På rektangulær form angiver man længden ud ad x-aksen og højden op ad eller ned ad den imaginære akse.

På polær form angiver man en vektors længde fra origo ( 0,0 ) og en retning i form af vektorens vinkel til x-aksen.

Regnereglerne er forskellige for de to former. De illustreres med bogstav-eksempler og derefter regneeksempler med tal.

Vi tænker os, at følgende vektorer, kaldet K, L og M, eksisterer:

$$K = a + jb, \quad L = c + jd, \quad M = e - jf$$

Ved tal-eksempler anvendes:

$$K = 3 + j4 \quad L = 2 + j3$$

og på polær form ( se senere om omregning ):



$$K = 5\angle 53,13 \quad L = 3,61\angle 56,31 \quad (\text{Udtales: } K = 5 \text{ vinkel } 53,13)$$

## ADDITION

Addition af komplekse vektorer foregår på rektangulær form.

Summen af K og L er:

$$K + L = (a + jb) + (c + jd)$$

De reelle dele adderes for sig, og de imaginære for sig med fortegn.

$$K + L = (a + c) + j(b + d)$$

$$K + M = (a + e) + j(b - f)$$

Et tal-eksempel:

$$K + L = (3 + j4) + (2 + j3) = (5 + j7)$$

## SUBRTAKTION

Subtraktion af komplekse vektorer foregår også på rektangulær form.

Differencen mellem K og L er:

$$K - L = (a + jb) - (c + jd) = (a - c) + j(b - d)$$

Reelle dele subtraheres for sig og imaginære dele for sig.

Tal-eksempel:

$$K - L = (3 + j4) - (2 + j3) = (3 - 2) + j(4 - 3) = 1 + j1$$

Addition og subtraktion svarer til at addere og subtrahere vektorer.

## MULTIPLIKATION

Multiplikation af komplekse vektorer foregår enten på rektangulær eller polær form.

### Rektangulær form:



2 komplekse tal på rektangulær form multipliceres med hinanden så hvert led multipliceres med de andre led, ialt 4 "dele" bliver det til.

$$K = (a + jb), L = (c + jd)$$

$$K * L = a * c + jad + jbc + jj * bd$$

$j * j$  er -1, så derfor fås  $K * L = (ac - bd) + j(ad + bc)$

Tal-eksempel:

$$K * L = (3 + j4) * (2 + j3) = 3 * 2 + j(3 * 3) + j(4 * 2) - 4 * 3$$

$$K * L = -6 + j17$$

Polær form:

Følgende vektorer findes:

$$O = a \angle b, P = c \angle d$$

Vektorerne O og P ganges på polær form ved at gange de reelle dele og addere vinklerne.

$$O * P = (a \angle b) * (c \angle d) = (a * c) \angle (b + d)$$

Tal-eksempel:

$$K = 5 \angle 53,13$$

$$L = 3,61 \angle 56,31$$

$$K * L = (5 \angle 53,13) * (3,61 \angle 56,31)$$

$$K * L = 5 * 3,61 \angle (53,13 + 56,31) = 18,03 \angle 109,44$$

Omregnes til rektangulær form, fås når den polære vektor opløses i komponenter på den reelle og imaginære akse ( x og y-akse ):

$$K * L = 18,03 * \cos(109,44) + j18,03 * \sin(109,44)$$

$$K * L = -6 + j17$$



## DIVISION

### Rektangulær form:

Division på rektangulær form er noget besværligt.

Enten omregnes det komplekse tal til polær form, som ovenfor, eller der bruges en omskrivning af udtrykket vha. "den kompleks konjugerede". Herved kan der i stedet anvendes multiplikation. Den kompleks konjugerede er det komplekse tal spejlet i X-aksen.

$$K = (a + jb), L = (c + jd)$$

$$\frac{K}{L} = \frac{(a + jb)}{c + jd}$$

(c + jd) i nævner omdannes ved at der ganges med den kompleks konjugerede i tæller og nævner.

$$\frac{K}{L} = \frac{(a + jb) * (c - jd)}{(c + jd) * (c - jd)} = \frac{ac - jad + jbc - jjbd}{cc - jcd + jcd - jjdd}$$

$$\frac{K}{L} = \frac{(ac + bd) + j(bc - ad)}{c^2 + d^2}$$

Dette opdeles til 2 brøkstreger:

$$\frac{K}{L} = \frac{ac + bd}{c^2 + d^2} + j \frac{bc - ad}{c^2 + d^2}$$

Tal-eksempel:

$$\frac{K}{L} = \frac{3 + j4}{2 + j3} = \frac{3 + j4}{2 + j3} * \frac{2 - j3}{2 - j3} = \frac{6 - j9 + j8 - jj12}{4 - j6 + j6 - jj9}$$

$$\frac{K}{L} = \frac{18 - j5}{13} = \frac{18}{13} - j \frac{5}{13}$$

### Division på polær form:



På polær form udføres division ved at dividere de reelle dele og subtrahere vinklerne.

$$O = a \angle b, P = c \angle d$$

$$\frac{O}{P} = \frac{a}{c} \angle (b - d)$$

Tal-eksempel:

$$K = 5 \angle 53,13 \quad L = 3,61 \angle 56,32$$

$$\frac{K}{L} = \frac{5 \angle 53,13}{3,61 \angle 56,31} = \frac{5}{3,61} \angle (53,13 - 56,31) = 1,38 \angle -3,18$$

## Omregning fra rektangulær til polær:

Vektoren  $K = a + jb$  omregnes til længde og vinkel:

$$K = \sqrt{a^2 + b^2} \angle \operatorname{tg}^{-1} \left( \frac{b}{a} \right)$$

For taleksemplet findes:

$$K = \sqrt{3^2 + 4^2} \angle \operatorname{tg}^{-1} \left( \frac{4}{3} \right) = 5 \angle 53,13 \text{ grader.}$$

Og tilbage igen, idet vektorens projektion på den reelle og imaginær-akse findes:

$$K = 5 * \cos(53,13) + j5 * \sin(53,13)$$

$$K = 5 * 0,6 + j5 * 0,8 = 3 + j4$$