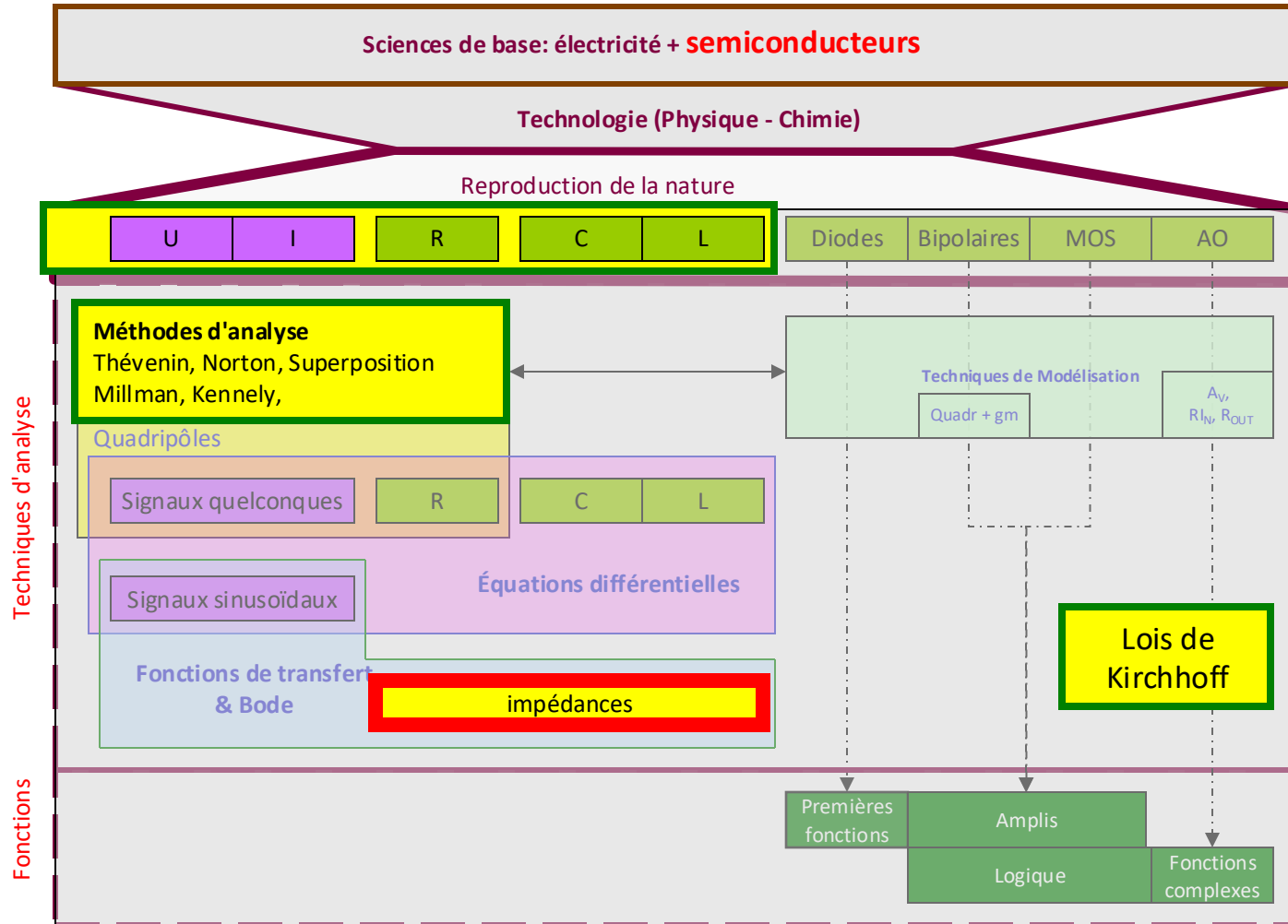


# Relations entre les différentes notions



# Analyses avec circuits RC

- Méthodes précédentes utilisables avec capacités et inductances???
  - Rappels : Capacité et inductance
  - Analyses de circuit avec un seul type de composant : Facile !!!
  - Analyses de circuit avec une combinaison de composants : Plus délicat !!!
- Analyse **temporelle** pour circuits RC (idem RL, et RLC)
  - Équation différentielle simple pour signaux carrés (semaine 8)
  - Équation différentielle complexe pour signaux sinusoïdaux
- Analyse **fréquentielle** pour circuits RC (idem RL, et RLC)
  - Exploitation des nombres complexes → Rappels essentiels
  - Notion d'impédance complexe
  - Analyse comparable avec études des semaines passées
- Rapidement arriver à la dia 19

# Rappels composants R, C, L

## 1) Circuit avec résistances uniquement

$$U = R.I$$

- Composants série, parallèles faciles à fusionner
- Transformation étoiles  $\leftrightarrow$  triangles s'appliquent facilement

## 2) Circuit avec condensateurs uniquement

$$i(t) = \frac{dq}{dt} \quad (a) = \frac{Cdu}{dt} \quad (b)$$

- Composants série, parallèles faciles à fusionner
- Transformation étoiles  $\leftrightarrow$  triangles s'appliquent aussi

## 3) Circuit avec inductances uniquement

$$u(t) = \frac{Ldi}{dt}$$

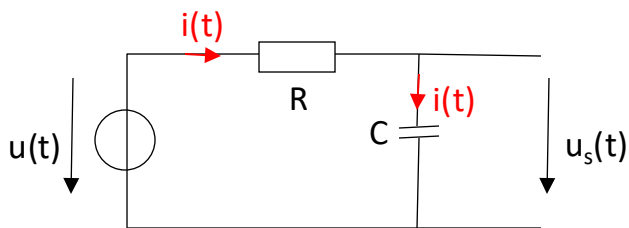
- Composants série, parallèles faciles à fusionner
- Transformation étoiles  $\leftrightarrow$  triangles s'appliquent aussi

## 4) Combinaisons : on se limitera aux combinaisons **R et C**

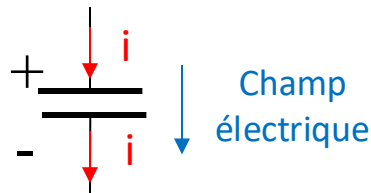
- Plus délicat car on travaille sur des **équations différentielles**

Facile

# Circuit de base et analyse temporelle



*On extrait des électrons*



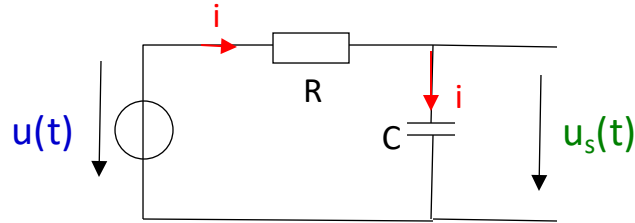
*On injecte des électrons*

$$i(t) = \frac{u(t) - u_s(t)}{R} = C \frac{du_s}{dt} \quad \text{ou encore} \quad u(t) = u_s(t) + RC \frac{du_s}{dt}$$

C'est une équation différentielle du premier ordre :

- Avec des *sin* l'analyse exploitera une méthode plus simple avec les « complexes »
- Analyse temporelle substituée par une **analyse fréquentielle**

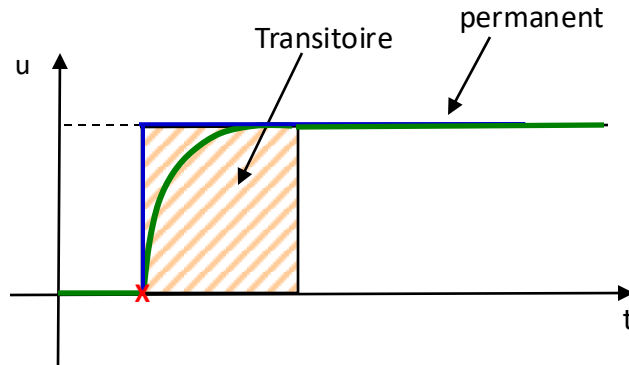
# Exemples de signaux [1]



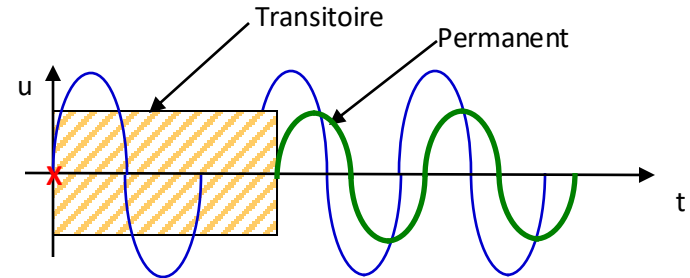
L'équation différentielle est posée de la même façon pour les deux cas, seule l'excitation change

## Saut indiciel :

exemple de variations brutales d'une horloge



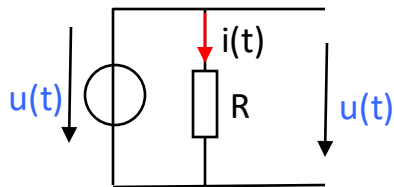
## Signal sinusoïdal :



Dans les deux cas, nous supposons la **capacité déchargée** au départ ( $u_s(0) = 0$ )

Au bout d'un « **certain** » temps, la sortie atteint son régime permanent

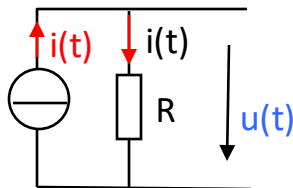
# Avec **résistance**, pas de déphasage entre u et i pour un **sin**



$$u(t) = U_0 \cdot \sin(\omega t)$$

$$i(t) = \frac{u(t)}{R} = \frac{U_0 \cdot \sin(\omega t)}{R}$$

$\sin(\omega t)$  pour u et i qui  
sont en phase



$$i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t)$$

$$u(t) = R \cdot I_0 \cdot \sin(\omega t)$$

À nouveau  $\sin(\omega t)$  pour  
u et i qui sont en phase

Remarque:

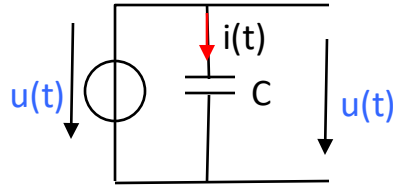
- $I_0$  et  $U_0$  sont des amplitudes
- Parfois on les note  $\hat{I}_0$  et  $\hat{U}_0$
- On utilise aussi très souvent la valeur efficace notée  $I$  ou  $I_{\text{EFF}}$  et  $U$  ou  $U_{\text{EFF}}$  qui sera exploitée dans le calcul des puissances

Conséquence:

- $i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t) = I\sqrt{2} \cdot \sin(\omega t)$
- $u(t) = U_0 \cdot \sin(\omega t) = U\sqrt{2} \cdot \sin(\omega t)$

Conclusion : Avec R, **courant** et **tension** sont en phase

# Avec condensateur, déphasage entre u et i pour un *sin*

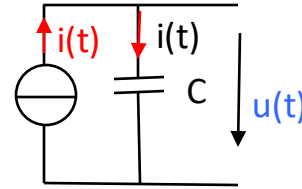


$$u(t) = U_0 \cdot \sin(\omega t)$$

$$\text{Et } i(t) = C \frac{du(t)}{dt} = C\omega U_0 \cdot \cos(\omega t)$$

$$i(t) = C\omega U_0 \cdot \sin(\omega t + \frac{\pi}{2})$$

Entre u et i, il y a un déphasage de  $+\frac{\pi}{2}$ ,  
i(t) qui est en avance sur u(t)



Un peu plus complexe avec i(t)

$$i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t), \text{ or } i(t) = C \frac{du(t)}{dt}$$

$$\text{mais c'est } u(t) \text{ qu'on cherche} \Rightarrow du = \frac{i(t) \cdot dt}{C}$$

$$\text{finalement: } \int du = u(t) = \int \frac{i(t) \cdot dt}{C} = \int \frac{I_0 \cdot \sin(\omega t) \cdot dt}{C}$$

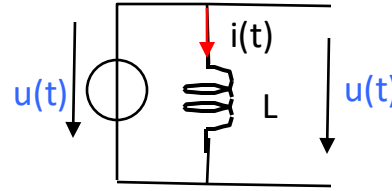
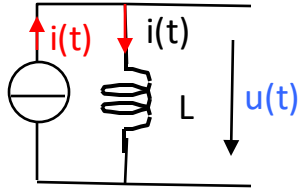
constantes

$$u(t) = \frac{-I_0 \cos(\omega t)}{\omega C} = \frac{-I_0 \sin(\omega t + \frac{\pi}{2})}{\omega C} = \frac{I_0 \sin(\omega t - \frac{\pi}{2})}{\omega C}$$

entre u et i, il y a encore un déphasage de  $+\frac{\pi}{2}$

Conclusion : Déphasage constant de  $\frac{\pi}{2}$  entre courant et tension

# Avec inductance, déphasage entre u et i pour un *sin*



plus complexe avec u(t)

Cette fois on commence avec la source de courant  $i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t)$

$$\text{Et } u(t) = L \frac{di(t)}{dt} = L \omega I_0 \cdot \cos(\omega t)$$

$$u(t) = L \omega I_0 \cdot \sin\left(\omega t + \frac{\pi}{2}\right)$$

Entre u et i, il y a un déphasage de  $+\frac{\pi}{2}$  et cette fois c'est u(t) qui est en avance sur i(t)

$$u(t) = U_0 \cdot \sin(\omega t), \text{ or } u(t) = L \frac{di(t)}{dt} \Rightarrow di = \frac{u(t) \cdot dt}{L}$$
$$\text{finalement: } \int di = i(t) = \int \frac{u(t) \cdot dt}{L} = \int \frac{U_0 \cdot \sin(\omega t) \cdot dt}{L}$$

$$i(t) = \frac{-U_0 \cos(\omega t)}{\omega L} = \frac{-U_0 \sin\left(\omega t + \frac{\pi}{2}\right)}{\omega L} = \frac{U_0 \sin\left(\omega t - \frac{\pi}{2}\right)}{\omega L}$$

On a encore un déphasage entre u et i de  $+\frac{\pi}{2}$  en faveur de u(t)

Conclusion : Déphasage constant de  $\frac{\pi}{2}$  entre courant et tension



# Commentaires

## Constat:

- Avec le condensateur on observe un déphasage constant de  $\pi/2$  entre  $i(t)$  et  $u_s(t)$  :  $i(t)$  est en avance
- Avec l'inductance on observe un déphasage constant de  $\pi/2$  entre  $i(t)$  et  $u_s(t)$  :  $u(t)$  est en avance

Tension aux bornes de R de la forme:

$$U = R.I$$

Tension aux bornes de C :  $u(t) = \frac{I_0 \sin(\omega t - \frac{\pi}{2})}{\omega C}$  de la forme

$$U = \frac{1}{\omega.C} . I_2 \text{ (} I_2 \text{ différent du courant I)}$$

Tension aux bornes de L :  $u(t) = L\omega I_0 \sin(\omega t + \frac{\pi}{2})$  de la forme

$$U = \omega . L . I_2 \text{ (} I_2 \text{ différent du courant I)}$$

$\frac{1}{\omega.C}$  comparable à une résistance qui **diminue** avec la **fréquence**

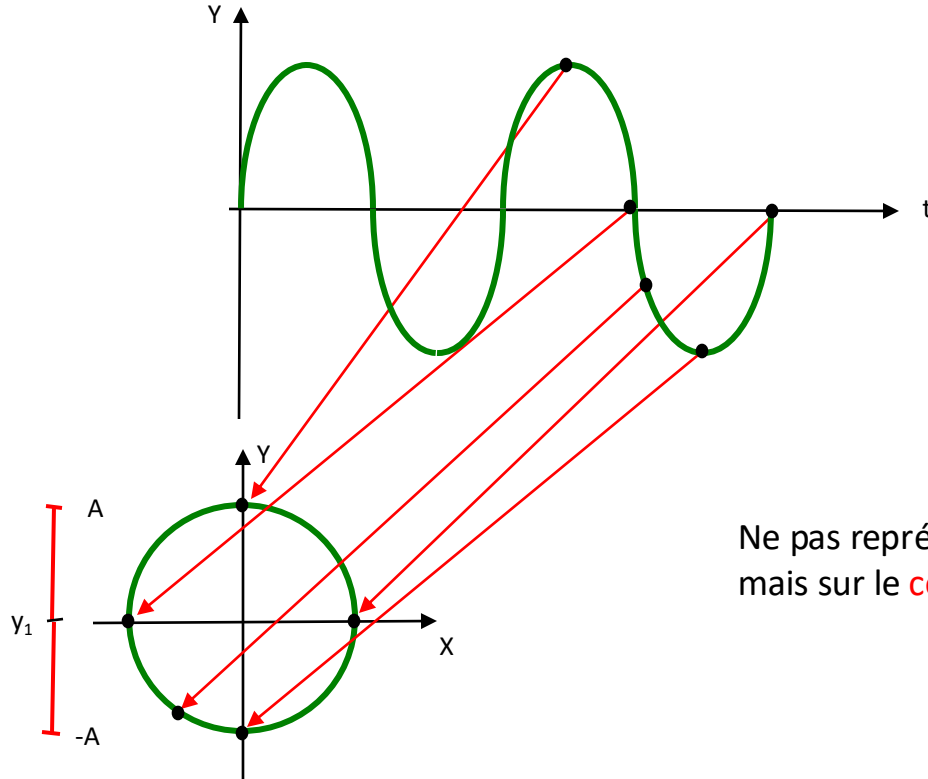
$\omega.L$  comparable à une résistance qui **augmente** avec la **fréquence**

**Objectif:** Proposer un outil mathématique permettant :

- D'absorber le problème du déphasage ( $A\sin(\omega t) + B\sin(\omega t - \frac{\pi}{2}) = ?$ ,  $A\sin(\omega t) + B\sin(\omega t) = (A+B)\sin(\omega t)$ )
- D'assimiler la capacité (idem inductance) à une résistance « variable » -> **Impédance**,
- Reproduire le déphasage en temps utile,
- Représentation aisée quelle que soit la fréquence -> **Diagramme de Bode**

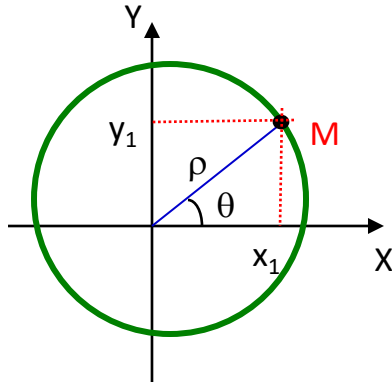
# Mode de représentation du sin avec cercle trigonométrique

Fonction de base:  $y(t) = A.\sin(\omega t)$



Ne pas représenter le signal sur l'axe des Y  
mais sur le **cercle trigonométrique**.

# Étude du cercle trigonométrique



Comment définir un point M sur le cercle ??

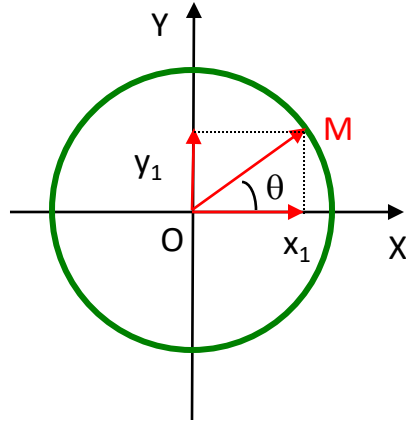
Plusieurs écritures:

- Coordonnées polaires :  $M = \rho e^{i\theta}$  avec  $\omega t = \theta$  et  $A = \rho$
- Projection de M sur l'axe des X et l'axe des Y

Projection sur Y:  $y_1 = \rho \cdot \sin(\omega t) = \rho \cdot \sin(\theta)$

Projection sur X:  $x_1 = \rho \cdot \cos(\omega t) = \rho \cdot \cos(\theta)$

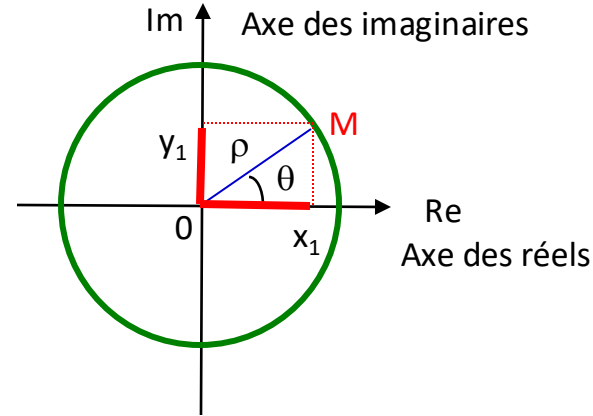
# Autres représentations



Analyse avec des vecteurs :  
*Source d'inspiration pour  
représentation de Fresnel*

$$\overrightarrow{OM} = \overrightarrow{Ox_1} + \overrightarrow{Oy_1}$$

$$\theta = \omega t$$



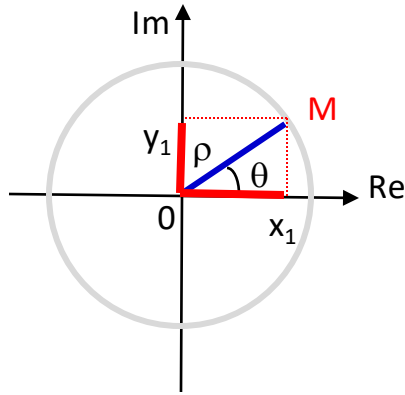
On introduit une nouvelle représentation:  
*Le plan complexe*

$M = x_1 + i.y_1$  pour les mathématiciens

$M = x_1 + j.y_1$  pour les physiciens

i et j précisent qu'il s'agit de l'axe des imaginaires

# Intérêt de ces représentations



Nous pourrions nous affranchir d'utiliser des  $\sin(\omega t)$

À tout moment, nous pouvons retrouver :  $y_1 = \rho \cdot \sin(\theta)$  et  $x_1 = \rho \cdot \cos(\theta)$

car M (ou  $\overrightarrow{OM}$ ) véhicule **deux informations**:

- 1) Sa « longueur » appelée **module** d'après Pythagore

$$\|\overrightarrow{OM}\|^2 = \|\overrightarrow{Ox_1}\|^2 + \|\overrightarrow{Oy_1}\|^2$$

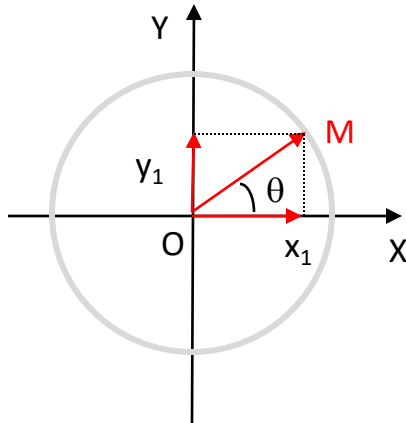
pour simplifier  $\rho^2 = x_1^2 + y_1^2$  soit  $\rho = \sqrt{x_1^2 + y_1^2}$

- 2) Son déphasage par rapport à l'axe des X (réels) appelé **argument**

$$\sin(\theta) = \frac{y_1}{\rho} = \frac{y_1}{\sqrt{x_1^2 + y_1^2}} \quad \cos(\theta) = \frac{x_1}{\rho} = \frac{x_1}{\sqrt{x_1^2 + y_1^2}}$$

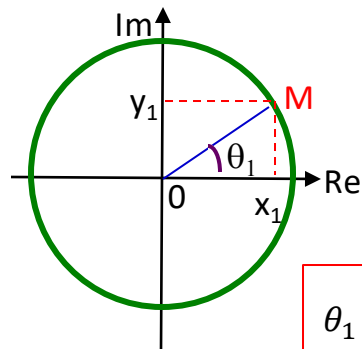
$$\operatorname{tg}(\theta) = \frac{y_1}{x_1} = \frac{\operatorname{Im}}{\operatorname{Re}} \quad \theta = \operatorname{tg}^{-1}\left(\frac{\operatorname{Im}}{\operatorname{Re}}\right) = \operatorname{arctg}\left(\frac{\operatorname{Im}}{\operatorname{Re}}\right)$$

**Pas tout à fait**



# Calcul de l'argument: 4 cas sont analysés

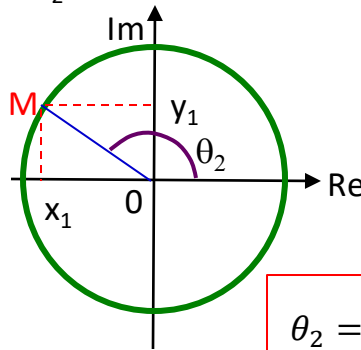
1) Si  $\theta_1$  se situe dans le premier quadrant



$$\begin{aligned} \text{Im} &> 0 \\ \text{Re} &> 0 \end{aligned}$$

$$\theta_1 = \arctg\left(\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right)$$

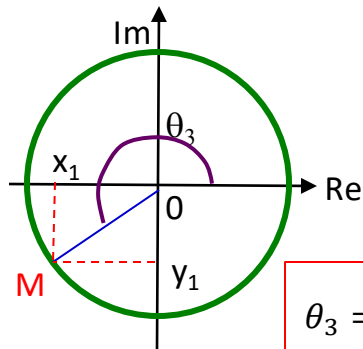
2) Si  $\theta_2$  se situe dans le second quadrant



$$\begin{aligned} \text{Im} &> 0 \\ \text{Re} &< 0 \end{aligned}$$

$$\theta_2 = \pi + \arctg\left(\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right) = \pi - \arctg\left(\left|\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right|\right)$$

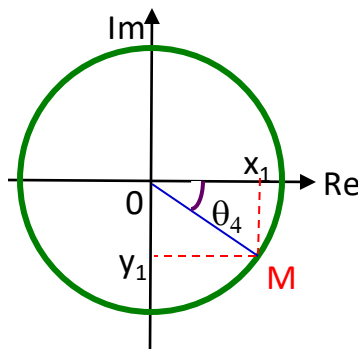
3) Si  $\theta_3$  se situe dans le troisième quadrant



$$\begin{aligned} \text{Im} &< 0 \\ \text{Re} &< 0 \end{aligned}$$

$$\theta_3 = \pi + \arctg\left(\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right)$$

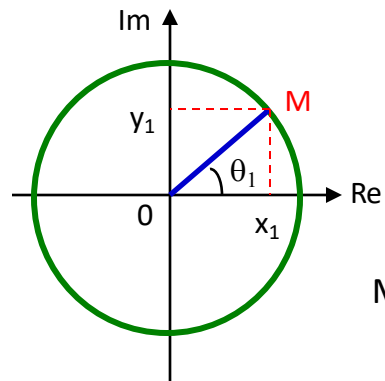
4) Si  $\theta_4$  se situe dans le quatrième quadrant



$$\begin{aligned} \text{Im} &< 0 \\ \text{Re} &> 0 \end{aligned}$$

$$\theta_4 = \arctg\left(\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right) = -\arctg\left|\frac{\text{Im}}{\text{Re}}\right|$$

# Autres propriétés des nombres complexes [1]



$$M = x_1 + j \cdot y_1$$

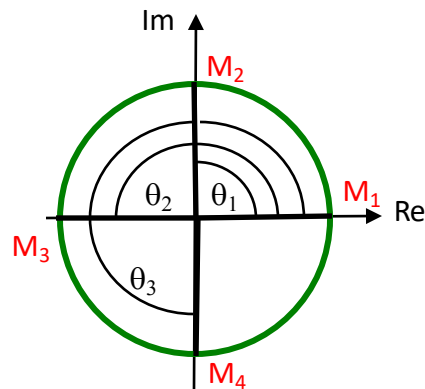
ou

$$M = \rho \cdot \cos(\theta_1) + j \cdot \rho \cdot \sin(\theta_1)$$

Considérons les  
trois déphasages  
 $\theta_1, \theta_2, \theta_3$ , ci-contre

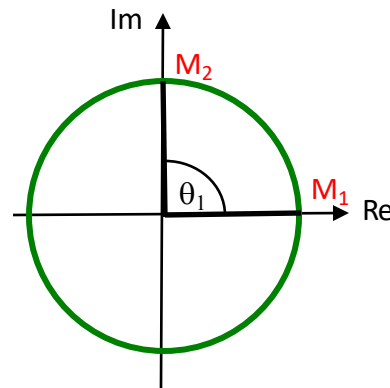
$$M_1 = \rho \cdot \cos(0) + j \cdot \rho \cdot \sin(0)$$

ou  $M_1 = \rho \cdot \cos(0) = \rho$



- 1) Passer de  $M_1$  à  $M_2$ :  $M_2 = \rho \cdot \cos(\pi/2) + j \cdot \rho \cdot \sin(\pi/2)$   
 $M_2 = j \cdot \rho \cdot \sin(\pi/2)$ , soit  $M_2 = j \cdot \rho$  ou encore  $M_2 = j \cdot M_1$

**Conséquence 1:** Ajouter un déphasage de  $\pi/2$  à un nombre  $M$   
revient à “*multiplier  $M$  par  $j$* ”



# Autres propriétés des nombres complexes [2]

2) Passer de  $M_1$  à  $M_3$ :

$$M_3 = \rho \cdot \cos(\pi) + j \cdot \rho \cdot \sin(\pi),$$

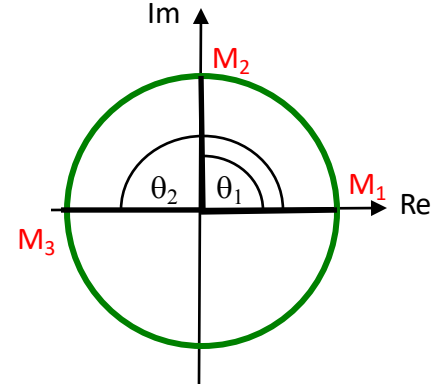
$$M_3 = \rho \cdot \cos(\pi) = -\rho = -M_1, \text{ soit } M_3 = -M_1$$

conséquence 2.a: ajouter un déphasage de  $\pi$  à un nombre  $M$  revient à “multiplier  $M$  par  $-1$ ”

$$\text{Pour passer de } M_2 \text{ à } M_3 \text{ on a aussi: } M_3 = j \cdot M_2 = j^2 \cdot M_1$$

conséquence 2.b:

$$j^2 = -1$$



3) Passer de  $M_1$  à  $M_4$ :

$$M_4 = \rho \cdot \cos(3\pi/2) + j \cdot \rho \cdot \sin(3\pi/2),$$

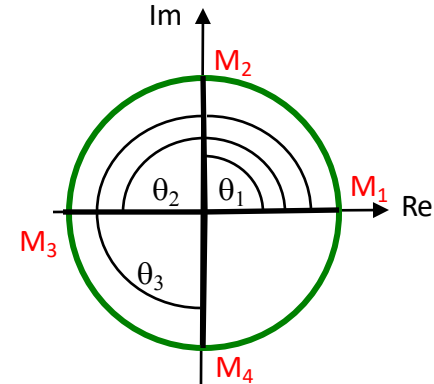
$$M_4 = j \cdot \rho \cdot \sin(3\pi/2) = -j \cdot \rho = -j \cdot M_1, \text{ soit } M_4 = -j \cdot M_1$$

conséquence 3.a: ajouter un déphasage de  $3\pi/2$  à un nombre  $M$  revient à “multiplier  $M$  par  $-j$ ”

$$\text{Pour passer de } M_3 \text{ à } M_4 \text{ on a aussi: } M_4 = j \cdot M_3 = j^2 \cdot M_2 = j^3 \cdot M_1$$

conséquence 3.b:

$$j^3 = -j$$



conséquence 4:

$$-j = -j \cdot j / j = 1/j \text{ et } j^4 = j^3 \cdot j = -j \cdot j = -(-1) = 1$$



# Notion d'impédance complexe

Avec R nous avons vu que:

$$u_s(t) = R \cdot I_0 \cdot \sin(\omega t) = U_0 \cdot \sin(\omega t)$$

$$i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t)$$

Avec C nous avons vu que:

$$u_s(t) = \frac{I_0}{\omega C} \cdot \sin\left(\omega t - \frac{\pi}{2}\right)$$

Idéalement: il faudrait avoir la forme **K.sinωt** pour travailler avec R et C **sans se préoccuper du déphasage**.

**Question:** Comment transformer  $M_1 = K_1 \cdot \sin(\omega t - \pi/2)$  en  $K_2 \cdot \sin(\omega t)$ ????

**Solution:**  $K_1 \cdot \sin(\omega t - \pi/2) = K_2 \cdot \sin(\omega t)$

Nous avons vu qu'il fallait multiplier par  $j^3 = -j$ , donc  $M_1 = K_1 \cdot \sin(\omega t - \pi/2) = -j \cdot K_1 \cdot \sin(\omega t)$

**Application avec C:**  $u_s(t) = \frac{I_0}{\omega C} \cdot \sin\left(\omega t - \frac{\pi}{2}\right) = \underbrace{-j}_{\text{red circle}} \frac{I_0}{\omega C} \cdot \sin(\omega t) = \underbrace{j \omega C}_{\text{red circle}} \cdot \sin(\omega t)$

Comparons R, C et L pour  $i(t) = I_0 \cdot \sin(\omega t)$

- avec R:  $u_s(t) = R \cdot i(t)$
- avec C:  $u_s(t) = R_C \cdot i(t) = \underline{Z}_C \cdot i(t) \rightarrow \underline{u}_s = \underline{Z}_C \cdot \underline{i}$  où  $\underline{Z}_C = \frac{1}{j\omega C}$  (Impédance complexe)
- avec L:  $u_s(t) = R_L \cdot i(t) = \underline{Z}_L \cdot i(t) \rightarrow \underline{u}_s = \underline{Z}_L \cdot \underline{i}$  où  $\underline{Z}_L = j\omega L$  (Impédance complexe)

*Écriture impropre*

# Petite parenthèse calcul module et argument

Coordonnées polaires adaptées pour calcul de produit et de rapport

$$M_1 = \rho_1 e^{j\theta_1} \qquad M_2 = \rho_2 e^{j\theta_2}$$

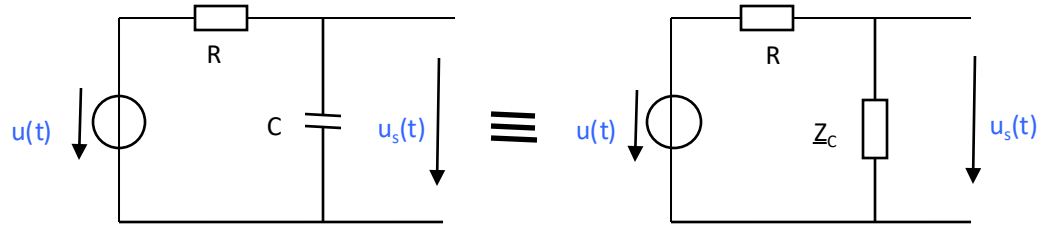
Produit de deux expressions complexes

$$M_1 \cdot M_2 = \rho_1 e^{j\theta_1} \cdot \rho_2 e^{j\theta_2} = \rho_1 \cdot \rho_2 \cdot e^{j(\theta_1 + \theta_2)}$$

Rapport de deux expressions complexes

$$\frac{M_1}{M_2} = \frac{\rho_1 e^{j\theta_1}}{\rho_2 e^{j\theta_2}} = \frac{\rho_1}{\rho_2} e^{j(\theta_1 - \theta_2)}$$

# Application aux circuits



Calcul de  $\frac{u_s(t)}{u(t)}$  ou plutôt de  $\frac{\underline{u}_s}{\underline{u}}$

$$\frac{\underline{u}_s}{\underline{u}} = \frac{\underline{Z}_C}{R + \underline{Z}_C} = \frac{\frac{1}{j\omega C}}{R + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{1}{1 + j\omega RC} = \underline{H}(j\omega)$$

*Ne pas laisser sous cette forme*

Ce rapport est appelé **FONCTION DE TRANSFERT**.

C'est une expression complexe dont on peut calculer le module  $|\underline{H}(j\omega)|$  et l'argument  $\text{Arg}(\underline{H}(j\omega))$

Module d'un produit = Produit des modules

Module d'un rapport = Rapport des modules

Argument d'un produit = Somme des arguments

Argument d'un rapport = différence des arguments

$$|\underline{H}(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega RC)^2}}$$

$$\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = -\text{arctg}(\omega RC)$$

# Filtre passe-bas

La fonction de transfert calculée précédemment correspond à un **filtre passe-bas**

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{1}{1 + j\omega RC}$$

Observations du **module**

$$|\underline{H}(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega RC)^2}}$$

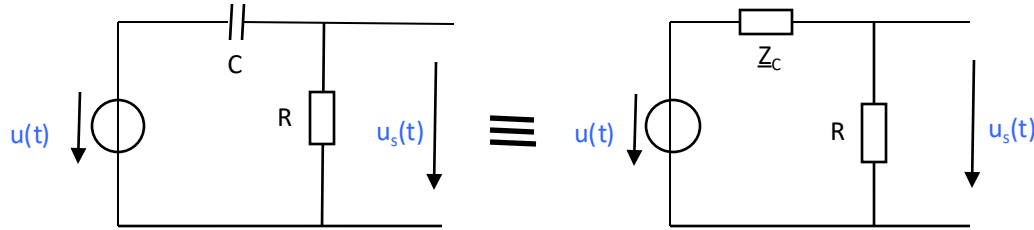
- si  $\omega \rightarrow 0$  alors  $|\underline{H}(j\omega)| \rightarrow 1$  (pas d'atténuation)
- si  $\omega \rightarrow \infty$  alors  $|\underline{H}(j\omega)| \rightarrow 0$  (Atténuation complète)

Observations de **l'argument**

$$\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = -\arctg(\omega RC)$$

- si  $\omega \rightarrow 0$  alors  $\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = -\arctg(\omega RC) = 0$
- si  $\omega \rightarrow \infty$  alors  $\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = -\arctg(\omega RC) = -\pi/2$

# Filtre passe-haut



R et C sont permutées

Calcul de  $\underline{H}(j\omega) = \underline{u_s}/\underline{u}$

La fonction de transfert est celle d'un filtre passe-haut

$$\underline{H}(j\omega) = \frac{j\omega RC}{1 + j\omega RC}$$

$$\frac{\underline{u_s}}{\underline{u}} = \frac{R}{R + \underline{Z}_C} = \frac{R}{R + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{j\omega RC}{1 + j\omega RC} = \underline{H}(j\omega)$$

Observations du **module**

$$|\underline{H}(j\omega)| = \frac{\omega RC}{\sqrt{1 + (\omega RC)^2}}$$

- si  $\omega \rightarrow 0$  alors  $|\underline{H}(j\omega)| \rightarrow 0$  (Atténuation complète)
- si  $\omega \rightarrow \infty$  alors  $|\underline{H}(j\omega)| \rightarrow 1$  (pas d'atténuation)

Observations de **l'argument**

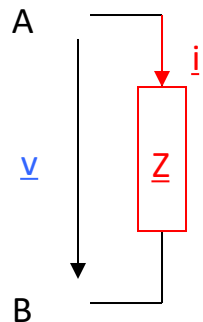
$$\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = \frac{\pi}{2} - \arctg(\omega RC)$$

- si  $\omega \rightarrow 0$  alors  $\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = \pi/2$
- si  $\omega \rightarrow \infty$  alors  $\text{Arg}(\underline{H}(j\omega)) = \pi/2 - \pi/2 = 0$

# Les composants de base

## Application aux signaux sinusoïdaux


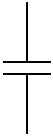

Composant passif quelconque



$$\underline{v} = f_1(\underline{i})$$

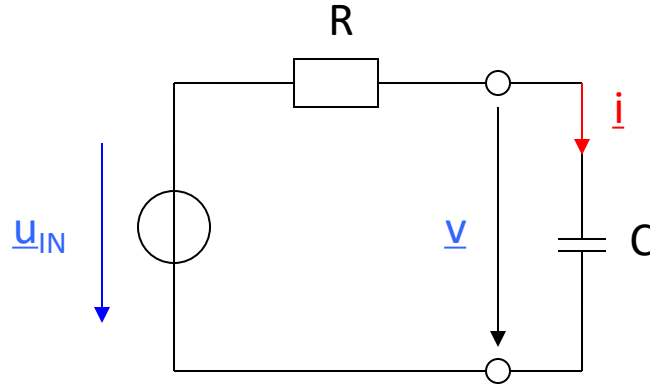
$$\underline{i} = f_2(\underline{v})$$

Composants R, L, C

	$\underline{v}$	$\underline{i}$
 R	$R \cdot \underline{i}$	$\frac{\underline{v}}{R}$
 C	$\frac{1}{j\omega C} \underline{i}$	$\underline{v} j\omega C$
 L	$j\omega L \underline{i}$	$\frac{1}{j\omega L} \underline{v}$

# Cas particulier

## Circuit RC et signaux sinusoïdaux



Même démarche (Kirchhoff) que dans la dia 4

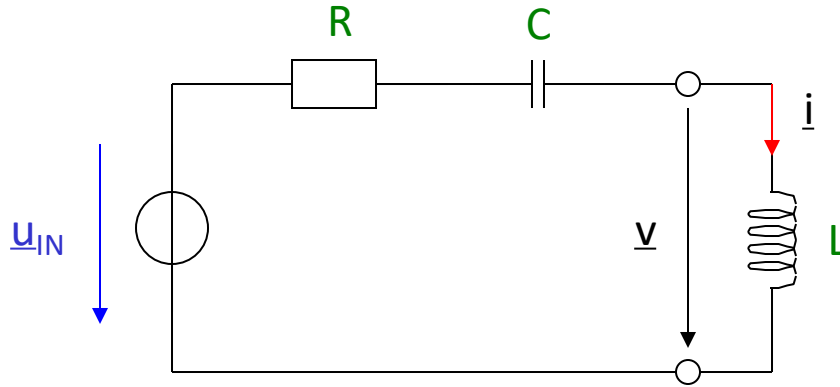
$$\underline{i} = \frac{\underline{u}_{IN} - \underline{v}}{R} = \underline{v} \cdot j\omega C \Rightarrow \frac{\underline{u}_{IN}}{R} = \frac{\underline{v}}{R} + \underline{v} \cdot j\omega C = \underline{v} \left( \frac{1 + j\omega RC}{R} \right) \Rightarrow \underline{v} = \underline{u}_{IN} \cdot \frac{1}{1 + j\omega RC}$$



*Se référer au cours sur les diagrammes de Bode pour l'analyse*

# Cas particulier

Circuit RLC et signaux sinusoïdaux

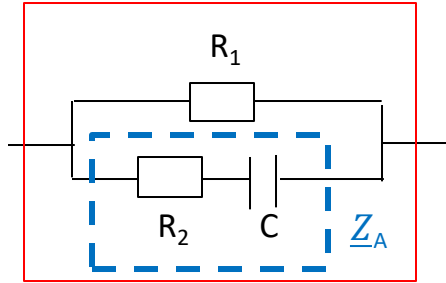


$$\underline{u}_{IN} = R\underline{i} + \frac{\underline{i}}{j\omega C} + j\omega L\underline{i}$$

$$\underline{v} = \underline{u}_{IN} \cdot \frac{j\omega L}{R + \frac{1}{j\omega C} + j\omega L} = \underline{u}_{IN} \cdot \frac{(j\omega)^2 LC}{1 + j\omega RC + (j\omega)^2 LC}$$



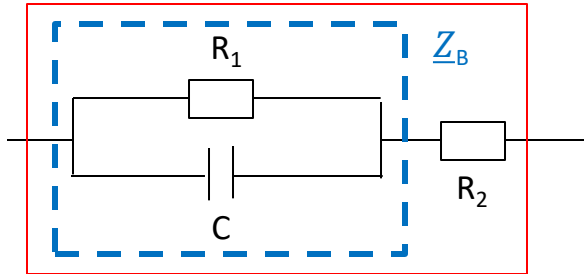
# Exemples d'application: Calcul d'impédances équivalentes



$\underline{Z}_{EQ1}$

$$\underline{Z}_A = R_2 + Z_C = R_2 + \frac{1}{j\omega C} = \frac{1 + j\omega R_2 C}{j\omega C}$$

$$\underline{Z}_{EQ1} = \frac{R_1 \cdot \underline{Z}_A}{R_1 + \underline{Z}_A} = \frac{R_1 \cdot \frac{1 + j\omega R_2 C}{j\omega C}}{R_1 + \frac{1 + j\omega R_2 C}{j\omega C}} = \frac{R_1 \cdot (1 + j\omega R_2 C)}{j\omega C R_1 + 1 + j\omega R_2 C} = \frac{R_1 \cdot (1 + j\omega R_2 C)}{1 + j\omega C(R_1 + R_2)}$$



$\underline{Z}_{EQ2}$

$$\underline{Z}_B = \frac{R_1 \cdot Z_C}{R_1 + Z_C} = \frac{R_1 \cdot \frac{1}{j\omega C}}{R_1 + \frac{1}{j\omega C}} = \frac{R_1}{1 + j\omega R_1 C}$$

$$\underline{Z}_{EQ2} = \underline{Z}_B + R_2 = \frac{R_1}{j\omega R_1 C + 1} + R = \frac{R_1}{j\omega R_1 C + 1} + \frac{R_2(1 + j\omega R_1 C)}{1 + j\omega R_1 C}$$

$$\underline{Z}_{EQ2} = \frac{R_1 + R_2 + j\omega R_1 R_2 C}{1 + j\omega R_1 C} = (R_1 + R_2) \cdot \frac{1 + j\omega \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} C}{1 + j\omega R_1 C}$$