

TP 2  
FEM

# Courbe cumulative

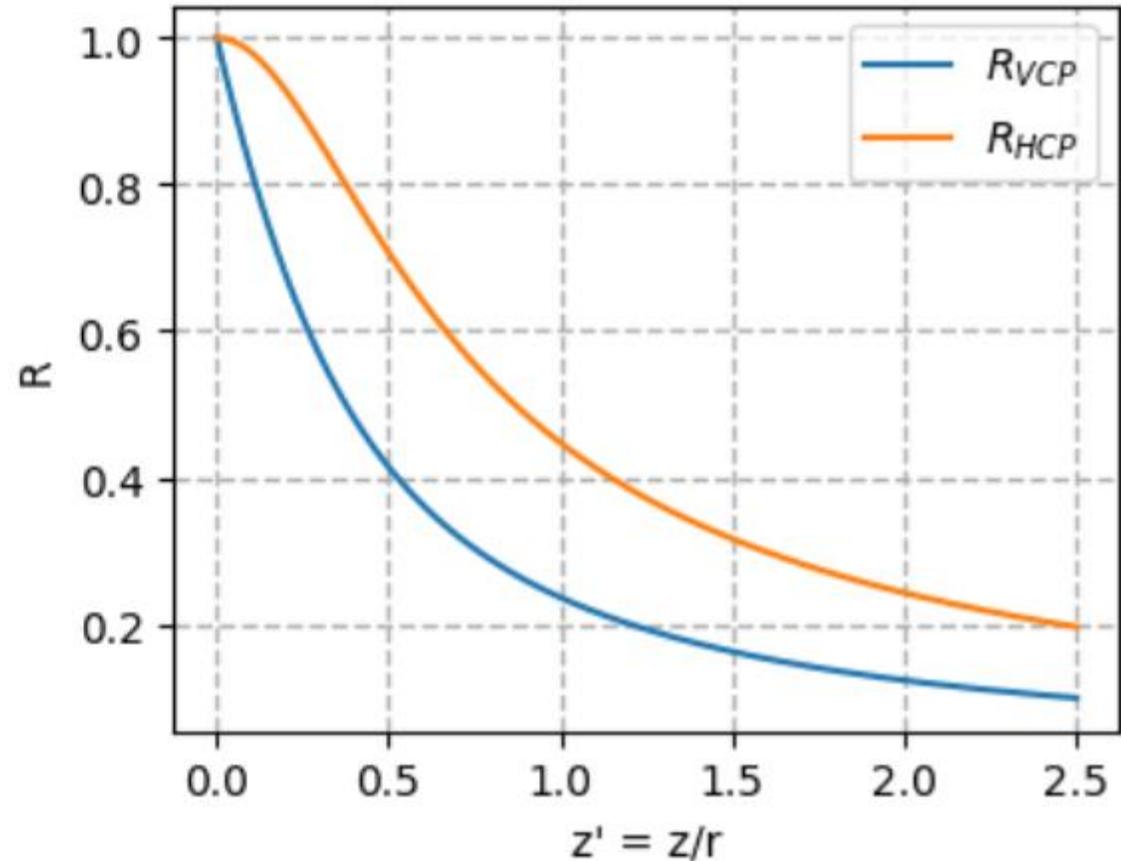
Pour faciliter les calculs, on utilise habituellement la courbe cumulative:

$$R(z') = \int_{z'}^{\infty} \phi(z') dz'$$

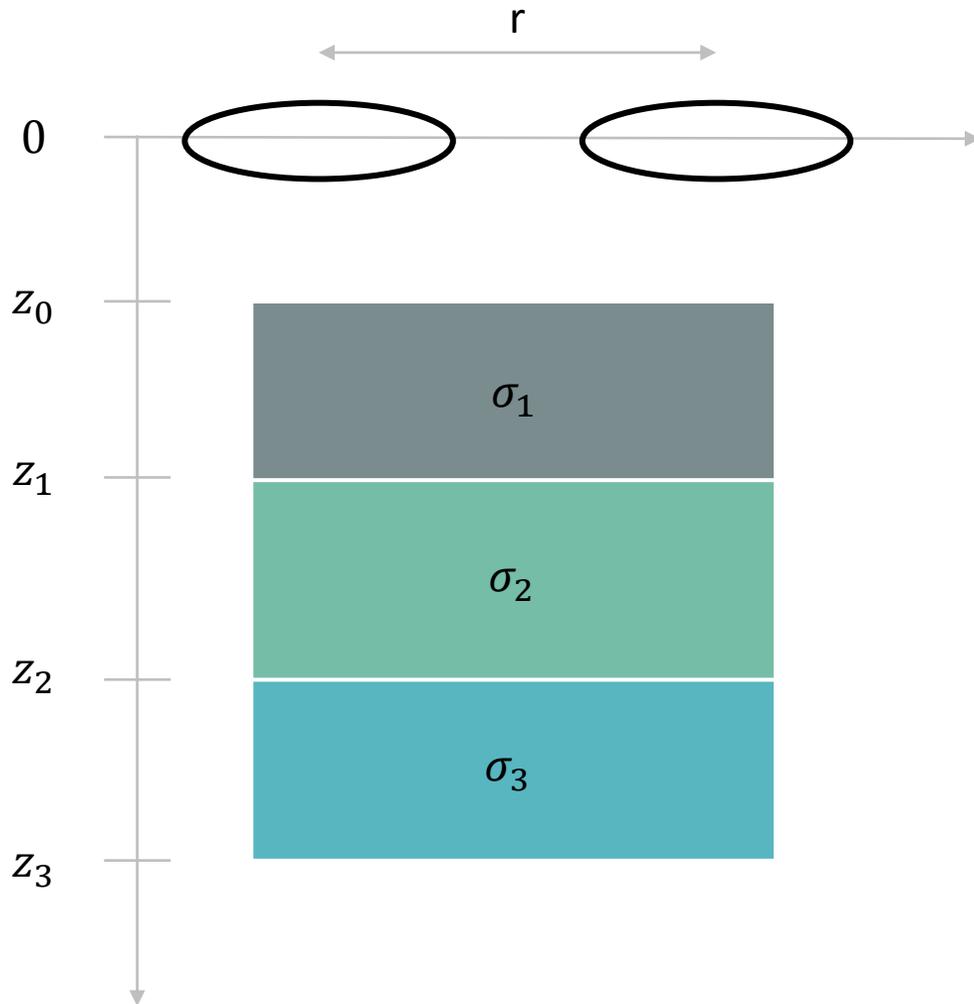
Ce qui donne:

$$R_{HCP} = \frac{1}{\sqrt{4z'^2 + 1}}$$

$$R_{VCP} = \sqrt{4z'^2 + 1} - 2z'$$



# Conductivité apparente (limite résistive)



Calcul de la conductivité apparente pour 3 couches:

$$\begin{aligned}\sigma_a = & \left( 1 - R \left( \frac{z_0}{r} \right) \right) \sigma_{air} \\ & + \left( R \left( \frac{z_0}{r} \right) - R \left( \frac{z_1}{r} \right) \right) \sigma_1 \\ & + \left( R \left( \frac{z_1}{r} \right) - R \left( \frac{z_2}{r} \right) \right) \sigma_2 \\ & + \left( R \left( \frac{z_2}{r} \right) - R \left( \frac{z_3}{r} \right) \right) \sigma_3\end{aligned}$$

Où  $R$  est la réponse cumulative

Attention! Les appareils donnant des conductivités supposent la limite de faible nombre d'induction.

$$\alpha = r \sqrt{\frac{\sigma \mu_0 \omega}{2}} \ll 1$$



# Mesures: parties en phase et en quadrature

En notation réelle:

$$A \sin(\omega t + \phi) = \overbrace{A \sin(\omega t) \cos(\phi)}^P + \overbrace{A \sin(\omega t + \pi/2) \sin(\phi)}^Q$$

En notation phaseur:

$$Ae^{i\phi} = \underbrace{A \cos(\phi)}_P + i \underbrace{A \sin(\phi)}_Q$$

La mesure de  $P$  (partie en phase ou partie réelle) et  $Q$  (partie imaginaire ou en quadrature) est équivalente à mesurer l'amplitude et la phase du signal:

$$A = \sqrt{P^2 + Q^2} \quad \phi = \tan^{-1}(Q/P)$$

Dans le cas d'un **mauvais conducteur**:

$$\alpha = r \sqrt{\frac{\sigma \mu_0 \omega}{2}} \rightarrow 0$$

Les réponses deviennent:

$$\left(\frac{H_s}{H_p}\right)_{HCP} = \left(\frac{H_s}{H_p}\right)_{VCP} = i \frac{\alpha^2}{2} = i \frac{\sigma \mu_0 \omega r}{4}$$

À remarquer que

- Les parties en phase sont nulles
- Les **parties en quadratures** sont proportionnelles à la conductivité.

Dans le cas d'un **excellent conducteur**:

$$\alpha = r \sqrt{\frac{\sigma \mu_0 \omega}{2}} \rightarrow \infty$$

Les réponses deviennent:

$$\left(\frac{H_s}{H_p}\right)_{HCP} = -1 - i \frac{18}{\sigma \mu_0 \omega r^2} \quad \left(\frac{H_s}{H_p}\right)_{VCP} = 1 + 6i \frac{1}{\sigma \mu_0 \omega r^2}$$

À remarquer que

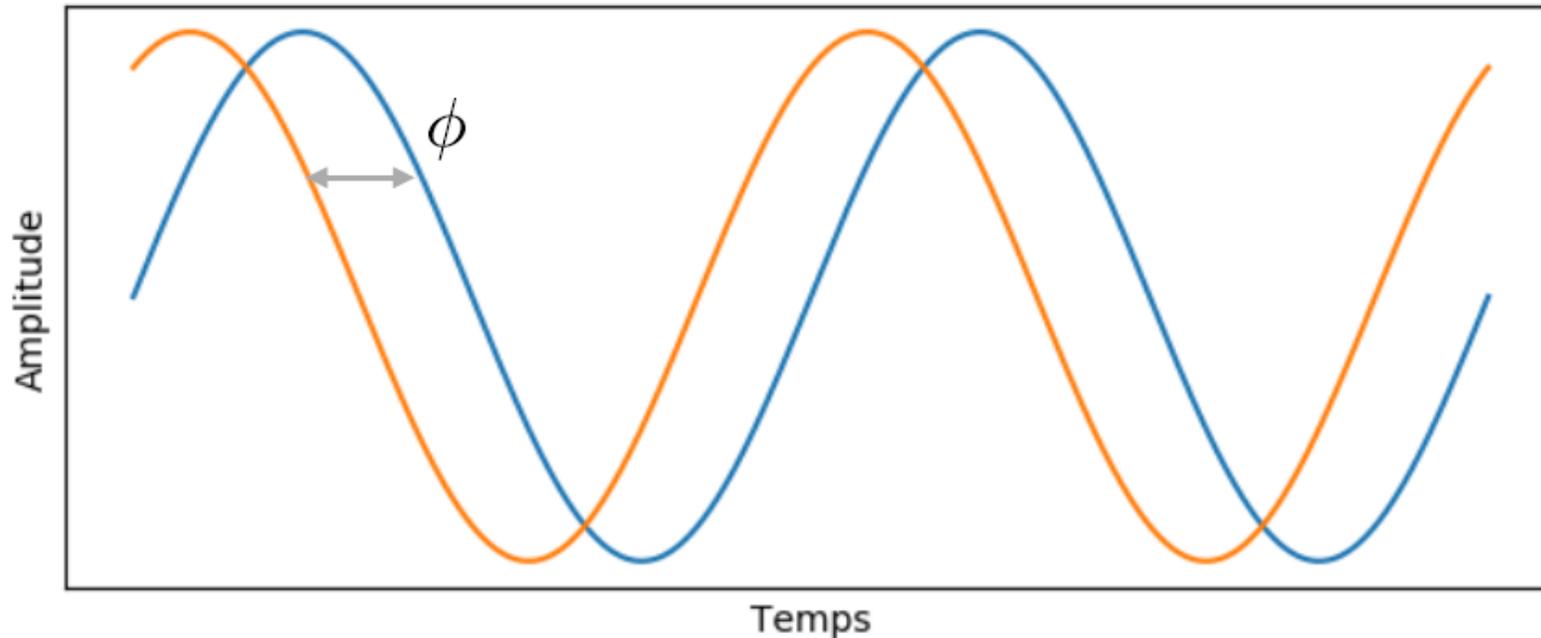
- Les parties en phase sont dominantes
- Les **parties en quadratures sont proportionnelles à la résistivité**.
- À la limite, la partie en quadratures devient nulle, il y a **saturation**.

Les champs primaires et secondaires sont déphasés l'un par rapport à l'autre.

$$\mathcal{E}_p = \mathcal{E}_0 \cos(\omega t)$$

$$\phi = \tan^{-1}(\alpha)$$

$$\mathcal{E}_s = -GF(\alpha)\mathcal{E}_0 \cos\left(\omega t - \frac{\pi}{2} - \phi\right)$$

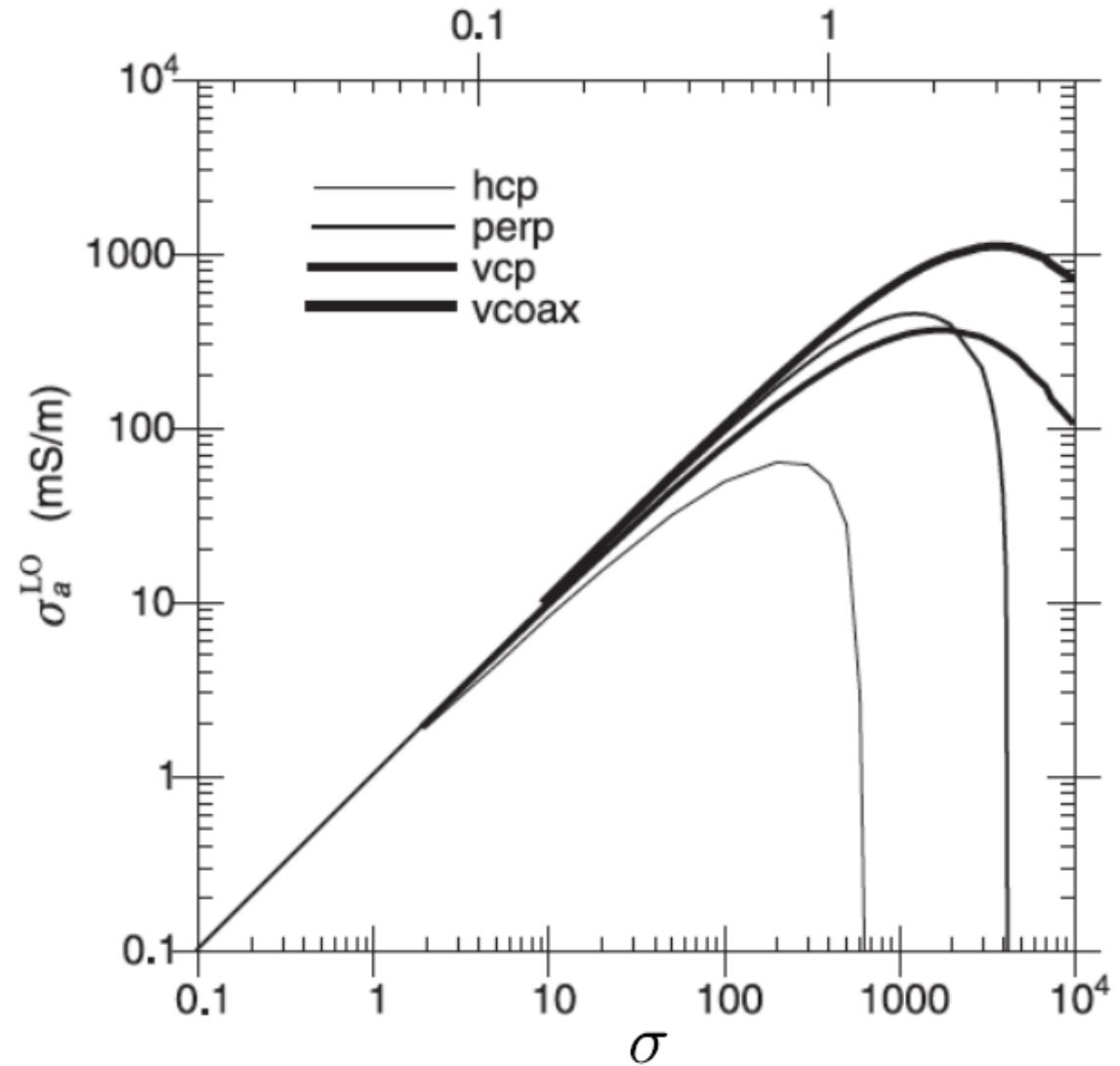


# Conductivité apparente (limite résistive)

La conductivité apparente est donnée par:

$$\sigma_a = \frac{4}{\mu_0 \omega r^2} Q \left( \frac{H_s}{H_p} \right)$$

Cette formule n'est valide que dans la limite résistive!



# Impédance mutuelle de dispositifs commun

Quelle est l'inductance mutuelle des configurations communes de boucle ?

Le champ en  $z$  d'une source dipolaire:

$$H_z = \frac{IS}{4\pi r^3} \left[ \frac{3(x^2 + y^2)}{r^2} - 2 \right] \longrightarrow \begin{matrix} x = r \\ y = 0 \end{matrix}$$

Au receveur, le champ du transmetteur est:

$$H_z = \frac{I_T S_T}{4\pi r^3} \longrightarrow M_{ij} = \frac{\phi_{ij}}{I_j} \longrightarrow M_{HCP} = \frac{\mu S_T S_R}{4\pi r^3}$$

**Horizontal  
coplanaire  
(HCP)**

