

$$6,25 + 5,5 = \frac{11,75}{55}$$

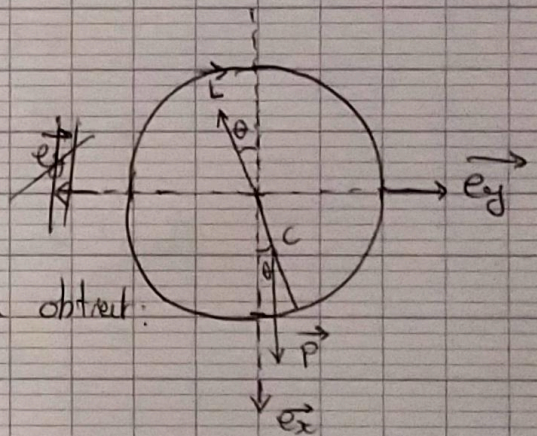
Electrodynamique

13:00 8 système {tige OA} référentiel R, suppose Galiléen

- forces :
- Poids $\vec{P} = m\vec{g}$
 - Liaison $\vec{L} = L(-\cos\theta \vec{e}_x + \sin\theta \vec{e}_y)$
 - Force de Lorentz $q\vec{v} \wedge \vec{B} = \vec{0}$
car $\|\vec{B}\| = \mu_0 I = 0$.

Le PFD donne

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} = \vec{P} + \vec{L}$$



en projetant sur \vec{e}_x et \vec{e}_y , on obtient :

$$\begin{cases} m\ddot{x} = mg - L\cos\theta \\ m\ddot{y} = L\sin\theta \end{cases}$$

Or $\vec{J}_{Oz} =$

le théorème du moment cinétique donne :

$$\frac{dL_{Oz}}{dt} = (\vec{M}_O(\vec{P}) + \vec{M}_O(\vec{L})) \cdot \vec{e}_z$$

Or, en l'absence de frottements, la liaison \vec{L} est considérée comme parfaite et a donc un moment cinétique nul sur son axe de rotation.

$$\begin{aligned}
 \vec{M}_O(\vec{P}) \cdot \vec{e}_z &= (\vec{OA} \wedge \vec{P}) \cdot \vec{e}_z \\
 &= (\cancel{l \cos \theta \vec{e}_x} \wedge mg \vec{e}_x \\
 &\quad + l \sin \theta \vec{e}_y \wedge mg \vec{e}_x) \cdot \vec{e}_z \\
 &= -l \sin \theta mg
 \end{aligned}$$

$$\text{or } \tau_{Oe_z} = \dot{\theta} \cdot J_{Oe_z} \quad \text{d'où } \dot{\theta} = \frac{\tau_{Oe_z}}{J_{Oe_z}} = \frac{mgl^2/3}{ml^2/3} = \dot{\theta}$$

$$\text{d'où } \frac{d \tau_{Oe_z}}{dt} = \frac{3 \ddot{\theta}}{ml^2}$$

On obtient l'équation différentielle

$$\frac{3 \ddot{\theta}}{ml^2} + l \sin \theta mg = 0$$

$$\text{ie } \ddot{\theta} + \frac{l^3 m^2 g}{3} \sin \theta = 0$$

Dans l'approximation des petits angles, car $\theta \ll 1$,

$$\ddot{\theta} + \frac{l^3 m^2 g}{3} \theta = 0$$

On obtient une pulsation propre de

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{l^3 m^2 g}{3}}$$

$$\text{d'où } T_0 = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{3}{l^3 m^2 g}}$$

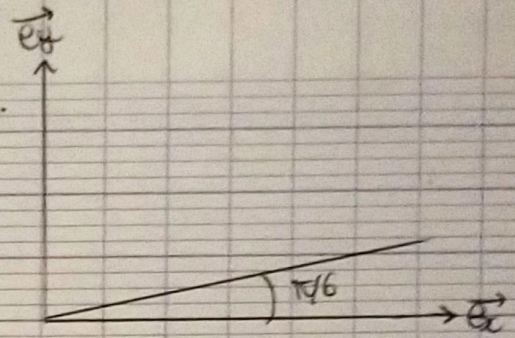
9 D'après la loi de Lenz, la force de Laplace s'oppose aux causes du mouvement. 7

13.40

31 Notons $\vec{E}_1(M,t) = E_{1x}\vec{e}_x + E_{1y}\vec{e}_y$.

l'angle avec l'axe \vec{e}_x est de 30° ,

donc $\tan 30^\circ = \frac{E_{1y}}{E_{1x}} = \tan \frac{\pi}{6}$



donc $E_{1y} = \frac{1}{\sqrt{3}} E_{1x}$ et donc $E_{1x} = \sqrt{3} E_{1y}$.

donc $\vec{E}_1(M,t) = E_0 \frac{\sqrt{3}\vec{e}_x + \vec{e}_y}{2} \cos(\omega(t - \frac{z}{c}))$

et $\vec{E}_1(M,t) = E_0 \frac{\sqrt{3}\vec{e}_x + \vec{e}_y}{2} e^{-j(\omega t - kz)}$

0,75

d'où les réponses A et E sont correctes.

32 L'onde est plane et progressive, la relation de structure est applicable:

$$\vec{B}_1 = \frac{\vec{e}_z \times \vec{E}_1}{c} = \frac{k \times \vec{E}_1}{\omega}, \text{ donc les réponses}$$

est C, et B en passant en partie réelle. ✓

33 $\vec{B}_1 = \frac{k \times \vec{E}_1}{\omega} = \frac{\vec{e}_z \times \vec{E}_1}{c}$

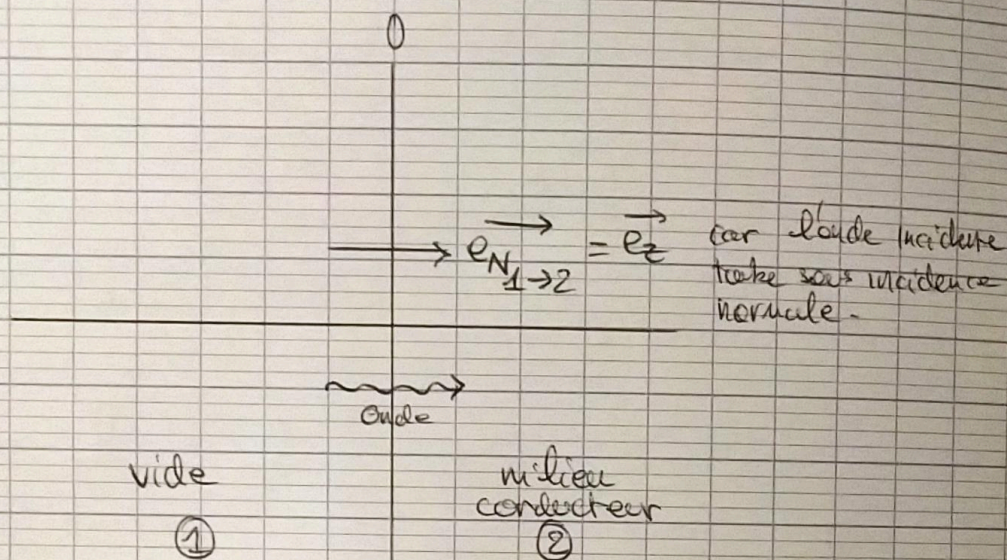
$$= \frac{E_0}{2c} e^{-j(\omega t - kz)} [\vec{e}_z \times (\sqrt{3}\vec{e}_x + \vec{e}_y)]$$

$$= \frac{E_0}{2c} e^{-j(\omega t - kz)} [\sqrt{3}\vec{e}_y - \vec{e}_x]$$

et donc $\vec{B}_1 = \frac{E_0}{2c} \cos(\omega(t - \frac{z}{c})) [\vec{e}_y - \sqrt{3}\vec{e}_x]$

donc? 0,5

34



Notons \vec{E}_i et \vec{E}_r les ondes incidentes (\vec{E}_i) et réfléchies (\vec{E}_r); telles que $\vec{E} = \vec{E}_i + \vec{E}_r$.

$$\text{Posons } \begin{cases} \vec{E}_i = \frac{1}{\epsilon_0} e^{j(kz - \omega t)} [\vec{E}_{0x} \vec{e}_x + \vec{E}_{0y} \vec{e}_y] \\ \vec{E}_r = \frac{1}{\epsilon_0} e^{j(k'z - \omega t)} [\vec{E}'_{0x} \vec{e}_x + \vec{E}'_{0y} \vec{e}_y] \end{cases} \quad \text{car la polarisation est conservée.}$$

avec $k' = -k$: l'onde réfléchie repart dans l'autre sens.

$$(\vec{E}_2 - \vec{E}_1) \cdot \vec{e}_{N_{1 \rightarrow 2}} = \frac{\sigma}{\epsilon_0} = 0 \quad \text{car } \vec{e}_{N_{1 \rightarrow 2}} \perp \vec{E}_2 - \vec{E}_1.$$

sur

$$\text{En } z=0, \quad \vec{E}_2 = \vec{E}_1 \text{ donc}$$

$$\text{Si } \gamma \rightarrow \infty, \quad \vec{E} = \frac{J}{\gamma} \rightarrow \vec{0} \text{ et donc } \vec{E}_2 = \vec{0}.$$

Le champ est donc totalement réfléchi, la réponse D est correcte. 1

14:30

35 Champ électrique

Maxwell-Gauss:

$$\operatorname{div} \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

||

$$\frac{\partial E_x}{\partial x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

donc

$$\int_{-E}^{+E} \frac{\partial E_x}{\partial x} dz + \int_{-E}^{+E} \frac{\partial E_y}{\partial y} dz + \int_{-E}^{+E} \frac{\partial E_z}{\partial z} dz = \int_{-E}^{+E} \frac{\rho}{\epsilon_0} dz = \frac{1}{\epsilon_0} \int_{-E}^{+E} \rho dz$$

Quand $E \rightarrow 0$, on obtient

$$E_z(0^+) - E_z(0^-) = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \neq 0 \quad \text{avec} \quad \sigma = \lim_{E \rightarrow 0} \int_{-E}^{+E} \rho dz$$

Il y a donc discontinuité de la composante normale de \vec{E} , la réponse A est juste, fautive.

Maxwell-Faraday: $\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$

donc

$$\begin{cases} \frac{\partial E_z}{\partial y} - \frac{\partial E_y}{\partial z} = -\frac{\partial B_x}{\partial t} \\ \frac{\partial E_x}{\partial z} - \frac{\partial E_z}{\partial x} = -\frac{\partial B_y}{\partial t} \\ \frac{\partial E_y}{\partial x} - \frac{\partial E_x}{\partial y} = -\frac{\partial B_z}{\partial t} \end{cases}$$

En intégrant selon dz entre -E et +E, et en faisant tendre E vers 0:

$$\begin{cases} E_y(0^-) - E_y(0^+) = 0 \\ E_x(0^+) - E_x(0^-) = 0 \end{cases}$$

Il y a donc continuité de la composante tangentielle de \vec{E} , la réponse B est fautive. N.S

35) soite

Clap magnétique

Maxwell-Thompson: $\text{div } \vec{B} = 0$

$$\text{donc} \quad \int_{-\epsilon}^{+\epsilon} \frac{\partial B_x}{\partial x} dz + \int_{-\epsilon}^{+\epsilon} \frac{\partial B_y}{\partial y} dz + \int_{-\epsilon}^{+\epsilon} \frac{\partial B_z}{\partial z} dz = 0$$

$$\xrightarrow{\epsilon \rightarrow 0} B_z(0^+) - B_z(0^-)$$

donc \vec{B} est continue pour sa composante normale,
et la réponse C est juste. ✓

Maxwell-Ampère: $\text{rot } \vec{B} = \mu_0 \vec{j} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$ (1)

$$\text{On note } \vec{j}_s = \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \int_{-\epsilon}^{+\epsilon} \vec{j}$$

$$\text{En intégrant (1) donne:}$$

$$\begin{cases} B_y(0^-) - B_y(0^+) = \mu_0 j_{sx} \\ B_x(0^+) - B_x(0^-) = \mu_0 j_{sy} \end{cases}$$

d'où \vec{B} est discontinu sur sa composante
tangentielle, donc la réponse D est juste. ✓

14:40

361

le milieu conducteur est neutre,
donc $\rho = 0$ et

$$(\vec{E}_2 - \vec{E}_1) \cdot \vec{e}_{02} = 0$$

Ceci a donc pour conséquence de la composante normale de \vec{E} , et sa composante tangentielle est toujours continue, donc $\vec{E}_2 = \vec{E}_1$

$$\begin{aligned} \text{De même, } \vec{J}_s &= \frac{1}{\epsilon \rightarrow \epsilon_0} \int_{-E}^{+E} \vec{j} dz \\ &= \frac{1}{\epsilon \rightarrow \epsilon_0} \int_{-E}^{+E} \rho \vec{v} dz \\ &= \vec{0}, \end{aligned}$$

$$\text{Donc } \vec{B}_1 = \vec{B}_2.$$

ok?

$$\text{Ainsi } \vec{B}_2(M, t) = \frac{\epsilon_0}{2c} \cos\left(\omega\left(t - \frac{z}{c}\right)\right) [\vec{e}_y - \sqrt{3}\vec{e}_x]$$

14:50

$$\text{et } \vec{B}_2(M, t) = \frac{\epsilon_0}{2c} e^{-j(\omega t - kz)} [\vec{e}_y - \sqrt{3}\vec{e}_x]$$

✓

37) Maxwell-Faraday donne :

$$\overrightarrow{\text{rot rot E}} = \overrightarrow{\text{rot}} \left(-\frac{\partial \overrightarrow{B}}{\partial t} \right)$$

donc ~~grad div E~~ $-\Delta \overrightarrow{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \overrightarrow{\text{rot B}}$

car les variables de temps et d'espace sont interchangeables.

d'après Maxwell-Gauss, car $\rho=0$ (et donc $\overrightarrow{J}=\rho\overrightarrow{v}=\overrightarrow{0}$)
et d'après Maxwell-Ampère :

$$-\Delta \overrightarrow{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \left(\mu_0 \overrightarrow{J} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial \overrightarrow{E}}{\partial t} \right)$$

d'où $\Delta \overrightarrow{E} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \overrightarrow{E}}{\partial t^2} = \overrightarrow{0}$. (EDA)

En injectant \overrightarrow{E} , qui est plane, donc $\Delta \overrightarrow{E} = \frac{\partial^2 \overrightarrow{E}}{\partial z^2}$,

donc (EDA):

$$-k^2 \overrightarrow{E} - \frac{1}{c^2} \omega^2 \overrightarrow{E} = \overrightarrow{0}$$

Or $\overrightarrow{E} \neq \overrightarrow{0}$, donc

• $k^2 = \frac{\omega^2}{c^2}$ et la réponse est A

15:00 38) Pour un bon conducteur, $\rho \neq 0$ et donc $\overrightarrow{J} \neq \overrightarrow{0}$.
L'équation de propagation ~~donne~~ devient :

$$-\Delta \overrightarrow{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \left(\mu_0 \overrightarrow{J} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial \overrightarrow{E}}{\partial t} \right)$$

donc $-k^2 \overrightarrow{E} = +j\omega\mu_0 \overrightarrow{J} - \frac{\omega^2}{c^2} \overrightarrow{E}$

car $\overrightarrow{J} = \sigma \overrightarrow{E}$ dans ce conducteur, donc

$$-k^2 \overrightarrow{E} - \frac{\omega^2}{c^2} \overrightarrow{E} = -j\omega\mu_0 \sigma \overrightarrow{E}$$

de $k^2 = \frac{\omega^2}{c^2} - j\omega\mu_0\sigma$

$$\vec{k}^2 < 0, \quad \vec{E} = E_0 \frac{\vec{e}_x + \sqrt{3}\vec{e}_y}{2} e$$

$$k_z = \frac{\omega}{c}$$

$$k_x = \frac{\omega}{c}$$

15:10

9.

39) Par définition, $v_g = \frac{\omega}{k}$

Or dans ce milieu, $\text{Re}K = \frac{\omega}{c}$; donc

$$v_g = \frac{\omega}{k} = \frac{\omega}{\frac{\omega}{c}} = c,$$

donc la réponse A est vraie.

En différentiant la relation de propagation, on obtient

$$2k dk = \frac{2\omega d\omega}{c^2}$$

Par définition, $v_g = \frac{d\omega}{dk}$, donc la réponse B est vraie, sauf si k est complexe: dans ce cas,

$$v_g = \frac{d\omega}{d\text{Re}k}$$

0,3

40) Dans le milieu du conducteur ~~réactif~~, bon conducteur, en différentiant la relation de dispersion, on obtient

$$2k dk = \frac{2\omega d\omega}{c^2} - j\mu_0 \gamma d\omega$$

$$\text{ie } dk = \left(\frac{\omega}{kc^2} - j \frac{\mu_0 \gamma}{2k} \right) d\omega$$

$$\text{donc } v_g = \frac{d\omega}{dk} =$$

Re Soit

15:25

Partie Centrale

Partie II

A - Phénomène de dissipation.

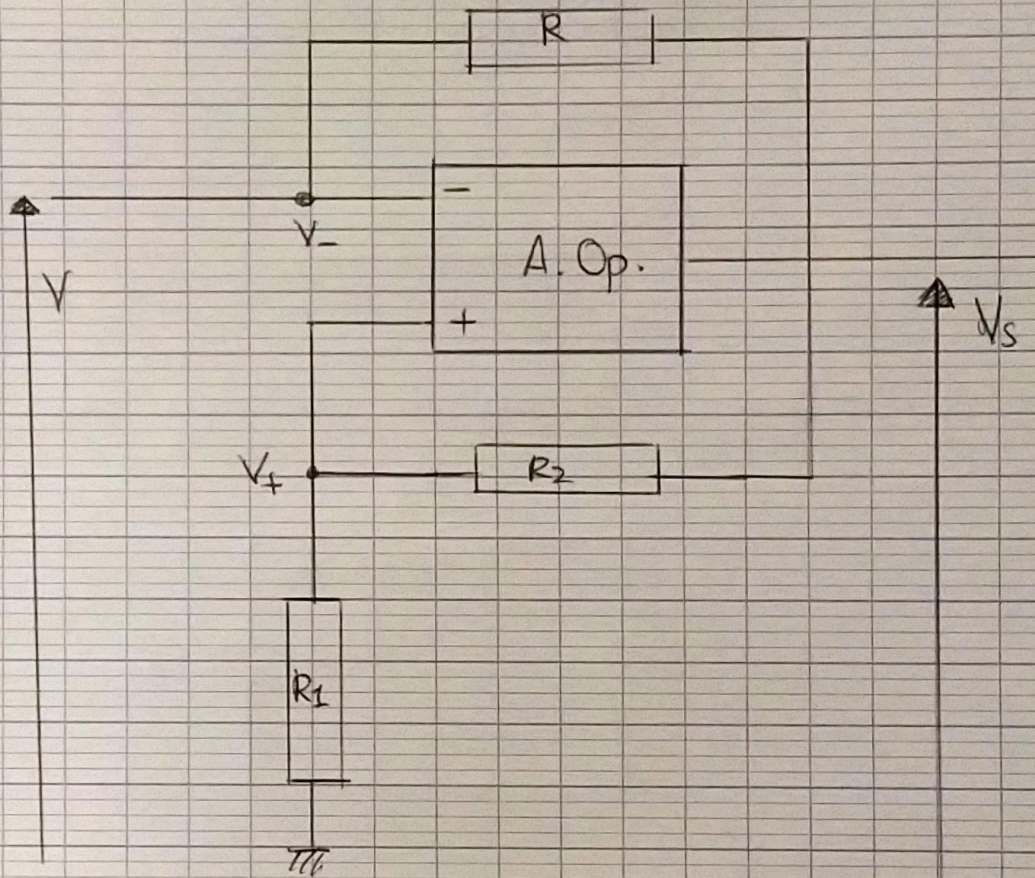
1. Le courant traversant les fils implique ^{implique} ~~provoque~~ un mouvement des électrons: les charges sont accélérées, il y a donc rayonnement d'un champ électromagnétique, ce qui engendre ~~de~~ une perte d'énergie, par rayonnement thermique, ce que l'on appelle l'effet Joule.

0,5

2.

B - Simulation d'une résistance négative

1



D'après Millmann, appliqué au point V_- :

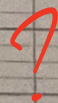
$$V_- = \frac{\frac{V_s}{R}}{\frac{1}{R}}$$

Et au point V_+ :

$$V_+ = \frac{\frac{0}{R_1} + \frac{V_s}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}}$$

Or, comme l'A.Op. est parfait, on a

$$V_- = V_+ \text{ donc } V_s = \frac{V_s}{\frac{R_2}{R_1} + 1}$$



C - Étude de l'oscillateur

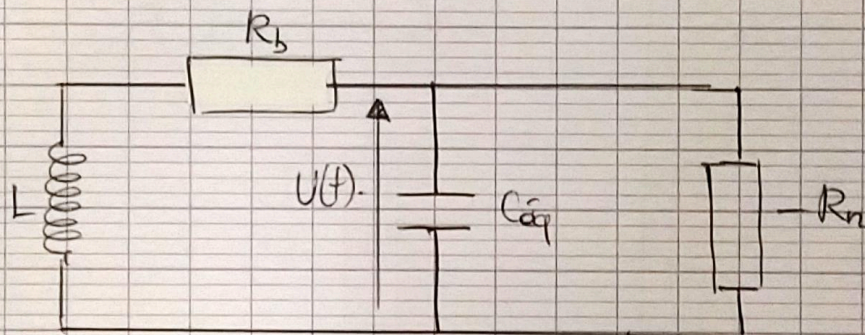
- 1 Les deux condensateurs étant branchés en parallèle, et aucun dipôle n'étant présent entre eux, on a

$$C_{\text{eq}}$$

$$\underline{C_{\text{eq}} = C_b + C_s}$$

9 5

- 2.2 Le schéma électrique devient



Une première loi des mailles dans la maille gauche donne

$$C_{\text{eq}} \frac{dU}{dt} - R_b I - L \frac{dI}{dt} = 0 \quad (1)$$

Une deuxième dans la maille droite donne

$$C_{\text{eq}} \frac{dU}{dt} + R_n = 0 \quad (2)$$

Finalement, sur la grande maille, on obtient

$$L \frac{dI}{dt} - R_b I + R_n = 0 \quad (3)$$

3

Pour des solutions sinusoidales, le polynôme caractéristique $aX^2 + bX + 1 - c$ doit avoir un discriminant strictement négatif:

$$b^2 - 4a(1-c) < 0 \Leftrightarrow b^2 < 4a(1-c)$$

$$\Leftrightarrow b < \pm \sqrt{4a(1-c)} \text{ si } 4a(1-c) \geq 0$$

16:05

Partie II

Sous-partie A

1. a. système {porteur de charge}
référentiel laboratoire, supposé Galiléen

forces :

- $\vec{P} = m\vec{g}$ (poids, négligé)
- $\vec{f} = -h\vec{v}$ (frottements)
- $\vec{F}_L = q\vec{E}_0$ (force de Lorentz)

PFD:

$$m \frac{d\vec{v}}{dt} = \cancel{m\vec{g}} - h\vec{v} + q\vec{E}_0$$

ie $\frac{d\vec{v}}{dt} + \frac{h}{m}\vec{v} = \cancel{m\vec{g}} + \frac{q\vec{E}_0}{m}$ (*)

q, s

b. Les solutions de (*) sont de la forme

$$\vec{v} = \vec{K} e^{-t/\tau_1} \quad \text{avec} \quad \tau_1 = \frac{m}{h}$$

τ_1 est bien homogène à un temps:

$$[\vec{f}] = [-h\vec{v}] = M L T^{-2}$$

et $[\vec{v}] = L T^{-1}$ donc $[h] = M T^{-1}$,

Ainsi $[\tau_1] = M \cdot (M T^{-1})^{-1} = T$.

En tout,

la loi d'Ohm est $\vec{j} = \gamma_0 \vec{E}_0$

Or $\vec{j} = qn\vec{v}$

donc $\vec{j} = \gamma \vec{E}_0 \Leftrightarrow \vec{E}_0 = \frac{qn}{\gamma} \vec{v}$

$\gamma = ?$

(*) devient $\frac{d\vec{v}}{dt} + \left(\frac{h}{m} - \frac{qn}{m\gamma_0}\right)\vec{v} = 0$ si la loi d'Ohm est vérifiée. Les solutions sont de la forme $\vec{K} e^{-t/\tau_1}$;

avec $\tau_1 = \frac{1}{\frac{m}{m} - \frac{q^2 n}{m \gamma_0}}$

$$= \frac{m}{n - \frac{q^2 n}{\gamma_0}}$$

$$\tau_1 = \frac{\frac{m}{n}}{1 - \frac{q^2}{\gamma_0}} = \frac{m}{n(1 - \frac{q^2}{\gamma_0})}$$

~~$$\tau_1 = \frac{m \gamma_0}{n \gamma_0 - q^2 n}$$~~

16:35

2a

$$3 \quad \vec{j}_D = \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

Comparons leurs normes:

$$\frac{\|\vec{j}_D\|}{\|\vec{j}\|} = \frac{\epsilon_0 \|\partial \vec{E} / \partial t\|}{\|\vec{j}\|} = \frac{\epsilon_0 \|\partial \vec{E} / \partial t\|}{\|\gamma \vec{E}\|} = \frac{\epsilon_0 \omega}{\gamma} = \frac{\epsilon_0 \omega}{\gamma_0} \quad \text{car } \omega < 100 \text{ GHz}$$

~~$\frac{\omega}{\gamma_0}$~~

or $\gamma_0 \approx 10^7 \text{ s} \cdot \text{u}^{-1}$

donc $\frac{\epsilon_0 \omega}{\gamma_0} < \frac{100 \cdot 10^9 / 2\pi}{10^7} = \frac{100 \cdot 10^9 \cdot 2\pi}{10^7 \cdot (10^8 \cdot 3)^2} \ll 1;$

donc $\frac{\epsilon_0 \omega}{\gamma_0} < \frac{2\pi \cdot 100 \cdot 10^9 \cdot 10 \cdot 10^{12}}{10^7} \ll 1$

donc \vec{j}_D est négligeable devant \vec{j} .

16:45

Soos-partie B

1 a $\vec{E}(z,t) \parallel \vec{e}_z$ donc \vec{E} est polarisé selon \vec{e}_z 9,5

b L'onde se propage (sur les z croissants)
selon le vecteur d'onde $\vec{k} = k \vec{e}_z$, donc
l'onde se propage selon \vec{e}_z 0,3

2 a+b D'après Maxwell-Faraday:
 $\text{rot rot } \vec{E} = \text{rot} \left(-\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right)$

donc $\text{grad div } \vec{E} - \Delta \vec{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \text{rot } \vec{B}$ (*) car les variables d'espace et de temps sont interchangelées indépendantes.
car $\text{grad}(\vec{E}) = 0$ par Maxwell-Gauss

$$-\Delta \vec{E} = -\frac{\partial}{\partial t} (\mu_0 \vec{j})$$

$$\text{donc } k^2 \vec{E} = i\omega \mu_0 \gamma_0 \vec{E}$$

d'après Maxwell-Ampère, en négligeant \vec{j}_D .
car $\omega < 100 \text{ GHz}$
et donc $\vec{j} = \gamma_0 \vec{E}$.

donc $k^2 = i\omega \mu_0 \gamma_0$ 0,3 + 1

(*) comme aussi, sans négliger \vec{j}_D ,

$$\Delta \vec{E} = \frac{\partial}{\partial t} \left(\mu_0 \vec{j} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right)$$

$$\text{ce } \Delta \vec{E} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial t} (\mu_0 \vec{j})$$

$$\text{ou encore } \underline{\square^2 \vec{E} = -i\omega \mu_0 \gamma_0 \vec{E}}$$
 ?

Une équation de cette forme est appelée
"équation de d'Alembert".

3 b δ s'appelle la ~~longueur~~ de peau l'épaisseur de peau

↙
.