## DS5 . Connection

## Problème 3

3. Pour une orde plane monodematique, en notation complexe:

donc 
$$rot(\vec{E}) = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$
 done, a complexes:  $-i h \wedge \vec{E} = -i \omega \vec{B}$ 

donc 
$$rot(E) = -\frac{36}{24}$$
 donne, et sette valoble en riels:  $\vec{B} = \vec{k} \cdot \vec{N} \vec{E}$  et cette valobran reste valoble en riels:  $\vec{B} = \vec{k} \cdot \vec{N} \vec{E}$ 

4. 
$$\overline{W} = \overline{E} \times \overline{B}$$
 est homogène à une puissance par u. de surface  $(W - m^{-2})$ 

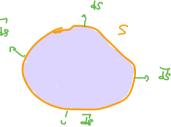
$$W = \overline{E} \times \overline{E}^{2} + \frac{\overline{B}^{2}}{2\mu o} \quad \text{en} \quad \text{le densite} \quad \delta' \text{ energie} \quad \text{en} \quad \left(\overline{J} - m^{-3}\right)$$

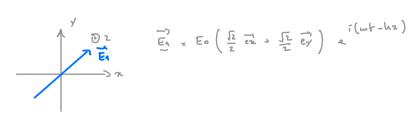
5. Prenons un volume V entouné par une sunface fernée S.

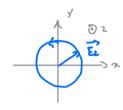
$$D' \sim \frac{\partial v}{\partial v} \partial v = - \int \int v dv (\vec{r} \vec{u}) dv$$

Mars cela dot être soluble pour tout valuere U. On en didlet que, en tout

point de l'espace: 
$$\frac{\partial w}{\partial t} = - \frac{\partial w}{\partial t}$$

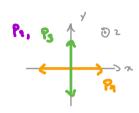


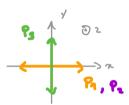




 $\frac{\vec{E}}{\vec{E}}$   $\frac{\vec{E}}{\vec{E}$ 

7.





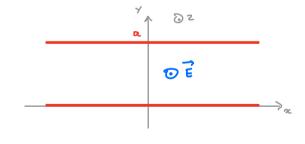
13 = 0 : apris Pe, il n'y a plus de lunitre et P3 ne change rien ( polaniseurs crossis)

I3 = 10/4 :

après la c'est polononé horizontalement, sepres P2 à 45° et après P3 verticulement. On whilese 2 for le les de Malus aver & = 45° à chaque for, 6° où le résultat.

I3 =0: Pe re charge men à la polarisation redilgre après Pa, et P3 compe cette poloniontra

8.



mital perfect, donc E = 3 dans le métal. La relation de passage mi 1 (Ez-En) = 3 impose le contonusté de Etangentiel, qui alt danc mul à l'interface des plans conducteurs, en y =0 et y=0. Donc en y= od y=a, le damp ne put être que normal (polarié sur er)

3. <u>E</u> = f(y) e ( cut - x 2) = 2

La baperdance spetiale f(x), en dehous du teame de propagation, indique que l'onde n'est pas plane.

10.  $\vec{A}(\vec{E}) = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2}$  dans le vole, entre les plans conducteurs.

Avec la forme de cheap è proposée sei, 
$$\vec{\Delta}(\vec{E}) = \left(\frac{\partial^2 E_2}{\partial n^2}, \frac{\partial^2 G_2}{\partial \gamma^2}\right)$$
 ez

of donc 
$$\int_{0}^{\alpha} (\gamma) + \left( \frac{\omega^{2}}{c^{2}} - \alpha^{2} \right) \int_{0}^{\alpha} z = 0$$

11. Si 
$$\frac{\omega}{c} < \alpha$$
,  $\frac{\omega^2}{c^2} - \alpha^2 < \mathcal{D}$  of les solutions sont en  $C_1 = \frac{\beta \gamma}{c} + C_2 = \frac{-\beta \gamma}{c^2}$   
ower  $\beta = \sqrt{\alpha^2 - \frac{\omega^2}{c^2}}$ 

donc faulle partout, ce qui est sons intérrêt.

A2. On represed ce qui précède: 
$$j = c$$
 cus  $(\beta y + \phi)$  et  $j(0) = 0$ ,

Donc 
$$\int = C \sin (\beta \gamma)$$
.  
De plus,  $\int (a) = 0$  donc  $C \sin (\beta a) = 0$ , et donc  $\beta a = n \pi$ 

Les valeurs de 
$$\beta$$
 sont quentifiées avec  $\beta = \frac{n + 1}{\alpha}$ 

il faut reverir aux équations de Maxwell.

That 
$$(\vec{E}) = -\frac{\partial \vec{G}}{\partial \vec{F}}$$
, at not  $(\vec{E}) = \frac{\partial \vec{F}_1}{\partial \vec{Y}}$  on  $-\frac{\partial \vec{F}_2}{\partial \vec{W}}$  of  $(\vec{F}_1)$  or  $-\frac{\partial \vec{F}_2}{\partial \vec{W}}$  or  $-\frac{$ 

Ef danc 
$$\vec{B} = -\frac{E_0}{r\omega}\left(\beta\cos(\beta\gamma)\right)$$
  $\vec{e}_{1}^{2} + \vec{r}_{2}^{2} \sin(\beta\gamma)\vec{e}_{1}^{2}\right)$   $\vec{e}_{1}^{2}$