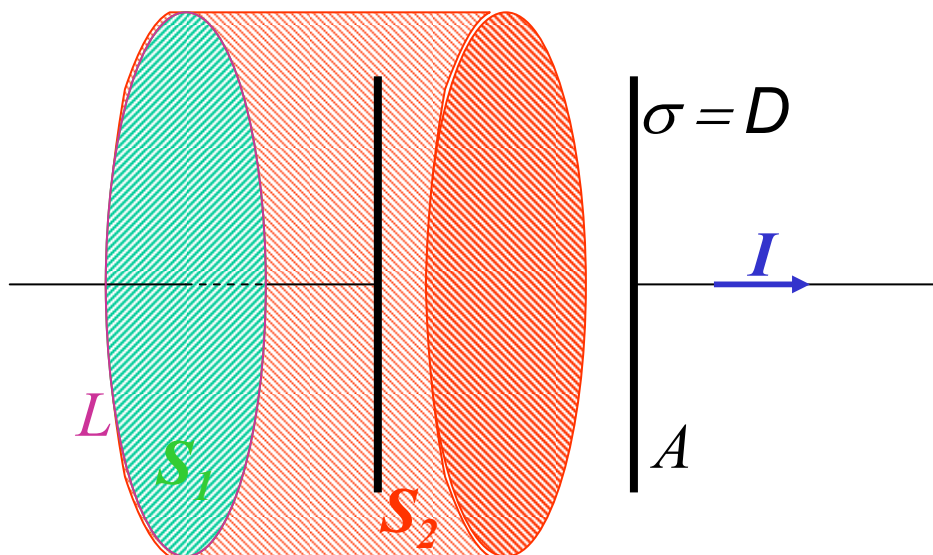


RÓWNANIA MAXWELLA

- Prąd przesunięcia
- Równania Maxwella
- Fale elektromagnetyczne
- Płaskie fale elektromagnetyczne
- Wektor Pointinga
- Warunki brzegowe dla równań Maxwella

PRĄD PRZESUNIĘCIA

Prawo Ampere'a jest niepełne, ponieważ pozostaje w sprzeczności z zasadą zachowania ładunku



Przykład 1

$$\oint_L \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 \iint_{S_1} \vec{j} \cdot d\vec{S} = \mu_0 I \neq 0$$

$$\oint_L \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 \iint_{S_2} \vec{j} \cdot d\vec{S} = 0 \quad \text{sprzeczność}$$

$$I = \frac{dq}{dt} = \frac{d(A\sigma)}{dt} = \frac{d}{dt}(AD)$$

Wprowadzamy pojęcie **prądu przesunięcia**

$$\Phi_D \equiv \iint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} \Rightarrow I_p \equiv \frac{d\Phi_D}{dt}$$

Strumień wektora indukcji magnetycznej

Przykład 2

Dla dowolnego wektora \vec{w}

$$\text{div}(\text{rot}\vec{w}) = 0 \Rightarrow \text{div}(\text{rot}\vec{H}) = 0$$

Z prawa Ampere'a

$$\text{rot}\vec{H} = \vec{j} \Rightarrow \text{div}\vec{j} = 0$$

Gęstość prądu \vec{j} spełnia równanie ciągłości, gdzie ρ - gęstość ładunku

$$\text{div}\vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \Rightarrow \text{div}\vec{j} \neq 0$$

W ogólności więc $\text{div}\vec{j}$ nie znika i znów pojawia się **sprzeczność**

Równanie ciągłości

Z prawa Gaussa $\rho = \operatorname{div} \vec{D} \Rightarrow \operatorname{div} \vec{j} + \frac{\partial}{\partial t} (\operatorname{div} \vec{D}) = \operatorname{div} \left(\vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \right) = 0$

$$\Rightarrow \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = \vec{j} + \vec{j}_p = \text{const}, \quad \vec{j}_p \equiv \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \quad \text{gęstość prądu przesunięcia}$$

Suma prądu przewodzenia i prądu przesunięcia pozostaje stała

Ponadto prawo Ampere'a i prawo Faradaya są niesymetryczne

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \quad \text{Pole elektryczne jest indukowane przez zmienne pole magnetyczne}$$

$$\operatorname{rot} \vec{B} = \mu_0 \vec{j} \quad \text{Pole magnetyczne jest indukowane przez przepływ prądu elektrycznego, a}$$

powinno być również indukowane przez zmienne pole elektryczne

Wniosek: w prawie Ampere'a należy dokonać zamiany

$$\vec{j} \rightarrow \vec{j} + \vec{j}_p = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

RÓWNANIA MAXWELLA

Równania Maxwella opisują całą elektrodynamikę klasyczną. Jest to pierwsza w fizyce kompletna teoria pola i pierwsza unifikacja oddziaływań (elektrycznych i magnetycznych)

$$\oiint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q \Leftrightarrow \nabla \cdot \vec{D} = \rho \quad \text{Prawo Gaussa}$$

$$\oint_L \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\frac{\partial \Phi_B}{\partial t} \Leftrightarrow \nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \quad \text{Prawo Faradaya}$$

$$\oiint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0 \Leftrightarrow \nabla \cdot \vec{B} = 0$$

$$\oint_L \vec{H} \cdot d\vec{l} = I + \frac{\partial \Phi_D}{\partial t} \Leftrightarrow \nabla \times \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \quad \text{Prawo Ampere'a uwzględniające prąd przesunięcia}$$

Równania materiałowe

$$\vec{D} = \varepsilon_r \varepsilon_0 \vec{E} = \varepsilon_0 \vec{E} + \vec{P}$$

$$\vec{B} = \mu_r \mu_0 \vec{H} = \mu_0 (\vec{H} + \vec{M})$$

$$\vec{j} = \sigma \vec{E}$$

FALE ELEKTROMAGNETYCZNE

Rozpatrujemy przestrzeń bez ładunków, prądów, materiałów magnetycznych, dielektryków itp.

Równania Maxwella
dla próżni

$$\left. \begin{aligned} \nabla \cdot \vec{E} &= 0 & \nabla \times \vec{E} &= -\mu_r \mu_0 \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \Rightarrow \nabla \times \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = -\mu_r \mu_0 \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} \\ \nabla \cdot \vec{H} &= 0 & \nabla \times \vec{H} &= \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \Rightarrow \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{1}{\varepsilon_r \varepsilon_0} \nabla \times \vec{H} \end{aligned} \right\} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \nabla \times (\nabla \times \vec{H}) = -\mu_r \mu_0 \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2}$$

$$\nabla \times (\nabla \times \vec{H}) = \underbrace{\nabla \cdot (\nabla \cdot \vec{H})}_{=0} - \underbrace{(\nabla \cdot \nabla)}_{=\nabla^2} \vec{H} = -\nabla^2 \vec{H}$$

$$\Rightarrow -\nabla^2 \vec{H} = -\mu_r \mu_0 \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} \quad (\text{oraz analogiczne równanie dla wektora } \vec{E})$$

**Równanie
falowe dla
fal
elektroma-
gnetycznych**

$$\Rightarrow \begin{cases} -\nabla^2 \vec{H} + \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 \vec{H}}{\partial t^2} = 0 \\ -\nabla^2 \vec{E} + \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} = 0 \end{cases} \quad v = \frac{1}{\sqrt{\mu_r \mu_0 \varepsilon_r \varepsilon_0}}$$

Z równań Maxwella wynika równanie falowe dla fal elektromagnetycznych

PŁASKIE FALE ELEKTROMAGNETYCZNE

Rozpatrujemy płaskie fale elektromagnetyczne, rozchodzące się wzdłuż osi Ox

$$\left. \begin{aligned} \vec{E} = \vec{E}(x, t) = \vec{E}_0 e^{i(\omega t - kx)} \\ \vec{H} = \vec{H}(x, t) = \vec{H}_0 e^{i(\omega t - kx)} \end{aligned} \right\} \Rightarrow \frac{\partial \vec{E}}{\partial y} = \frac{\partial \vec{E}}{\partial z} = \frac{\partial \vec{H}}{\partial y} = \frac{\partial \vec{H}}{\partial z} = 0$$

$$\operatorname{div} \vec{E} = 0 \Rightarrow \frac{\partial E_x}{\partial x} = 0, \quad \operatorname{div} \vec{H} = 0 \Rightarrow \frac{\partial H_x}{\partial x} = 0$$

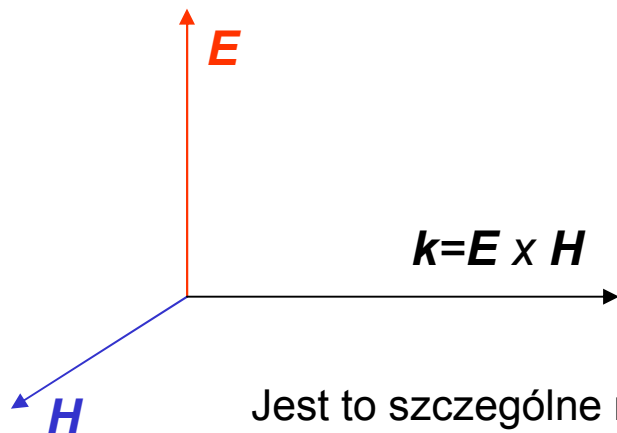
$$\nabla \times \vec{H} = \vec{e}_x \underbrace{\left(\frac{\partial H_z}{\partial y} - \frac{\partial H_y}{\partial z} \right)}_{=0} + \vec{e}_y \underbrace{\left(\frac{\partial H_x}{\partial z} - \frac{\partial H_z}{\partial x} \right)}_{=0} + \vec{e}_z \underbrace{\left(\frac{\partial H_y}{\partial x} - \frac{\partial H_x}{\partial y} \right)}_{=0} = \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$\Rightarrow 0 = \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial E_x}{\partial t}, \quad -\frac{\partial H_z}{\partial x} = \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial E_y}{\partial t}, \quad \frac{\partial H_y}{\partial x} = \varepsilon_r \varepsilon_0 \frac{\partial E_z}{\partial t}$$

$$\nabla \times \vec{E} = -\mu_r \mu_0 \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \Rightarrow 0 = -\mu_r \mu_0 \frac{\partial H_x}{\partial t}, \quad -\frac{\partial E_z}{\partial x} = -\mu_r \mu_0 \frac{\partial H_y}{\partial t}, \quad \frac{\partial E_y}{\partial x} = -\mu_r \mu_0 \frac{\partial H_z}{\partial t}$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{aligned} \frac{\partial E_x}{\partial t} = 0 \left(\wedge \frac{\partial E_x}{\partial x} = 0 \right) &\Rightarrow E_x = \text{const} = 0 \\ \frac{\partial H_x}{\partial t} = 0 \left(\wedge \frac{\partial H_x}{\partial x} = 0 \right) &\Rightarrow H_x = \text{const} = 0 \end{aligned} \right.$$

Wniosek: płaskie fale elektromagnetyczne są falami poprzecznymi



Przyjmijmy $H_y = 0$. Wówczas $\frac{\partial E_z}{\partial x} = \frac{\partial E_z}{\partial t} = \text{const} = 0$

otrzymujemy rozwiązanie w postaci

$$H_z = H_z(x, t) = H_{0,z} e^{i(\omega t - kx)}$$

$$E_y = E_y(x, t) = E_{0,y} e^{i(\omega t - kx)}$$

Jest to szczególne rozwiązanie układu równań falowych, opisujące falę płaską, spolaryzowaną liniowo, rozprzestrzeniającą się wzdłuż osi Ox z prędkością

$$v = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \epsilon_r \mu_0 \mu_r}}, \quad \text{w próżni } v = c = \frac{1}{\sqrt{\epsilon_0 \mu_0}} \approx 3 \cdot 10^8 \text{ m/s}$$

Po wstawieniu powyższych rozwiązań do równania $-\frac{\partial H_z}{\partial x} = \epsilon_r \epsilon_0 \frac{\partial E_y}{\partial t}$

otrzymujemy $ikH_z = i\omega\epsilon_r\epsilon_0 E_y$

$$\Rightarrow \frac{|E_y|}{|H_z|} = \frac{k}{\omega\epsilon_r\epsilon_0} = \frac{T}{\lambda} \frac{1}{\epsilon_r\epsilon_0} = \frac{1}{v} \frac{1}{\epsilon_r\epsilon_0} = \sqrt{\frac{\mu_r\mu_0}{\epsilon_r\epsilon_0}}$$

$$Z \equiv \sqrt{\frac{\mu_r\mu_0}{\epsilon_r\epsilon_0}}$$

Impedancja falowa ośrodka (zależna tylko od właściwości ośrodka)

WEKTOR POINTINGA

$$\left. \begin{aligned} \nabla \times \vec{H} &= \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \quad \cdot / - \vec{E} \\ \nabla \times \vec{E} &= -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \quad \cdot / \vec{H} \end{aligned} \right\} + \Rightarrow \vec{H} \cdot (\nabla \times \vec{E}) + \vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} - \vec{E} \cdot (\nabla \times \vec{H}) + \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} = -\vec{j} \cdot \vec{E}$$

Korzystamy z tożsamości

$$\left. \begin{aligned} \vec{H} \cdot (\nabla \times \vec{E}) - \vec{E} \cdot (\nabla \times \vec{H}) &= \nabla \cdot (\vec{E} \times \vec{H}) \\ \vec{E} \cdot \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} &= \vec{D} \cdot \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial t} (\vec{E} \cdot \vec{D}) = \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\epsilon_r \epsilon_0 E^2}{2} \right) \\ \vec{H} \cdot \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} &= \vec{B} \cdot \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} = \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial t} (\vec{H} \cdot \vec{B}) = \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{B^2}{2\mu_r \mu_0} \right) \end{aligned} \right\} \Rightarrow \nabla \cdot (\vec{E} \times \vec{H}) + \vec{j} \cdot \vec{E} = -\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\epsilon_r \epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_r \mu_0} \right)$$

Z prawa Ohma $\vec{j} = \sigma(\vec{E} + \vec{E}_s) \quad \cdot / \vec{j} \Rightarrow \vec{j} \cdot \vec{E} = \frac{j^2}{\sigma} - \vec{j} \cdot \vec{E}_s$

Pole fali elektromagnetycznej

Pole wynikające z istnienia zewnętrznych SEM

$$\nabla \cdot (\vec{E} \times \vec{H}) + \frac{j^2}{\sigma} = \vec{j} \cdot \vec{E}_s - \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\epsilon_r \epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_r \mu_0} \right) \quad / \iiint_V dV$$

$$\iiint_V \nabla \cdot (\vec{E} \times \vec{H}) dV + \iiint_V \frac{j^2}{\sigma} dV = \iiint_V \vec{j} \cdot \vec{E}_s dV - \frac{\partial}{\partial t} \iiint_V \left(\frac{\epsilon_r \epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_r \mu_0} \right) dV$$

Moc cieplna
wydzielana w
obszarze V

Moc
dostarczana
do obszaru
 V przez
zewnętrzne
SEM

Szybkość ubywania energii
pola elektromagnetycznego z
obszaru V

Wektor Pointinga

$$\vec{S} = \vec{E} \times \vec{H}$$

Z twierdzenia Gaussa

$$\iiint_V \nabla \cdot \vec{S} dV = \iiint_V \text{div} \vec{S} dV = \oiint_A \vec{S} \cdot d\vec{A}$$

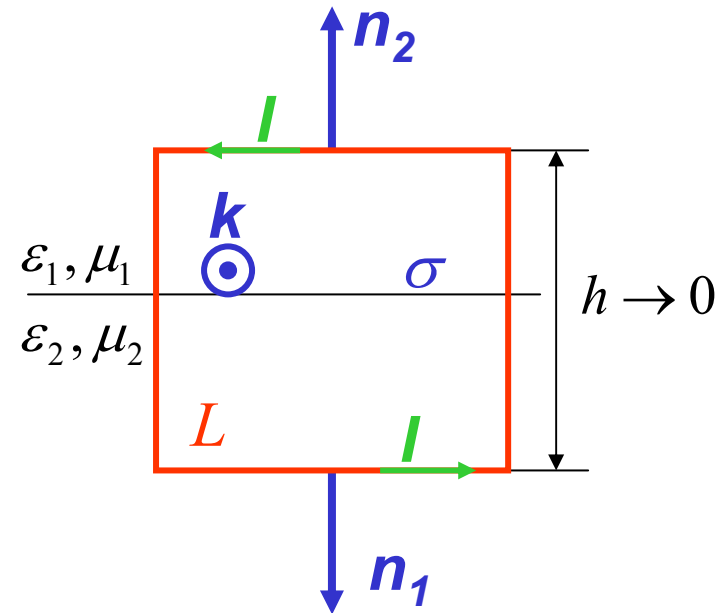
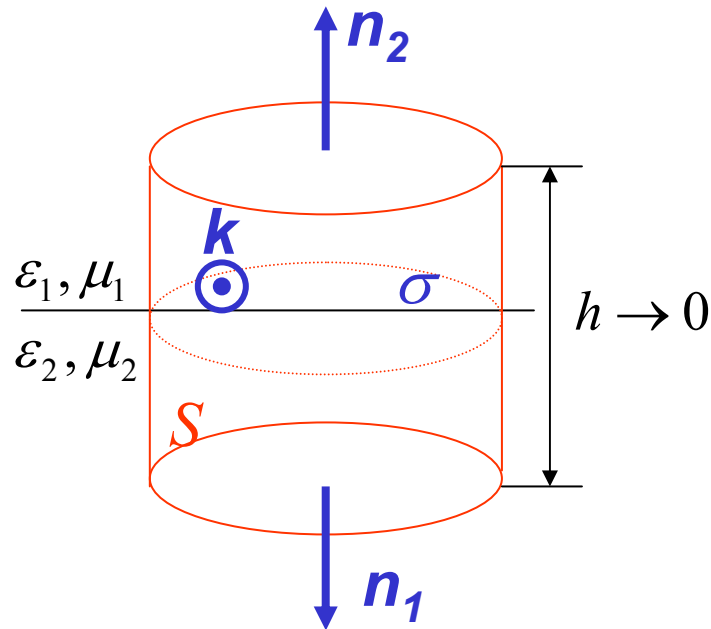
Strumień energii uchodzący z
obszaru V przez powierzchnię A ,
ograniczającą obszar V .

Wektor Pointinga = strumień energii (ilość energii na jednostkę powierzchni w jednostce czasu, [J/m²s]) **fali elektromagnetycznej**

Dla fali płaskiej $\vec{S} \parallel \vec{k}$

POLE ELEKTROMAGNETYCZNE NA GRANICY DWÓCH OSRODKÓW

Rozważamy własności pola elektromagnetycznego na granicy dwóch osrodków nieprzewodzących. Na powierzchni może znajdować się ładunek o gęstości σ i płynąć prąd o gęstości liniowej k [A/m].



$$\oiint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0$$

$$\oiint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = q$$

$$\oiint_{\mathcal{L}} \vec{H} \cdot d\vec{l} = I$$

$$\oiint_{\mathcal{L}} \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

$$\vec{B}_1 \cdot \vec{n}_1 + \vec{B}_2 \cdot \vec{n}_2 = 0 \quad \vec{D}_1 \cdot \vec{n}_1 + \vec{D}_2 \cdot \vec{n}_2 = \sigma$$

$$\vec{n}_1 \times \vec{H}_1 + \vec{n}_2 \times \vec{H}_2 = \vec{k}$$

$$\vec{n}_1 \times \vec{E}_1 + \vec{n}_2 \times \vec{E}_2 = 0$$

$$\vec{n}_1 \cdot (\vec{B}_1 - \vec{B}_2) = 0 \quad \vec{n}_1 \cdot (\vec{D}_1 - \vec{D}_2) = \sigma$$

$$\vec{n}_1 \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_2) = \vec{k}$$

$$\vec{n}_1 \times (\vec{E}_1 - \vec{E}_2) = 0$$

$$B_{1,n} = B_{2,n}$$

ciągłość

$$D_{1,n} - D_{2,n} = \sigma$$

skok

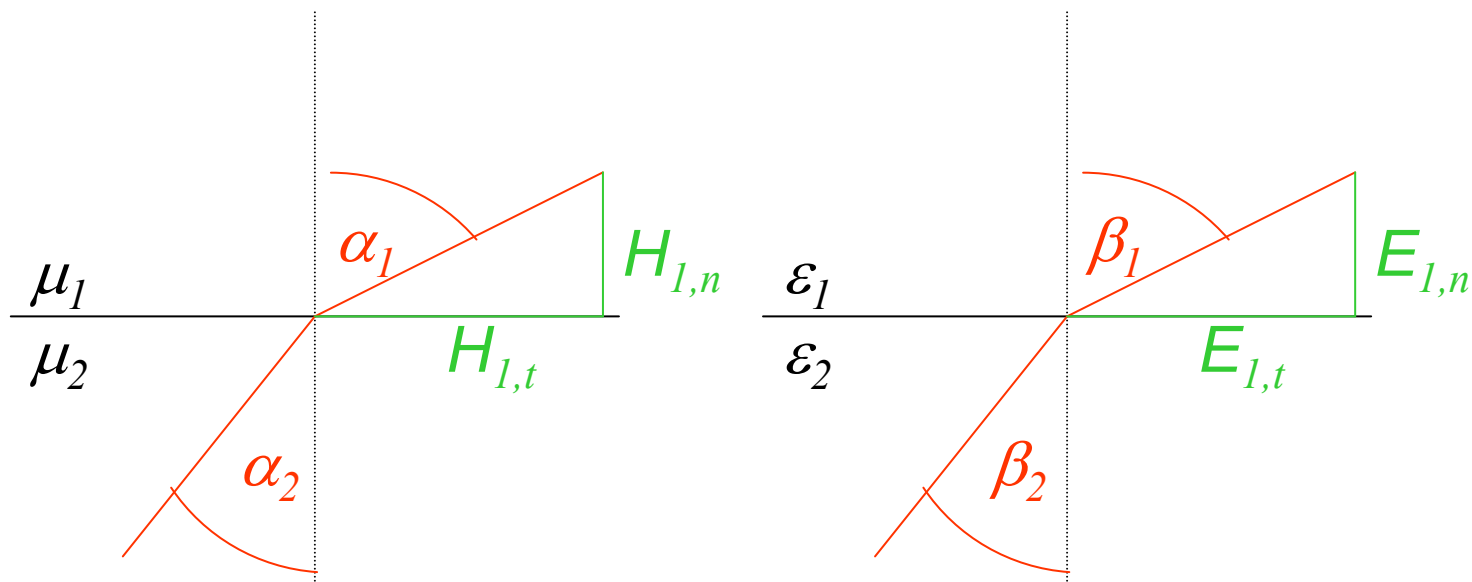
$$H_{1,t} - H_{2,t} = k$$

skok

$$E_{1,t} = E_{2,t}$$

ciągłość

LINIE SIŁ POLA ELEKTRYCZNEGO I MAGNETYCZNEGO



$$B_{1n} = B_{2n} \Rightarrow \mu_1 H_{1n} = \mu_2 H_{2n}$$

$$H_{1t} = H_{2t}$$

$$\operatorname{tg} \alpha_1 = \frac{H_{1t}}{H_{1n}}, \quad \operatorname{tg} \alpha_2 = \frac{H_{2t}}{H_{2n}}$$

$$\frac{\operatorname{tg} \alpha_1}{\operatorname{tg} \alpha_2} = \frac{H_{1t}}{H_{1n}} \frac{H_{2t}}{H_{2n}} = \frac{\mu_1}{\mu_2}$$

$$D_{1n} = D_{2n} \Rightarrow \epsilon_1 E_{1n} = \epsilon_2 E_{2n}$$

$$E_{1t} = E_{2t}$$

$$\operatorname{tg} \beta_1 = \frac{E_{1t}}{E_{1n}}, \quad \operatorname{tg} \beta_2 = \frac{E_{2t}}{E_{2n}}$$

$$\frac{\operatorname{tg} \beta_1}{\operatorname{tg} \beta_2} = \frac{E_{1t}}{E_{1n}} \frac{E_{2t}}{E_{2n}} = \frac{\epsilon_1}{\epsilon_2}$$