

Elektrodynamika z elementami teorii pola

Wykład 10

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\dot{\vec{B}}$$

$$\operatorname{div} \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho$$

$$\operatorname{rot} \vec{B} = \mu_0 (\vec{j} + \epsilon_0 \dot{\vec{E}})$$

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0$$

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\dot{\vec{B}}$$

$$\operatorname{div} \vec{D} = \rho$$

$$\operatorname{rot} \vec{H} = \vec{j} + \dot{\vec{D}}$$

$$\operatorname{div} \vec{B} = 0$$

Energia pól E i B

Zaczniemy od statycznego
rozkładu ładunków

$$\delta W_{\delta e} = - \int_{\infty}^A \delta e \vec{E} d\vec{l} = \delta e \int_{\infty}^A \vec{\nabla} \varphi d\vec{l} = \varphi(A) \delta e \Rightarrow \delta W_{\delta \rho} = \iiint \varphi(\vec{r}) \delta \rho(\vec{r}) d^3 r$$

$$\begin{aligned} \delta W_{\delta \rho} &= \iiint \varphi(\vec{r}) \delta \rho(\vec{r}) d^3 r = \iiint \left(\iiint \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|} d^3 r' \right) \delta \rho(\vec{r}) d^3 r = \\ &= \iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r}') \delta \rho(\vec{r})}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|} d^3 r' d^3 r = \iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r}) \delta \rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|} d^3 r' d^3 r \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\delta W &= \iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r}')\delta\rho(\vec{r})}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'd^3r = \iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r})\delta\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'd^3r = \\ &= \frac{1}{2}\iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r})\delta\rho(\vec{r}') + \rho(\vec{r}')\delta\rho(\vec{r})}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'd^3r = \frac{1}{2}\iiint \iiint \frac{\delta(\rho(\vec{r}')\rho(\vec{r}))}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'd^3r\end{aligned}$$

$$= \delta \frac{1}{2}\iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r}')\rho(\vec{r})}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'd^3r$$

$$W = \frac{1}{2}\iiint \iiint \frac{\rho(\vec{r}')\rho(\vec{r})}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'd^3r$$

$$W = \frac{1}{2}\iiint \rho(\vec{r})\left(\iiint \frac{\rho(\vec{r}')}{4\pi\epsilon_0|\vec{r}-\vec{r}'|}d^3r'\right)d^3r = \frac{1}{2}\iiint \rho(\vec{r})\varphi(\vec{r})d^3r$$

$$W = \frac{1}{2} \iiint \varphi(\vec{r}) \epsilon_0 \operatorname{div} \vec{E}(\vec{r}) d^3 r = \frac{1}{2} \iiint \epsilon_0 \left(\operatorname{div}(\vec{E}(\vec{r}) \varphi(\vec{r})) - \vec{E}(\vec{r}) \vec{\nabla} \varphi(\vec{r}) \right) d^3 r =$$

$$= \iiint \left(\frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}(\vec{r}) \vec{E}(\vec{r}) \right) d^3 r = \iiint \frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2 d^3 r$$

Gęstość energii pola elektrycznego: $\frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2$

W materii sytuacja trochę bardziej złożona. Kwadrat średniej wartości, to nie to samo co średnia z kwadratu. Liczenie energii wg powyższej formuły bezcelowe. Ponadto, pojawienie się polaryzacji oznacza wykonywanie pracy przeciw siłom („sprężynkom”), przeciwstawiającym się rozciąganiu ładunków w molekułach.

W materii nie interesuje nas zatem energia pola, a energia układu: pole i siły elastyczne.

Liczmy pracę sił przyłożonych do ładunków makroskopowych. (Nad ładunkami związanymi pracę wykonują siły atomowe. Jedna praca równa drugiej)

$$\begin{aligned}\delta W &= \iiint \varphi(\vec{r}) \delta \operatorname{div} \vec{D}(\vec{r}) d^3 r = \\ &\quad (\text{dla układów liniowych}) \\ &= \frac{1}{2} \delta \iiint \varphi(\vec{r}) \operatorname{div} \vec{D}(\vec{r}) d^3 r\end{aligned}$$

Energia swobodna:
$$F = \iiint \left(\frac{1}{2} \vec{D}(\vec{r}) \vec{E}(\vec{r}) \right) d^3 r = \iiint \frac{\epsilon_0 \epsilon_r}{2} \vec{E}^2 d^3 r$$

Powyższe rozważania nie wymagały równań Maxwella. Prezentuję je teraz, bo:

- 1) Realność pola jest ewidentna, gdy są pola oderwane od źródeł.
- 2) Dopiero teraz można policzyć energię magnetyczną.

Energia pola magnetycznego.

Przypomnijmy: $\mathbf{E} = -\dot{\Phi}$

Prąd płynący w pętli wytwarza pole magnetyczne. Dla danego kształtu, strumień własnego pola jest proporcjonalny do natężenia prądu:

$$\Phi = LI \quad L - \text{wsp. samoindukcji}$$

$$\mathbf{E} = -\dot{\Phi} = -L\dot{I}$$

Źródło prądu, które wymusza prąd w obwodzie **wbrew** sile elektromotorycznej samoindukcji, musi pracować z mocą (odpowiadającą przyrostowi energii)

$$\frac{dW}{dt} = -\mathbf{E} I = L\dot{I} I = \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} LI^2 \right)$$

$$W_M = \frac{1}{2} LI^2 = \frac{1}{2} \Phi I$$

Ale strumień:
$$\Phi = \iint \vec{B} \vec{n} dS = \iint \text{rot } \vec{A} \vec{n} dS = \oint \vec{A} d\vec{l}$$

$$W_M = \frac{1}{2} \Phi I = \frac{1}{2} I \oint \vec{A} d\vec{l} = \frac{1}{2} \oint \vec{A} \vec{I} dl \Rightarrow \frac{1}{2} \iiint \vec{A} \vec{j} d^3 r$$

$$W_E = \frac{1}{2} \iiint \varphi(\vec{r}) \rho(\vec{r}) d^3 r$$

Wyrazimy teraz prąd przez pole B .

$$W_M = \frac{1}{2} \iiint \vec{A} \vec{j} d^3 r = \frac{1}{2\mu_0} \iiint \vec{A} \text{rot } \vec{B} d^3 r$$

Tożsamość:

$$\text{div}(\vec{A} \times \vec{B}) = \vec{B} \text{rot } \vec{A} - \vec{A} \text{rot } \vec{B} \quad \text{Pozwala przepisać wynik w postaci:}$$

$$W_M = \frac{1}{2\mu_0} \iiint \vec{B} \text{rot } \vec{A} d^3 r = \frac{1}{2\mu_0} \iiint \vec{B}^2 d^3 r$$

$$W_E = \iiint \frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2 d^3 r$$

Twierdzenie Poyntinga

Wyrażenia dla gęstości energii znaleźliśmy oddzielnie dla pól elektrycznego (statycznego), oddzielnie dla pola magnetycznego. Czy wyrażenia te pozostają słuszne dla dowolnie zmiennych pól? Czy w elektrodynamice obowiązuje zasada zachowania energii?

Rozważmy w tym celu dowolny układ pól i ładunków. W każdej chwili na każdy ładunek działa siła zmieniająca jego energię kinetyczną:

$$\frac{d}{dt}T_i = q_i (\vec{E}(\vec{r}_i, t) + \vec{v}_i \times \vec{B}(\vec{r}_i, t)) \cdot \vec{v}_i = q_i \vec{E}(\vec{r}_i, t) \cdot \vec{v}_i$$

Dygresja:

$$\mathcal{E}^2 / c^2 - \vec{p}^2 = m^2 c^2 \Rightarrow 2\mathcal{E} / c^2 d\mathcal{E} - 2\vec{p} \cdot d\vec{p} = 0 \Rightarrow \mathcal{E} / c^2 d\mathcal{E} = \vec{p} \cdot d\vec{p}$$

$$\mathcal{E} / c^2 \vec{v} = \vec{p}$$

$$\cancel{\mathcal{E} / c^2 d\mathcal{E}} = \cancel{\mathcal{E} / c^2 \vec{v} \cdot d\vec{p}} \Rightarrow d\mathcal{E} = \vec{v} \cdot d\vec{p} \Rightarrow dT = \vec{v} \cdot d\vec{p} = \frac{d\vec{x}}{dt} \cdot d\vec{p} = d\vec{x} \cdot \frac{d\vec{p}}{dt} \equiv d\vec{x} \cdot \vec{F}$$

$$\frac{d}{dt}T_{\text{calk}} = \sum q_i \vec{E}(\vec{r}_i, t) \cdot \vec{v}_i = \iiint \rho \vec{v} \cdot \vec{E}(\vec{r}, t) d^3 r = \iiint \vec{j}(\vec{r}, t) \cdot \vec{E}(\vec{r}, t) d^3 r$$

$$\frac{d}{dt}T - \iiint \vec{j} \cdot \vec{E} d^3r = 0$$

$$-\vec{j} \cdot \vec{E} = \left(-\frac{1}{\mu_0} \text{rot } \vec{B} + \epsilon_0 \dot{\vec{E}} \right) \cdot \vec{E} = \epsilon_0 \vec{E} \cdot \dot{\vec{E}} - \boxed{\vec{E} \cdot \text{rot } \vec{B}} \frac{1}{\mu_0}$$

$$\text{div}(\vec{E} \times \vec{B}) \equiv \vec{B} \cdot \text{rot } \vec{E} - \vec{E} \cdot \text{rot } \vec{B} = -\vec{B} \cdot \dot{\vec{B}} - \boxed{\vec{E} \cdot \text{rot } \vec{B}}$$

$$-\vec{j} \cdot \vec{E} = \epsilon_0 \vec{E} \cdot \dot{\vec{E}} + \frac{1}{\mu_0} \left(\vec{B} \cdot \dot{\vec{B}} + \text{div}(\vec{E} \times \vec{B}) \right)$$

$$\frac{d}{dt}T_{\text{czastek}} + \iiint \left(\epsilon_0 \vec{E} \cdot \dot{\vec{E}} + \frac{1}{\mu_0} \left(\vec{B} \cdot \dot{\vec{B}} + \text{div}(\vec{E} \times \vec{B}) \right) \right) d^3r = 0$$

$$\frac{d}{dt} \left(T_{\text{czastek V}} + \iiint_V \left(\frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2 + \frac{1}{2\mu_0} \vec{B}^2 \right) d^3r \right) = - \oiint_{S(V)} \frac{1}{\mu_0} (\vec{E} \times \vec{B}) \cdot \vec{n} dS$$

Wektor Poyntinga:

$$\vec{S} = \frac{1}{\mu_0} \vec{E} \times \vec{B}$$

$$\frac{d}{dt} \vec{p}_i = q_i (\vec{E}(\vec{r}_i, t) + \vec{v}_i \times \vec{B}(\vec{r}_i, t))$$

$$\frac{d}{dt} \vec{p}_{\text{mech}} = \sum q_i (\vec{E}(\vec{r}_i, t) + \vec{v}_i \times \vec{B}(\vec{r}_i, t)) = \iiint (\rho \vec{E}(\vec{r}, t) + \vec{j} \times \vec{B}(\vec{r}, t)) d^3 r$$

Oczekujemy, że prawa strona jest zmianą pędu pola, wyrażenia nie zawierającego wielkości odnoszących się do samych cząstek. Korzystając z równań Maxwella eliminujemy ρ i \vec{j}

$$\frac{d}{dt} \vec{p}_{\text{mech}} = \iiint \left((\epsilon_0 \vec{\nabla} \vec{E}) \vec{E} + \left(\frac{1}{\mu_0} \vec{\nabla} \times \vec{B} - \epsilon_0 \dot{\vec{E}} \right) \times \vec{B}(\vec{r}, t) \right) d^3 r$$

$$-\epsilon_0 \dot{\vec{E}} \times \vec{B} = -\epsilon_0 \frac{d}{dt} (\vec{E} \times \vec{B}) + \epsilon_0 \vec{E} \times \dot{\vec{B}} = -\epsilon_0 \mu_0 \dot{\vec{S}} - \epsilon_0 \vec{E} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E})$$

$$\frac{d}{dt} \vec{p}_{\text{mech}} = \iiint \left((\epsilon_0 \vec{\nabla} \vec{E}) \vec{E} + \left(\frac{1}{\mu_0} \vec{\nabla} \times \vec{B} - \epsilon_0 \dot{\vec{E}} \right) \times \vec{B}(\vec{r}, t) \right) d^3 r$$

$$-\epsilon_0 \dot{\vec{E}} \times \vec{B} = -\epsilon_0 \frac{d}{dt} (\vec{E} \times \vec{B}) + \epsilon_0 \vec{E} \times \dot{\vec{B}} = -\epsilon_0 \mu_0 \dot{\vec{S}} - \epsilon_0 \vec{E} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E})$$

$$\frac{d}{dt} \left(\vec{p}_{\text{mech}} + \iiint \epsilon_0 \mu_0 \vec{S} d^3 r \right) = \iiint \left((\epsilon_0 \vec{\nabla} \vec{E}) \vec{E} - \epsilon_0 \vec{E} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) + \left(\frac{1}{\mu_0} \vec{\nabla} \vec{B} \right) \vec{B} - \frac{1}{\mu_0} \vec{B} \times (\vec{\nabla} \times \vec{B}) \right) d^3 r$$

Suma pędów mechanicznych i całka z pól wzięte są po dowolnie wybranym obszarze. Jeśli powyższe równanie ma mieć cokolwiek wspólnego z (wektorowym!) prawem zachowania, prawa strona powinna dać się przekształcić w całkę powierzchniową.

Rozważmy jedną składową kartezjańską wkładu od jednego z pól

$$\begin{aligned}
& \left((\vec{\nabla} \vec{E}) \vec{E} - \vec{E} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) \right)_1 = \\
& = E_1 \left(\frac{\partial E_1}{\partial x_1} + \frac{\partial E_2}{\partial x_2} + \frac{\partial E_3}{\partial x_3} \right) - E_2 \left(\frac{\partial E_2}{\partial x_1} - \frac{\partial E_1}{\partial x_2} \right) + E_3 \left(\frac{\partial E_1}{\partial x_3} - \frac{\partial E_3}{\partial x_1} \right) = \\
& = \frac{\partial}{\partial x_1} (E_1)^2 + \frac{\partial}{\partial x_2} (E_1 E_2) + \frac{\partial}{\partial x_3} (E_1 E_3) - \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x_1} \left((E_1)^2 + (E_2)^2 + (E_3)^2 \right)
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
& \left((\vec{\nabla} \vec{E}) \vec{E} - \vec{E} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) \right)_\alpha = \\
& = \frac{\partial}{\partial x_1} (E_\alpha E_1) + \frac{\partial}{\partial x_2} (E_\alpha E_2) + \frac{\partial}{\partial x_3} (E_\alpha E_3) - \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x_\alpha} \left((E_1)^2 + (E_2)^2 + (E_3)^2 \right) = \\
& = \frac{\partial}{\partial x_\beta} \left(E_\alpha E_\beta - \delta_{\alpha\beta} \frac{E^2}{2} \right)
\end{aligned}$$

$$\frac{d}{dt} \left(\vec{p}_{\text{mech}} + \iiint \epsilon_0 \mu_0 \vec{S} d^3 r \right)_\alpha = \iiint \left(\epsilon_0 \frac{\partial}{\partial x_\beta} \left(E_\alpha E_\beta - \delta_{\alpha\beta} \frac{E^2}{2} \right) + \frac{1}{\mu_0} \frac{\partial}{\partial x_\beta} \left(B_\alpha B_\beta - \delta_{\alpha\beta} \frac{B^2}{2} \right) \right) d^3 r$$

$$T_{\alpha\beta} = \epsilon_0 E_\alpha E_\beta + \frac{1}{\mu_0} B_\alpha B_\beta - \delta_{\alpha\beta} \left(\frac{\epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_0} \right)$$

$$\frac{d}{dt} \left(p_{\alpha \text{ mech } V} + \iiint_V \epsilon_0 \mu_0 S_\alpha d^3 r \right) = \iiint_V \left(\frac{\partial}{\partial x_\beta} T_{\alpha\beta} \right) d^3 r$$

$$\frac{d}{dt} \left(p_{\alpha \text{ mech } V} + \iiint_V \epsilon_0 \mu_0 S_\alpha d^3 r \right) = \oiint_{\Sigma(V)} T_{\alpha\beta} n_\beta d^2 \sigma$$

$T_{\alpha\beta}$ – Tensor napięć Maxwella

$\epsilon_0 \mu_0 \vec{S}$ – Gęstość pędu pola em