

---

# Časově proměnné pole

## Formulace elektrodynamiky.

Plné Maxwellovy rovnice. Potenciály, rovnice pro potenciály, kalibrační volnost, kalibrační podmínky.

## Elektrodynamika se zdroji.

Vlnová rovnice pro potenciály v Lorenzově kalibraci. Prostoročasová formulace. Retardované a advancovaná podmínky, retardovaná a advancovaná Greenova funkce. Symetrická a kauzální Greenova funkce. Potenciál zadaných zdrojů, příchozí, odchozí a radiační pole. Retardované šíření a kauzalita. Jefimenkovy vztahy pro elektrickou intenzitu a magnetickou indukci.

## Pole pohybujícího se náboje.

Pole pohybujícího se bodového náboje, Liénardovy-Wiechertovy potenciály.

## Vlnové řešení.

Volné Maxwellovy rovnice, vlnové rovnice pro elektrickou intenzitu a magnetickou indukci. Vlna šířící se jedním směrem, profilová funkce a fáze, rychlosť šíření. Transverzalita vlny, nulovost invariantů. Hustota energie a toku energie vlny. Monochromatická vlna, komplexní reprezentace. Lineární, kruhová a eliptické polarizace vlny.

## Elektrodynamika bez zdrojů.

Sférické vlny, operátor momentu, ansatz pro vektorový potenciál v Coulombově kalibraci, Debyeův potenciál, TE a TM pole. Řešení skalární vlnové rovnice, separace proměnných, sférické Besselovy funkce.

# Formule elektrody namířené

Rámčí Maxwellovy rovnice

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0} \rho$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}$$

potenciál

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

automaticky řeší mezdružové rovnice

rovnice pro potenciál

$$\frac{1}{\epsilon_0} \rho = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = -\vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla}\phi - \vec{\nabla} \cdot \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = -\left[-\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \Delta\right]\phi - \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{1}{c^2} \frac{\partial \phi}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A}\right)$$

$$\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j} = \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) + \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} \vec{\nabla} \phi = -\left[-\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \Delta\right] \vec{A} + \vec{\nabla} \left(\frac{1}{c^2} \frac{\partial \phi}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A}\right)$$

$$\square \phi = -\frac{1}{\epsilon_0} \rho - \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{1}{c^2} \frac{\partial \phi}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A}\right)$$

$$\square \vec{A} = -\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j} + \vec{\nabla} \left(\frac{1}{c^2} \frac{\partial \phi}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A}\right)$$

$$\square = \left[-\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \Delta\right]$$

Brozdrožovová formulace

$$\nabla_x F^{rx} = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}^r$$

$$\nabla_{[a} F_{\beta\gamma]} = 0$$

potenciál

$$F_{rx} = \nabla_r A_x - \nabla_x A_r$$

automaticky řeší bezbrožovou Maxwellovu rovnici

rovnice pro 4-potenciál

$$\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}^r = \nabla_r \nabla^r A^x - \nabla_x \nabla^r A^r = -\square A^r + \nabla^r (\nabla_x A^x)$$

$$\square A^r = -\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}^r + \nabla^r (\nabla_x A^x)$$

$$\square = \nabla_x \nabla^r$$

## Kalibrační volnost

měřitelné jsou veličiny  $\vec{E}$  a  $\vec{B}$   
 měření potenciály jednoznačně  
 změna

$$\vec{A} \rightarrow \vec{A}' = \vec{A} + \vec{\nabla}\psi \quad \phi \rightarrow \phi' = \phi - \frac{\partial}{\partial t}\psi$$

nezmění  $\vec{E}$  a  $\vec{B}$

$$\vec{B}' = \vec{\nabla} \times \vec{A}' = \vec{\nabla} \times \vec{A} + \underbrace{\vec{\nabla} \times \vec{\nabla}\psi}_0 = \vec{B}$$

$$\vec{E}' = -\vec{\nabla}\phi' - \frac{\partial}{\partial t}\vec{A}' = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial}{\partial t}\vec{A} + \underbrace{\vec{\nabla}\frac{\partial}{\partial t}\psi - \frac{\partial}{\partial t}\vec{\nabla}\psi}_0 = \vec{E}$$

## Kalibrační transformace

charakterizujeme libovolnou prostorocasovou funkci  $\psi$

$$\psi(t, \vec{r}) \equiv \psi(\vec{x}^r)$$

dle

$$\vec{A}' = \vec{A} + \vec{\nabla}\psi \quad \phi' = \phi - \frac{\partial}{\partial t}\psi$$

resp.

$$\vec{A}'_r = A_r + \nabla_r \psi \quad \left[ -\frac{1}{c}\phi', \vec{A}' \right] = \left[ -\frac{1}{c}\phi, \vec{A} \right] + \left[ \frac{1}{c}\partial_t \psi, \vec{\nabla}\psi \right]$$

volnost lze využít k maložené dodatečnéch  
 podmínek na potenciály, které mohou zjednodušit  
 některé rovnice

-> rov. kalibrační podmínky

## Lorenzova kalibrace

lze požadovat

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{\phi}}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0 \quad \text{resp.} \quad \vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0$$

všentdu, pokud  $\vec{\phi}, \vec{A}$  nesplňují tuto podmínku, t.

$$\frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{\phi}'}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A}' = \alpha \neq 0$$

tak hledáme  $\psi$  takové, aby

$$\vec{\phi} = \vec{\phi}' + \frac{\partial \psi}{\partial t} \quad \vec{A} = \vec{A}' - \vec{\nabla} \psi$$

splňovaly Lorenzovu podmínu

$$0 = \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{\phi}}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{\phi}'}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot \vec{A}' + \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} - \vec{\nabla}^2 \psi = \alpha - \square \psi$$

takové  $\psi$  lze najít - viz řešení vlnové rovnice

rovnice pro potenciál  $\psi$  Lorenzově kalibraci

$$\square \psi = - \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \beta$$

$$\square \vec{A} = - \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}$$

resp.

$$\square A^r = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} j^r$$

zbyvající kalibrací volnost

stále máme volost sestrojit  $\vec{\phi}, \vec{A}$  pomocí  $\psi$  splňující

$$\square \psi = 0$$

# Coulombova kalibrace

kalibracií podmínka

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0$$

lze následně splnit (obdobný argument jako pro Lorenzovu podm.)  
při specifikaci asymptotického chování jsou plenčičky využity jednoznačné  
rovnice pro potenciály

$$\Delta \phi = -\frac{1}{\epsilon_0} \mathcal{G}$$

$$\square \vec{A} = -\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} \vec{\nabla} \phi$$

stacionární potenciál dán rovnicí Poissonovy užaly

$$\phi(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\mathcal{G}(\vec{r}', t)}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dV'$$

potenciál je dán okamžitým rozložením měbojí v čase +  
nekanzálém vztahu!

potenciál není pravou měřitelnou, pouze slze  $\vec{E}$   
 $\phi$  ale vstupuje do rovnice pro  $\vec{A}$  a ovlivní ho  
v kombinaci  $\vec{E} = -\vec{\nabla} \phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$  se nekanzalita vyruší

zdrojový člen pro nest. potenciál

$$-\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} \vec{\nabla} \phi$$

je bezdivergentní

$$-\frac{1}{\epsilon_0 c^2} (\vec{\nabla} \cdot \vec{j} - \epsilon_0 \frac{\partial}{\partial t} \vec{\nabla} \phi) = -\frac{1}{\epsilon_0 c^2} (\vec{\nabla} \cdot \vec{j} + \frac{\partial \mathcal{G}}{\partial t}) = 0$$

lze tak odstranit jako bezdivergentní část  $\vec{j}_{DF}$  taku  $\vec{j}$   
rovnicí pro  $\vec{A}$  má charakter

$$\square \vec{A} = -\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}_{DF}$$

POZOR!  $\vec{j}_{DF}$  závisí nelokálně na  $\vec{j}$

(ipro lokalizované  $\vec{j}$  je bezdivergentní část  $\vec{j}_{DF}$  nulová v celém prost.)

případ bez měbojů

$$\mathcal{G} = 0 \Leftrightarrow \phi = 0 \Rightarrow \square \vec{A} = -\frac{1}{\epsilon_0 c^2} \vec{j}$$

většina informace ve nest. potenciálu  $\vec{A}$

$$\vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

# Weylova kalibrace

Weylова kalibracií podmínka

$$\phi = 0$$

obecně Weylova kalibracií podmínka

$$\phi = \bar{\Phi} \equiv \text{libovolná zvolená funkce } \bar{\Phi}(\vec{r}, t)$$

bez vědy split

$$\phi = \phi' - \frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial t}$$

volba

$$\psi = \int (\phi' - \bar{\Phi}) dt \quad \text{tj. } \frac{\partial \psi}{\partial t} = \phi' - \bar{\Phi}$$

dostatečné

$$\phi = \bar{\Phi}$$

většina metričních informací zakódována v  $\hat{A}$

$\phi = \bar{\Phi}$  umožňuje různé různe kalibraci ekvivalentních potenciálů

zbyvající kalibracií volnost

$$\hat{A} \rightarrow \hat{A} + \vec{\nabla} \tilde{\psi} \quad \frac{\partial \tilde{\psi}}{\partial t} = 0 \quad \text{tj. } \tilde{\psi}(\vec{r})$$

časové derivace  $\tilde{\psi}$  je fixovaná kalibracií podmínka

zbyvající volnost umožňuje split v jednom čase  $t_0$

$$\vec{\nabla} \cdot \hat{A} \Big|_{t=t_0} = 0$$

viz diskuze Coulombovy kalibrace

časová změna  $\vec{\nabla} \cdot \hat{A}$

$$-\frac{\partial}{\partial t} \vec{\nabla} \cdot \hat{A} = \vec{\nabla} \cdot \left[ -\frac{\partial \hat{A}}{\partial t} - \vec{\nabla} \phi \right] + \Delta \phi = \vec{\nabla} \cdot \vec{E} + \Delta \bar{\Phi} = \frac{1}{\epsilon_0} \vec{g} + \Delta \bar{\Phi}$$

to je obecně nenulové a tak  $\vec{\nabla} \cdot \hat{A} \neq 0$  v časech  $t \neq t_0$

pokud znám  $\bar{\Phi}$  tak aby  $\Delta \bar{\Phi} = -\frac{1}{\epsilon_0} \vec{g}$ , pak

$$\vec{\nabla} \cdot \hat{A} = 0$$

tj. dostaváme Coulombovu kalibraci

# Elektrodynamika se zdvojí

Vlnová rovnice pro 4-potenciál

Lorenzova kalibrační podmínka

$$\nabla_{\mu} A^{\mu} = 0$$

Rovnice pro 4-potenciál

$$-\square A^{\mu} = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} j^{\mu}$$

$$\square = \gamma^{\mu\nu} \nabla_{\mu} \nabla_{\nu}$$

řešení metodou Greenovy funkce

$$(-\square G)(x|x') = \delta(x|x')$$

$x, x'$  vzdálosti (doby) v prostorové



$$A^{\mu}(x) = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \int G(x|x') j^{\mu}(x') d^4x'$$

vzadutí:

$$-\square A^{\mu}(x) = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \int (-\square G)(x|x') j^{\mu}(x') d^4x' = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \int \delta(x|x') j^{\mu}(x') d^4x' = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} j^{\mu}(x)$$

nejednoznačnost Greenovy funkce

existují řešení homogenní vlnové rovnice

$$\square A_H^{\mu} = 0$$

které jsou fyzikální a mechanicky je vyložit - vlny EM pole  
průtěni takového řešení k řešení nelhomogení rovnice  
dává opět řešení nelhomogení rovnice

Greenova funkce nemusí být jednoznačná  
je nutno specifikovat počáteční/ koncové podmínky k určení Greenovy funkce  
počáteční / koncové podmínky (okrajové podmínky v časovém směru)

• retardování

$$A_{ret}^{\mu} \Big|_{daleká minulost} = 0$$

= "před zdvojí"

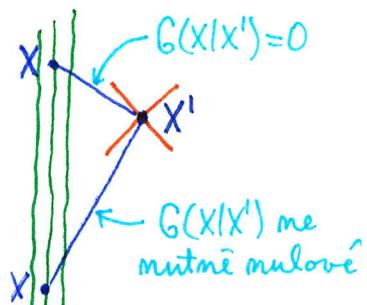
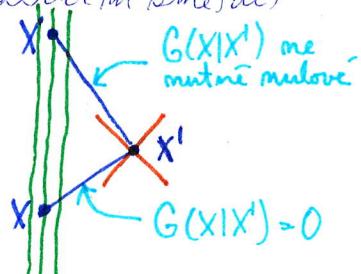
$$G_{ret}(x|x') = 0 \quad \text{pro } x \text{ neovlivnitelné } z x'$$

• advancování

$$A_{adv}^{\mu} \Big|_{daleká budoucnost} = 0$$

= "po zdvojí"

$$G_{adv}(x|x') = 0 \quad \text{pro } x' \text{ neovlivnitelné } z x$$



## Greenova funkce

Poincarého symetrie (translační symetrie)  $\Rightarrow$

$$G(x|x') = G(\Delta x) \quad \Delta x = X - X'$$

Lorentzovské symetrie (isotropie a boosty)  $\Rightarrow$

$$G(\Delta x) = G(\Delta x^2) \quad \Delta x^2 = g_{\mu\nu} \Delta x^\mu \Delta x^\nu$$

Tenzorový charakter Greenovy funkce

Pro 4-potenciál by Greenova funkce měla mít tenzorový charakter  $G^{\mu\nu}(x|x')$ . S těmi indexy převádí 4-vektor dobu na 4-potenciál

$$A^\mu(x) = \int G^{\mu\nu}(x|x') \frac{1}{8\pi c^2} j^\nu(x') d^4\Omega'$$

o Minkowského prostoru v obecném se však velkorozdílý charakter zdroje přemísťuje pomocí globálního rovnoběžnosti

$$G^{\mu\nu}(x|x') = G(x|x') \delta^{\mu\nu}$$

## Klasické Greenovy funkce

Můžeme, že platí

$$G_{ret}(x|x') = \frac{1}{2\pi} \Theta(st) \delta(\Delta x^2)$$

$$G_{adv}(x|x') = \frac{1}{2\pi} \Theta(-st) \delta(\Delta x^2)$$

můžeme též definovat

$$G_{sym}(x|x') = \frac{1}{2} (G_{ret}(x|x') + G_{adv}(x|x')) = \frac{1}{4\pi} \delta(\Delta x^2)$$

$$G_C(x|x') = G_{ret}(x|x') - G_{adv}(x|x')$$

tzn. kanzální nebo též Pauliho-Jordanova Greenova funkce

Greenovy funkce  $G_{ret}$ ,  $G_{adv}$ ,  $G_{sym}$  splňují

$$-\square G = \delta$$

Kanžální Greenova funkce splňuje

$$\square G_C = 0$$

platí

$$G_{ret}(x|x') = G_{adv}(x'|x) \quad G_{sym}(x|x') = G_{sym}(x'|x) \quad G_C(x|x') = -G_C(x'|x)$$

Odvodení Greenové funkce Brat a Gado

Fouierova transformace

$$-\square G = \delta / \left( \frac{1}{(2\pi)^2} \right) \dots \exp(-ik_r \Delta x^r) d^4x$$

levá strana =

$$\begin{aligned} &= -\left( \frac{1}{(2\pi)^2} \right) \square G(\Delta x^r) \exp(-ik_r \Delta x^r) d^4x \\ &= -\left( \frac{1}{(2\pi)^2} \right) G(\Delta x^r) \square \exp(-ik_r \Delta x^r) d^4x \\ &= \frac{1}{(2\pi)^2} k^2 \int G(\Delta x^r) \exp(-ik_r \Delta x^r) d^4x \\ &= k^2 \tilde{G}(k_r) \end{aligned}$$

pravá strana =

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int \delta(\Delta x^r) \exp(-ik_r \Delta x^r) d^4x \\ &= \frac{1}{(2\pi)^2} \end{aligned}$$

vnějové rovnice ne Fourierové obrazu

$$k^2 \tilde{G}(k_r) = \frac{1}{(2\pi)^2}$$

↓

$$\tilde{G}(k_r) = \frac{1}{(2\pi)^2} \frac{1}{k^2}$$

Rekátná Fourierova transformace

$$G(\Delta x^r) = \frac{1}{(2\pi)^2} \int \tilde{G}(k_r) \exp(ik_r \Delta x^r) d^4k$$

$$= \frac{1}{(2\pi)^4} \int \frac{1}{k^2} \exp(ik_r \Delta x^r) d^4k$$

není regulérní  $\uparrow$  ⇒ problém s integrací

nejednoznačnost Greenové funkce

rovnici  $k^2 G(k_r) = \frac{1}{(2\pi)^2}$  splňuje více funkcí  $G(k_r)$

např. můžeme počítat  $c \delta(k^2)$  protože  $k^2 \delta(k^2) = 0$

nejednoznačnost odpovídá tomu, že jsme reálnou nefixovali počáteční / konečné hodnoty

bude provést vhodnou regularizaci posledního integrovaného

$$K^r = \begin{bmatrix} \omega \\ \vec{k} \end{bmatrix} \quad \Delta x^r = \begin{bmatrix} c \omega \\ \vec{r} \end{bmatrix}$$

"per-partes" pro  $\square = \nabla \cdot \nabla$

Zároveň "pozorování" člunu

$\square$  derivuje v pravém  $x^r$  a  $\Delta x^r$

že  $k^2 = \gamma^r k_r k_r$

$\tilde{G}(k_r)$  je Fourier  $G(\Delta x^r)$

integrál  $\delta$ -funkce

problematické operace!

$\frac{1}{k^2}$  není distribučně dobře definovaný

integrace jen frekvence

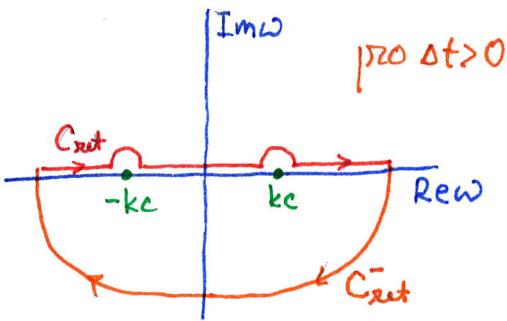
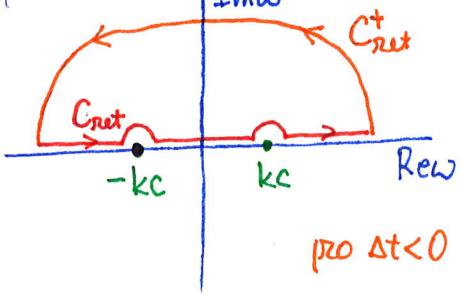
integrol  $\int \dots d^4 k$  rozdelime na integrace  $\iint \dots \frac{1}{\omega^2 + k^2 c^2} d\omega d^3 k$

Zde vlnový 4-vektor je  $k_\mu = [-\frac{\omega}{c}, \vec{k}]$  a  $\Delta x^\mu = \int_{-\infty}^{ct} \frac{d\omega}{\omega} \vec{k}$   $k^2 = \vec{k} \cdot \vec{k}$

$$G(\Delta x^\mu) = \frac{c}{(2\pi)^4} \iint \frac{1}{-\omega^2 + k^2 c^2} \exp(-i\omega t) d\omega \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) d^3 k$$

jako funkce od  $\omega$  má dva polý  $\omega = \pm kc$

způsob obcházení polí:



uvážíme integraci podél  $C_{\text{ret}}$  - cesta "malé polý"

- pro  $\Delta t < 0$  dostaneme

$$\operatorname{Re}(-i\omega t) < 0 \quad \text{jedná } \operatorname{Im}\omega > 0$$

počet uzávěrny  $C_{\text{ret}}$  v horní polovině  $\operatorname{Im}\omega > 0$  tak exponenciální  $\exp(-i\omega t)$  bude pro  $|\omega| \rightarrow \infty$  nezávratelné

$$\downarrow G(\Delta x^\mu) = \frac{c}{(2\pi)^4} \iint_{C_{\text{ret}}^+} \frac{1}{-\omega^2 + k^2 c^2} \exp(-i\omega t) d\omega \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) d^3 k$$

!! Residuova věta  $\Rightarrow$  Residua vnitří  $C_{\text{ret}}^+$  - žádné polý!

$$G(\Delta x^\mu) = 0 \quad \text{pro } \Delta t < 0$$

$\downarrow$  to je přesné retardované počítání podmínka

$\downarrow$  cesta  $C_{\text{ret}}$  definuje retardovanou Greenova fci  $G_{\text{ret}}$

- pro  $\Delta t > 0$  dostáváme

$$\operatorname{Re}(-i\omega t) < 0 \quad \text{jedná } \operatorname{Im}\omega < 0$$

cestu  $C_{\text{ret}}$  můžeme uzávřít do  $\bar{C}_{\text{ret}}$  protože exponenciální  $\exp(-i\omega t)$  bude být pro  $|\omega| \rightarrow \infty$  nezávratelné

$$G_{\text{ret}}(\Delta x^\mu) = \frac{c}{(2\pi)^4} \iint_{\bar{C}_{\text{ret}}} \frac{1}{-\omega^2 + k^2 c^2} \exp(-i\omega t) d\omega \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) d^3 k$$

$$\boxed{\frac{1}{2kc} \left( \frac{1}{\omega - kc} + \frac{1}{\omega + kc} \right)}$$

$$-2\pi i \operatorname{Res} \frac{1}{2kc} \left( -\frac{\exp(-i\omega t)}{\omega - kc} + \frac{\exp(i\omega t)}{\omega + kc} \right) =$$

$$= \frac{2\pi}{kc} \frac{1}{2i} (\exp(-ikct) + \exp(ikct)) = \frac{2\pi}{kc} \sin(kc \Delta t)$$

$$\begin{aligned}
 G_{\text{ret}}(\delta x^\alpha) &= \frac{1}{(2\pi)^3} \int \frac{1}{k} \sin(kc\Delta t) \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r}) d^3 k \\
 &\quad \xi = -\cos\delta \quad k_r \cos\delta \quad k^2 dk \sin\delta d\delta dy \\
 &\quad d\delta = \sin\delta d\delta \quad \delta \text{ je úhel mezi } \vec{k} \text{ a } \vec{r} \\
 &= \frac{1}{(2\pi)^3} \int_0^\infty dk \left\{ \int_{-1}^1 d\xi \right\} \underbrace{\int_{-\pi}^{\pi} d\varphi}_{2\pi} k \sin(kc\Delta t) \exp(-ik_r \xi) \\
 &= \frac{1}{(2\pi)^2} \int_0^\infty dk k \sin(kc\Delta t) \frac{1}{ik_r} \left[ -\exp(-ik_r \xi) \right]_{-1}^1 \\
 &= \frac{1}{2\pi^2 R} \int_0^\infty dk \sin(kc\Delta t) \sin(kR) \\
 &= \frac{1}{4\pi R} \delta(c\Delta t - R)
 \end{aligned}$$

Zde jsme využili relaci úplnosti na polopásmu

$$\delta(R_1 - R_2) = \frac{2}{\pi} \int_0^\infty \sin(kR_1) \sin(kR_2) dk$$

retardovaná Greenova funkce

$$G_{\text{ret}}(\delta x^\alpha) = \frac{1}{4\pi R} \delta(c\Delta t - R) \quad \begin{cases} = 0 \text{ pro } \Delta t < 0 \\ \text{nenulové pro } \Delta t > 0 \end{cases}$$

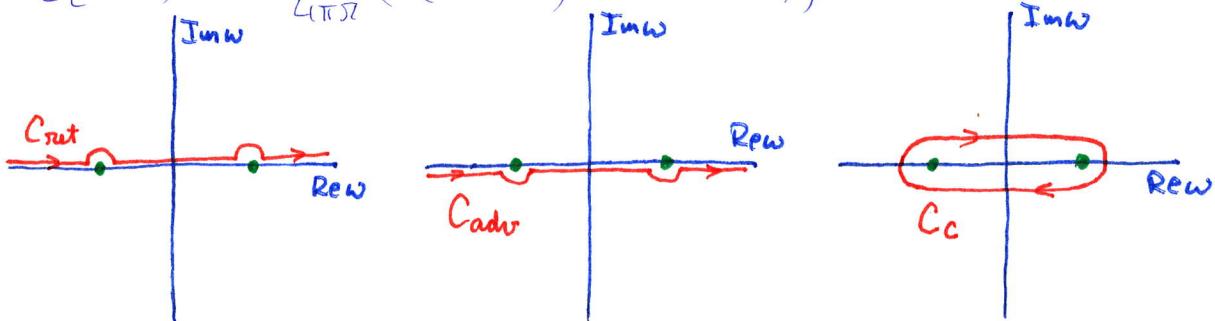
advancovaná Greenova funkce

$$G_{\text{adv}}(\delta x^\alpha) = \frac{1}{4\pi R} \delta(c\Delta t + R) \quad \begin{cases} \text{nenulové pro } \Delta t < 0 \\ = 0 \text{ pro } \Delta t > 0 \end{cases}$$

obdobný výpočet ale s použitím integrální cesty "pod polohy"  
symetrická a antisymetrická Greenova funkce

$$G_{\text{sym}}(\delta x^\alpha) = \frac{1}{8\pi R} (\delta(c\Delta t - R) + \delta(c\Delta t + R))$$

$$G_C(\delta x^\alpha) = \frac{1}{4\pi R} (\delta(c\Delta t - R) - \delta(c\Delta t + R))$$



# Kovariantní forma Greenovy funkce

$$\delta(\Delta x^2) = \delta(\underbrace{c^2\Delta t^2 - \Delta x^2}_{\text{koreny est} = \pm \Delta x})$$

koreny est =  $\pm \Delta x$

$$= \frac{1}{2\Delta x} \delta(c\Delta t - \Delta x) + \frac{1}{2\Delta x} \delta(c\Delta t + \Delta x)$$

↓

$$\frac{1}{2\Delta x} \delta(\Delta x^2) = G_{\text{ret}}(\Delta x^\alpha) + G_{\text{adv}}(\Delta x^\alpha)$$

↓

$$G_{\text{ret}}(\Delta x^\alpha) = \frac{1}{2\pi} \Theta(\Delta t) \delta(\Delta x^2)$$

$$G_{\text{adv}}(\Delta x^\alpha) = \frac{1}{2\pi} \Theta(-\Delta t) \delta(\Delta x^2)$$

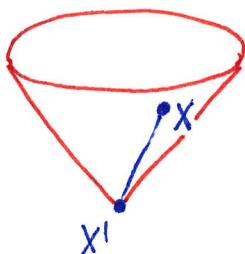
$$G_{\text{sym}}(\Delta x^\alpha) = \frac{1}{4\pi} \delta(\Delta x^2)$$

$$G_c(\Delta x^\alpha) = \text{sign} \Delta t \delta(\Delta x^2)$$

Sto výrazů jen Lorentzovský invariantní (kovariantní)  
- závisí pouze na  $\Delta x^\alpha$

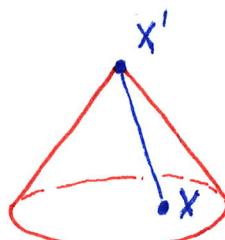
- Rovnost  $\Theta(\Delta t), \Theta(-\Delta t), \text{sign}(\Delta t)$  menovat k covariaci  
protože pouze vybírá (nebo mění směr) budoucí či minimální světelný kužel  $\approx$  možné  $\delta(\Delta x^2)$

možná Greenova funkce = kde je Greenova funkce nenulová  
 $\delta(\Delta x^\alpha)$  zajišťuje, že Greenova funkce je nenulová  
pouze pro  $\Delta x^\alpha = 0$ , tj. když  $\Delta x^\alpha = (x - x')^\alpha$  je nulový 4-vektor  
 $\Rightarrow x \neq x'$  musí být spojeny maximálním signálem  
 $\Rightarrow$  EM pole se sítí maximální rychlostí = rychlosť světla



při fixovaném  $x'$   
 $x$  musí ležet  
na budoucím  
světelném  
kuželu  $x'$

možná  $G_{\text{ret}}(x|x')$



při fixovaném  $x'$   
 $x$  musí ležet  
na minulém  
světelném  
kuželu  $x'$

možná  $G_{\text{adv}}(x|x')$

## Retardovaný potenciál

$$\begin{aligned}
 A_{\text{ret}}^{\mu}(x) &= \int G_{\text{ret}}(x|x') \frac{1}{\epsilon_0 c^2} j^{\mu}(x') d^4 \Omega' \\
 &= \frac{1}{4\pi \epsilon_0 c^2} \int \frac{1}{\Omega} \delta(ct - r) j^{\mu}(t', \vec{x}') c dt' dV' \\
 &= \frac{1}{4\pi \epsilon_0 c^2} \int \frac{j^{\mu}(t - \frac{r}{c}, \vec{x}')}{\Omega} dV'
 \end{aligned}$$

↓

$$\begin{aligned}
 \phi_{\text{ret}}(t, \vec{x}) &= \frac{1}{4\pi \epsilon_0} \int \frac{g(t - \frac{r}{c}, \vec{x}')}{\Omega} dV' \\
 \vec{A}_{\text{ret}}(t, \vec{x}) &= \frac{1}{4\pi \epsilon_0 c^2} \int \frac{\vec{j}(t - \frac{r}{c}, \vec{x}')}{\Omega} dV'
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 x \rightarrow \begin{bmatrix} ct \\ \vec{x} \end{bmatrix} &\quad x' \rightarrow \begin{bmatrix} ct' \\ \vec{x}' \end{bmatrix} \\
 \Delta x \rightarrow \begin{bmatrix} ct - t \\ \vec{x} - \vec{x}' \end{bmatrix} &\quad \Delta t = t - t' \\
 \vec{r} &= \vec{x} - \vec{x}' \\
 A^{\mu} = \begin{bmatrix} \frac{1}{c} \phi \\ \vec{A} \end{bmatrix} &\quad j^{\mu} = \begin{bmatrix} \rho c \\ \vec{j} \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

potenciály pro zadané rozložení mělože a proudu  
zdroje se vypočítají v retardovaném čase  
 $t_{\text{ret}} = t - \frac{r}{c}$  funkce  $t, \vec{x}, \vec{x}'$

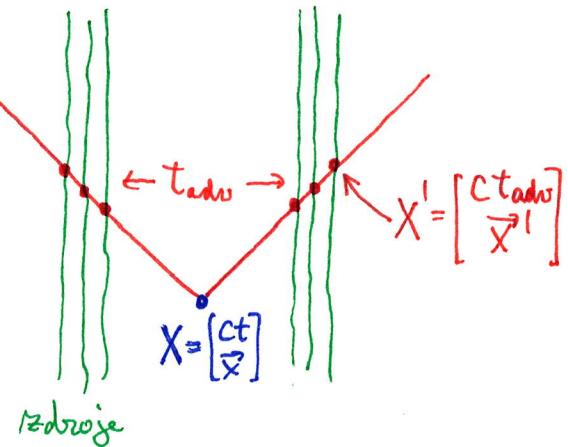
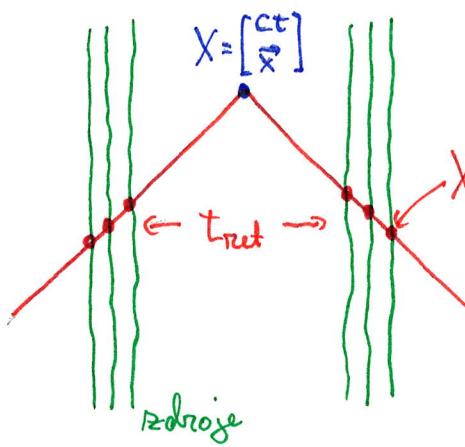
fig. v čase kdy musí být vyslan signál, aby rychlosť  
proletel vzdálenost  $r$  přesně do času  $t$

## Advancované řešení

obdobné

$$\begin{aligned}
 \phi_{\text{adv}}(t, \vec{x}) &= \frac{1}{4\pi \epsilon_0} \int \frac{g(t + \frac{r}{c}, \vec{x}')}{\Omega} dV' \\
 \vec{A}_{\text{adv}}(t, \vec{x}) &= \frac{1}{4\pi \epsilon_0 c^2} \int \frac{\vec{j}(t + \frac{r}{c}, \vec{x}')}{\Omega} dV'
 \end{aligned}$$

zdroje se vypočítají v advancovaném čase  $t_{\text{adv}} = t + \frac{r}{c}$



## Retardované i advancované řešení

mějme obecné pole splňující vlnovou rovnici pro zadané rozložení měbojů a proudu

$$-\nabla^2 \mathbf{A}^r = \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \mathbf{j}^r$$

toto pole lze vždy napsat ve tvaru

$$\mathbf{A}^r = \mathbf{A}_{ret}^r + \mathbf{A}_{im}^r$$

tedy

$$= \mathbf{A}_{adv}^r + \mathbf{A}_{out}^r$$

$$\nabla^2 \mathbf{A}_{in}^r = 0$$

$$\nabla^2 \mathbf{A}_{out}^r = 0$$

pokud se zdroji asocujeme retardované pole  $\mathbf{A}_{ret}^r$

$\mathbf{A}_{im}^r$  má interpretaci "volné pole, které bylo již před zdroji"  
tj. pole které vstupuje do prostoru času v davné minulosti  
a je nezávislé na zdrojích

pokud se zdroji asocujeme advancované pole  $\mathbf{A}_{adv}^r$

$\mathbf{A}_{out}^r$  má interpretaci "volné pole, které vystane po zdrojích"  
tj. pole které odchází z prostoru času v daleké budoucnosti  
a je nezávislé na zdrojích

mezávislost mezi zdrojích nelze splnit rávorem pro  
 $\mathbf{A}_{in}^r$  i pro  $\mathbf{A}_{out}^r$  - vzhledem k tomu radiacím pole

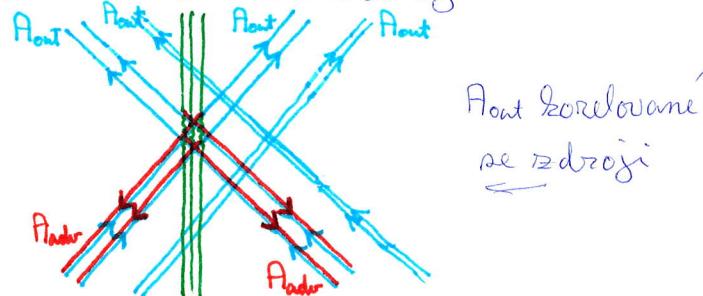
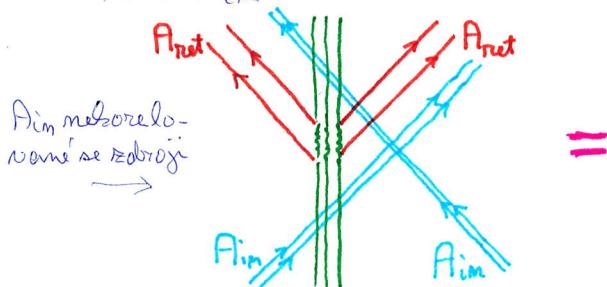
$$\mathbf{A}_{rad}^r = \mathbf{A}_{out}^r - \mathbf{A}_{in}^r = \mathbf{A}_{ret}^r - \mathbf{A}_{adv}^r$$

které udržívá rozdíl mezi  $\mathbf{A}_{out}^r$  a  $\mathbf{A}_{in}^r$  závisí na zdrojích

$$\mathbf{A}_{rad}^r(\mathbf{x}) = \int C_c(x|x') \frac{1}{\epsilon_0 c^2} \mathbf{j}^r(x') d^3x' \quad \leftarrow C_c = C_{ret} - C_{adv}$$

tj. pokud  $\mathbf{A}_{in}^r$  není korelováno se zdroji,  $\mathbf{A}_{out}^r$  musí být  
experimentální shušenost

mais shušenost, že původní předcházející mísledek,  
uvazuje, že se zdroji mohou asociovat  $\mathbf{A}_{ret}$  a  
že  $\mathbf{A}_{in}^r$  není běžně korelováno se zdroji



# Jefimenkovy vztahy pro $\vec{E}$ a $\vec{B}$

elektrické intenzita a magnetické indukce pro zadane rozložení nábohu

potenciály

$$\phi(t, \vec{x}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(t - \frac{R}{c}, \vec{x}')}{R} dV'$$

$$\vec{A}(t, \vec{x}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 c} \int \frac{\vec{j}(t - \frac{R}{c}, \vec{x}')}{R} dV'$$

$$R = |\vec{x} - \vec{x}'|$$

$$\vec{r} = \vec{x} - \vec{x}'$$

$$\vec{e} = \frac{\vec{r}}{R}$$

pole

$$\vec{E}(t, \vec{x}) = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} =$$

$$= -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int dV' \left[ \vec{\nabla} \frac{\rho(t - \frac{R}{c}, \vec{x}')}{R} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} \frac{\vec{j}(t - \frac{R}{c}, \vec{x}')}{R} \right]$$

[ derivace podle  $\vec{x}$  ]

$$\vec{\nabla}_R = \frac{\vec{r}}{R} = \vec{e} \quad \vec{\nabla}(t - \frac{R}{c}) = -\frac{1}{c} \vec{e}$$

$$= -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int dV' \left[ -\frac{1}{c} \frac{\partial \rho}{\partial t} \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \frac{\vec{e}}{R} - \rho \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \frac{\vec{e}}{R^2} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{j}}{\partial t} \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \frac{1}{R} \right]$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int dV' \left[ \rho \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \frac{\vec{e}}{R^2} + \frac{\partial \rho}{\partial t} \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \frac{\vec{e}}{cR} - \frac{\partial \vec{j}}{\partial t} \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \frac{1}{c^2 R} \right]$$

Coulombový člen

závěrné členy závislé na proměnných zdrojích

$$\vec{B}(t, \vec{x}) = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0 c} \int dV' \vec{\nabla} \times \frac{\vec{j}(t - \frac{R}{c}, \vec{x}')}{R} =$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0 c^2} \int dV' \left[ \left( \vec{\nabla} \frac{1}{R} \right) \times \vec{j}(t - \frac{R}{c}, \vec{x}') - \frac{1}{R} \frac{\partial \vec{j}}{\partial t} \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \times \vec{\nabla} \left( t - \frac{R}{c} \right) \right]$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0 c^2} \int dV' \left[ \vec{j}(t - \frac{R}{c}, \vec{x}') \times \frac{\vec{e}}{R^2} + \frac{\partial \vec{j}}{\partial t} \left( t - \frac{R}{c}, \vec{x}' \right) \times \frac{\vec{e}}{cR} \right]$$

Biot-Savart

závěrný člen

Liénardový-Wiechertovy potenciály  
potenciál bodového náloží o súčasnejte  $X_{\vec{e}}(\tau)$   
 hustota proudu

$$\mathbf{j}^*(X) = \int q u^*(\tau) \delta(X|X_{\vec{e}}(\tau)) d\tau$$

$X_{\vec{e}}(\tau)$  súčasné súčasnosti  $X_{\vec{e}}(\tau)$

$$u^*(\tau) = \frac{dx_{\vec{e}}}{d\tau}(\tau) \quad 4\text{-rýchlosť náloží}$$

$\delta(X|X')$  normované na 4-obje-  $d^4\Omega = d\tau dV$

retardované řešení

$$\boxed{\mathbf{A}^*(X) = \int G_{\text{ret}}(X|X') \frac{1}{\epsilon_0 c^2} j^*(X') d^4\Omega' =}$$

$$= \frac{q}{2\pi\epsilon_0 c^2} \iint \Theta(\Delta t) \delta((X-X')^2) cq u^*(\tau) \delta(X|X_{\vec{e}}(\tau)) d\tau d^4\Omega'$$

$$= \frac{q\epsilon}{2\pi\epsilon_0 c^2} \int \Theta(\Delta t) \underbrace{\delta((X-X_{\vec{e}}(\tau))^2)}_{f(\tau)} u^*(\tau) d\tau$$

$$f(\tau) = (x^\alpha - x_{\vec{e}}^\alpha(\tau)) \eta_{\alpha\beta} (x^\beta - x_{\vec{e}}^\beta(\tau))$$

$$\frac{df}{d\tau}(\tau) = -2(x^\alpha - x_{\vec{e}}^\alpha(\tau)) \eta_{\alpha\beta} u^\beta(\tau) = 2c\eta_0$$

řešení  $(X-X_{\vec{e}}(\tau))^2 = 0$  pro  $\tau = \tau_{\text{ret}}$  a  $\tau_{\text{adv}}$

$\Theta(\Delta t)$  přiustojí pouze  $\tau = \tau_{\text{ret}}$

$$\text{označme } \eta_0(\tau) = -\frac{1}{c} (x^\alpha - x_{\vec{e}}^\alpha(\tau)) u_\alpha(\tau)$$

$$= \frac{q\epsilon}{4\pi\epsilon_0 c^2} \int \Theta(\Delta t) \frac{1}{|df/d\tau|_{\tau=\tau_{\text{ret}}}} \delta(\tau-\tau_{\text{ret}}) u^*(\tau) d\tau$$

$$\boxed{= \frac{q}{4\pi\epsilon_0 c^2} \frac{u^*}{\eta_0} \Big|_{\tau_{\text{ret}}}}$$

platí:

$$\eta_0 = -\frac{1}{c} u_\alpha (x^\alpha - x_{\vec{e}}^\alpha(\tau_{\text{ret}})) = -[-\vec{x}, \delta \frac{\vec{v}}{c}] \cdot \left[ \frac{\Delta t c}{\vec{x}} \right] \Big|_{\tau_{\text{ret}}} = X R \left( 1 - \frac{\vec{v} \cdot \vec{x}}{c} \right) \Big|_{\tau_{\text{ret}}}$$

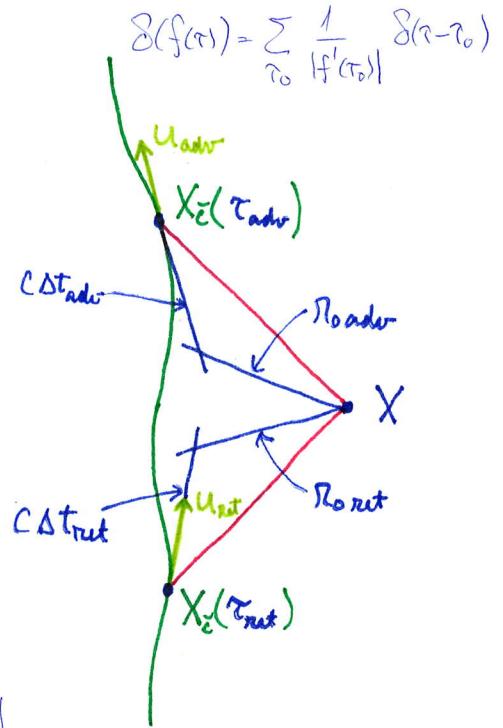
priestojce dĺžky  $(X-X_{\vec{e}}(\tau_{\text{ret}}))^2 = 0$  máme

$$c \Delta t \Big|_{\tau_{\text{ret}}} = \vec{x} \Big|_{\tau_{\text{ret}}}$$

rozšírení na skalárni a vektorový potencial

$$\boxed{\phi(t, \vec{x}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{R(1-\frac{\vec{v} \cdot \vec{x}}{c})} \Big|_{\tau_{\text{ret}}}}$$

$$\boxed{\vec{A}(t, \vec{x}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 c^2} \frac{\vec{v}}{R^2(1-\frac{\vec{v} \cdot \vec{x}}{c})} \Big|_{\tau_{\text{ret}}}}$$



# Pole bodového náloje

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

při řešení derivací výrazů využívajících retardovaného času budeme rozumět, že poloha, rychlosť, ... jsou parametricky související s časem ve zvolené soustavě retardovaných časů je délkou podmínkou

$$(x - x_c(t_{ret}))^2 = 0 \quad t_{ret} < t$$

$$\Rightarrow c(t - t_{ret}) = |x - x_c(t_{ret})| = R_{ret}$$

tret chápeme jako funkci  $t_{ret}(t, \vec{x})$

derivaci definiční rovnice dostaneme

$$\frac{\partial}{\partial t} \Rightarrow 1 - \frac{\partial t_{ret}}{\partial t} = -\frac{1}{c} \frac{1}{R_{ret}} \vec{R}_{ret} \cdot \underbrace{\frac{d\vec{x}_c(t_{ret})}{dt}}_{\vec{v}_{ret}} \frac{\partial t_{ret}}{\partial t}$$

$$\text{kde } \vec{r}(t) = \vec{x} - \vec{x}_c(t) \\ \vec{e}(t) = \frac{\vec{r}(t)}{R(t)}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial t_{ret}}{\partial t} = \left(1 - \frac{\vec{e}_{ret} \cdot \vec{v}_{ret}}{c}\right)^{-1}$$

$$\vec{\nabla} \Rightarrow -\vec{\nabla}(c t_{ret}) = \frac{1}{R_{ret}} (\vec{\nabla}(\vec{x} - \vec{x}_c(t_{ret}))) \cdot \vec{v}_{ret} = \frac{1}{R_{ret}} (\vec{R}_{ret} - \vec{R}_{ret} \cdot \frac{d\vec{x}_c(t_{ret})}{dt} \vec{\nabla} t_{ret})$$

$$= \vec{e}_{ret} - \frac{\vec{e}_{ret} \cdot \vec{v}_{ret}}{c} \vec{\nabla}(c t_{ret})$$

$$\Rightarrow \vec{\nabla}(c t_{ret}) = -\frac{\vec{e}_{ret}}{1 - \frac{\vec{e}_{ret} \cdot \vec{v}_{ret}}{c}}$$

s použitím této vztahu můžeme vypočítat vedeck

$$\vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_{ret} \cdot \vec{v}_{ret}}{c})^3} \left[ \frac{\vec{e}_{ret} - \frac{\vec{v}_{ret}}{c}}{R_{ret}^2} + \frac{\vec{e}_{ret} \times ((\vec{e}_{ret} - \frac{\vec{v}_{ret}}{c}) \times \vec{a}_{ret})}{c^2 R_{ret}} \right]$$

$$\vec{B} = \frac{1}{c} \vec{e}_{ret} \times \vec{E}$$

$$\text{kde } \vec{a} = \frac{d\vec{v}}{dt} \text{ je 3-dim. vektor } \text{ a } \gamma_{ret} = \left(1 - \frac{\vec{v}_{ret}^2}{c^2}\right)$$

vztah pro  $\vec{E}$  je ekvivalent k Feynmanovu vzorce

$$\vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \left[ \frac{\vec{e}_{ret}}{R_{ret}^2} + \frac{R_{ret}}{c} \frac{d}{dt} \frac{\vec{e}_{ret}}{R_{ret}^2} + \frac{1}{c^2} \frac{d^2}{dt^2} \vec{e}_{ret} \right]$$

coulombický "oprava" coulombického, záručující člen  
člen v retardovaném čase člen na normoměrný, pohyb náloje

dokázat ekvivalence Feynmanova vzorce je obtížné!

$$t_{\text{ret}} (+, \vec{x})$$

$$ct - ct_n = \vec{r}_n$$

$$\vec{r}_n = \vec{x} - \vec{x}_e(t_n)$$

$$\frac{\partial t_n}{\partial t} = \frac{1}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\vec{\nabla} ct_n = - \frac{\vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\vec{\nabla} r_n = \frac{\vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\frac{\partial r_n}{\partial t} = - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\vec{\nabla} \vec{r}_n = \vec{\nabla} (\vec{x} - \vec{x}_e(t_n)) = \vec{I} - (\vec{\nabla} ct_n) \frac{\vec{v}_n}{c} = \vec{I} + \frac{\vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \frac{\vec{v}_n}{c}$$

$$\vec{\nabla} \vec{v}_n = (\vec{\nabla} t_n) \vec{a}_n = - \frac{1}{c} \frac{\vec{e}_x \vec{a}_n}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{c} \vec{\nabla} (\vec{r}_n \cdot \vec{v}_n) &= (\vec{\nabla} \vec{r}_n) \cdot \frac{\vec{v}_n}{c} + \frac{1}{c} (\vec{\nabla} \vec{v}_n) \cdot \vec{r}_n = \\ &= \left( \frac{\vec{v}_n}{c} + \frac{V_n^2}{c^2} \frac{\vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} - \frac{r_n}{c^2} \frac{\vec{e}_x \vec{a}_n \cdot \vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \right) = \end{aligned}$$

$$\vec{\nabla} (\vec{r}_n - \frac{\vec{r}_n \cdot \vec{v}_n}{c}) = \frac{1}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \left[ \vec{e}_x \left( 1 - \frac{V_n^2}{c^2} \right) - \left( 1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c} \right) \frac{\vec{v}_n}{c} + \frac{r_n}{c^2} \vec{a}_n \cdot \vec{e}_x \vec{e}_x \right]$$

$$\frac{\partial \vec{r}_n}{\partial t} = - \vec{v}_n \frac{\partial t_n}{\partial t} = - \frac{\vec{v}_n}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\frac{\partial \vec{v}_n}{\partial t} = \vec{a}_n \frac{\partial t_n}{\partial t} = \frac{\vec{a}_n}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} \frac{\vec{r}_n \cdot \vec{v}_n}{c} &= \frac{\partial \vec{r}_n}{\partial t} \cdot \frac{\vec{v}_n}{c} + \frac{\partial \vec{v}_n}{\partial t} \cdot \frac{\vec{r}_n}{c} = \\ &= - \frac{V_n^2}{c^2} \frac{c}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} + \frac{r_n}{c} \frac{\vec{a}_n \cdot \vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial t} \left( \vec{r}_n - \frac{\vec{r}_n \cdot \vec{v}_n}{c} \right) &= - \frac{\vec{v}_n \cdot \vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} + \frac{V_n^2}{c^2} \frac{c}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} - \frac{r_n}{c} \frac{\vec{a}_n \cdot \vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \\ &= \frac{c}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \left[ - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c} + \frac{V_n^2}{c^2} - \frac{r_n}{c^2} \vec{a}_n \cdot \vec{e}_x \right] \end{aligned}$$

$$\vec{\nabla} r_n = \vec{\nabla} (ct - ct_n) = - \vec{\nabla} ct_n = \frac{\vec{e}_x}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

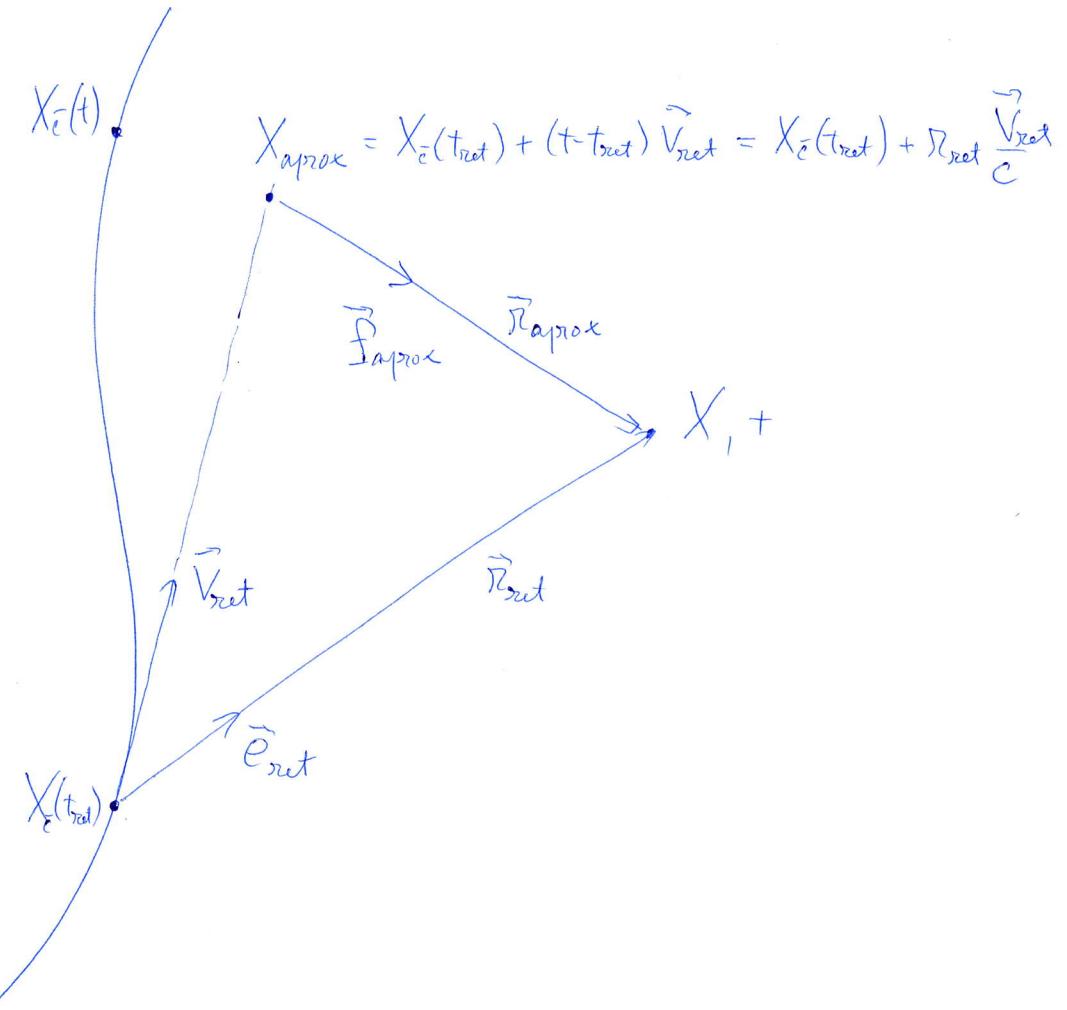
$$\frac{\partial}{\partial t} r_n = \frac{\partial}{\partial t} (ct - ct_n) = c - c \frac{\partial t_n}{\partial t} = c \left( 1 - \frac{1}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}} \right) = - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{1 - \frac{\vec{e}_x \cdot \vec{v}_n}{c}}$$

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi - \frac{\partial}{\partial t}\vec{A}$$

$$\begin{aligned}
 \frac{4\pi\epsilon_0}{9} \vec{E} &= -\vec{\nabla} \frac{1}{R_n - \frac{R_n \vec{V}_n}{C}} - \frac{1}{C} \frac{\partial}{\partial t} \frac{\vec{V}_n/C}{R_n - \frac{R_n \vec{V}_n}{C}} = \\
 &= \frac{1}{R_n^2} \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C})^2} \vec{\nabla} \left( R_n - \frac{R_n \vec{V}_n}{C} \right) + \frac{1}{R_n^2} \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C})^2} \frac{1}{C} \frac{\partial}{\partial t} \left( R_n - \frac{R_n \vec{V}_n}{C} \right) \frac{\vec{V}_n}{C} - \frac{1}{R_n} \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C})} \frac{1}{C} \frac{\partial}{\partial t} \frac{\vec{V}_n}{C} \\
 &= \frac{1}{R_n^2} \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C})^3} \left[ \underbrace{\vec{e}_n \left( 1 - \frac{\vec{V}_n}{C} \right)}_{-\frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C}} - \underbrace{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C}) \frac{\vec{V}_n}{C}}_{\frac{C^2}{C^2}} + \underbrace{\frac{R_n}{C^2} \vec{a}_n \cdot \vec{e}_n \vec{e}_n}_{\frac{R_n}{C^2}} - \underbrace{\frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C} \frac{\vec{V}_n}{C}}_{\frac{C^2}{C^2}} + \underbrace{\frac{\vec{V}_n}{C^2} \frac{\vec{V}_n}{C}}_{\frac{C^2}{C^2}} \right. \\
 &\quad \left. - \underbrace{\frac{R_n}{C^2} \vec{a}_n \cdot \vec{e}_n \frac{\vec{V}_n}{C}}_{-\frac{R_n}{C^2}} - \underbrace{\frac{R_n}{C^2} \left( 1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C} \right) \vec{a}_n}_{-\frac{R_n}{C^2}} \right] \\
 &= \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C})^3} \left[ \frac{1}{R_n^2} \left( \vec{e}_n - \frac{\vec{V}_n}{C} \right) \left( 1 - \frac{\vec{V}_n}{C} \right) \right. \\
 &\quad \left. + \frac{1}{C^2} \frac{1}{R_n} \left( \left( \vec{e}_n - \frac{\vec{V}_n}{C} \right) \vec{e}_n \cdot \vec{a}_n - \vec{a}_n \vec{e}_n \cdot \left( \vec{e}_n - \frac{\vec{V}_n}{C} \right) \right) \right] \\
 &= \frac{1}{(1 - \frac{\vec{e}_n \cdot \vec{V}_n}{C})^3} \left[ \frac{1}{R_n^2} \left( \vec{e}_n - \frac{\vec{V}_n}{C} \right) + \frac{1}{C^2} \frac{1}{R_n} \vec{e}_n \times \left( \left( \vec{e}_n - \frac{\vec{V}_n}{C} \right) \times \vec{a}_n \right) \right]
 \end{aligned}$$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

$$\begin{aligned}
& \frac{4\pi\epsilon_0}{q} \vec{B} = \frac{1}{c^2} \vec{\nabla} \times \frac{\vec{V}_e}{\gamma_n - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c}} = \\
& = \frac{1}{c} \left( \vec{\nabla} \frac{1}{\gamma_n - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c}} \right) \times \frac{\vec{V}_e}{c} + \frac{1}{c} \frac{1}{\gamma_n - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c}} \vec{\nabla} \times \frac{\vec{V}_e}{c} = \\
& = - \frac{1}{c \gamma_n^2 (1 - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c})^2} \left( \vec{\nabla} \left( \gamma_n - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c} \right) \right) \times \frac{\vec{V}_e}{c} - \frac{1}{c \gamma_n (1 - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c})^2} \frac{1}{c^2} \vec{e}_n \times \vec{a}_n \\
& = - \frac{1}{c \gamma_n^2 (1 - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c})^3} \left[ \left( 1 - \frac{\vec{V}_e^2}{c^2} \right) \vec{e}_n \times \frac{\vec{V}_e}{c} + \frac{\gamma_n}{c^2} \vec{a}_n \cdot \vec{e}_n \vec{e}_n \times \frac{\vec{V}_e}{c} + \frac{\gamma_n}{c^2} \left( 1 - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c} \right) \vec{e}_n \times \vec{a}_n \right] \\
& = \frac{1}{\left( 1 - \frac{\vec{V}_e \cdot \vec{V}_n}{c} \right)^3} \frac{1}{c} \vec{e}_n \times \left[ \frac{1}{\gamma_n^2} \left( - \frac{\vec{V}_e}{c} \right) \left( 1 - \frac{\vec{V}_e^2}{c^2} \right) + \frac{1}{c^2} \frac{1}{\gamma_n} \left( \frac{-\vec{V}_e}{c} \right) \vec{e}_n \cdot \vec{a}_n - \vec{a}_n \vec{e}_n \cdot \left( \vec{e}_n - \frac{\vec{V}_e}{c} \right) \right] \\
& = \frac{1}{c} \vec{e}_n \times \frac{4\pi\epsilon_0}{q} \vec{E}
\end{aligned}$$



$$X_{\text{approx}} = X_c(t_{\text{ret}}) + (t - t_{\text{ret}}) \vec{V}_{\text{ret}} = X_c(t_{\text{ret}}) + \tau_{\text{ret}} \frac{\vec{V}_{\text{ret}}}{c}$$

$$\vec{F}_{\text{approx}} = X - X_{\text{approx}} = \vec{R}_{\text{ret}} - \tau_{\text{ret}} \frac{\vec{V}_{\text{ret}}}{c}$$

$$\vec{F}_{\text{approx}} = \frac{\vec{R}_{\text{approx}}}{\tau_{\text{ret}}} = \vec{e}_{\text{ret}} - \frac{\vec{V}_{\text{ret}}}{c}$$

# Elektrodynamika bez zdrojů

Maxwellovy rovnice bez zdrojů

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0$$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = 0$$

lineární (princip superpozice)

symetrie (dualita)  $\vec{E} \rightarrow c\vec{B}$   $c\vec{B} \rightarrow -\vec{E}$

vlnové rovnice

$$0 = -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} + \vec{\nabla} \times \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} - \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) = \underbrace{-\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{E}}{\partial t^2} + \Delta \vec{E}}_{\square \vec{E}} - \vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \square \vec{E}$$

↓

$$\square \vec{E} = 0$$

$$0 = \frac{\partial^2 \vec{B}}{\partial t^2} + \vec{\nabla} \times \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{\partial^2 \vec{B}}{\partial t^2} + c^2 \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{B}) = \underbrace{\frac{\partial^2 \vec{B}}{\partial t^2}}_{-\square \vec{B}} - c^2 \Delta \vec{B} + c^2 \underbrace{\vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \cdot \vec{B}}_0 = -c^2 \square \vec{B}$$

↓

$$\square \vec{B} = 0$$

vlnové rovnice pro  $\vec{E}$  a  $\vec{B}$  jsou důsledkem Maxwellových rovnic, ale ne dostatečnou podmínkou pro jejich splnění může dojít k některým vlnovým rovnicím zpět do Maxwellových rovnic.

vlnový operátor (d'Alambertový operátor)

$$\square = \left[ -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \Delta \right] = \gamma^{\mu\nu} \nabla_\mu \nabla_\nu$$

v Minkowského prostorovémase lze řešit pro každou inerciální složku (čas.+ 3 kartézskou) zvlášt'

Transverzální vlny sítící se jedním směrem

Zkoumejme sítici pouze v jednom směru (globálně konstantní)

$$\vec{e}_{\parallel} = \text{konst} \quad \text{směr síticí}$$

souřadnice v tomto směru

$$s_{\parallel} = \vec{e}_{\parallel} \cdot \vec{r}$$

uvážujme závislost  $\vec{E} \in \vec{B}$  pouze na kombinaci  $\psi = ks_{\parallel} - \omega t$

$$\vec{E} = \vec{E}(t, s_{\parallel}) = \vec{E}(ks_{\parallel} - \omega t)$$

jako důsledek máme

$$\vec{\nabla} \vec{E} = \vec{k} \vec{E}' \quad \frac{\partial}{\partial t} \vec{E} = -\omega \vec{E}'$$

zde  $\vec{E}'$  je derivace  $\vec{E}(\psi)$  podle jediného argumentu  $\vec{E}' = \frac{d\vec{E}}{d\psi}$

vlnové rovnice

$$\square \vec{E} = \left[ -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \Delta \right] \vec{E} = -\frac{\omega^2}{c^2} \vec{E}'' + k^2 \vec{E}'' = 0$$

$$\Leftrightarrow \frac{\omega^2}{c^2} = k^2 \quad \text{d.j. } \omega = ck$$

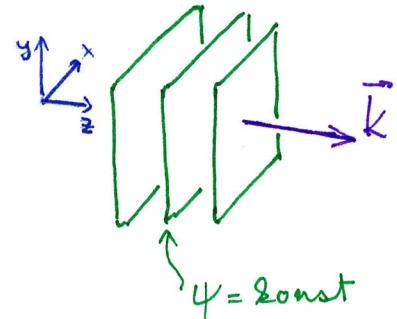
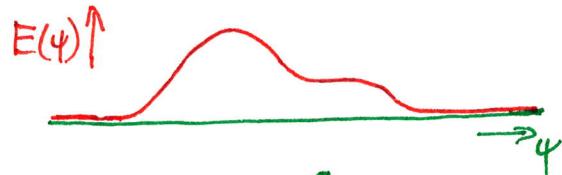
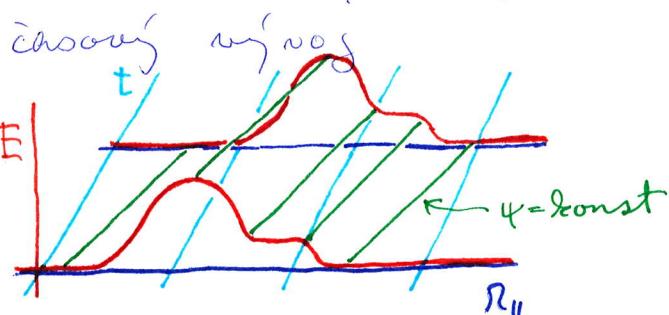
volime stejný znaménko  $\omega$  a  $k$   
opětne znaménko lze získat změnou  
orientace  $\vec{e}_{\parallel} \rightarrow -\vec{e}_{\parallel}$

profilová funkce  
 $\vec{E}(\dots)$

fáze

$$\psi = ks_{\parallel} - \omega t = \vec{k} \cdot \vec{r} - \omega t \quad \vec{k} = k \vec{e}_{\parallel}$$

plánky konst.  $\psi$  = roviny kolmé na  $\vec{k}$



obdobně pro magnetickou induci

$$\vec{B} = \vec{B}(ks_{\parallel} - \omega t) \equiv \vec{B}(E \cdot \vec{r} - \omega t)$$

dosazení zpět do Maxwellových rovnic

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0 \Rightarrow \vec{k} \cdot \vec{E}' = 0 \Rightarrow \vec{k} \cdot \vec{E} = 0$$

↑  
ignorujeme-li triviální konstantní pole

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \rightarrow \vec{k} \cdot \vec{B}' = 0 \Rightarrow \vec{k} \cdot \vec{B} = 0$$

pole je transverzální - S ohledem na směr pohybu  
 $\vec{E}, \vec{B} \perp \vec{k}$

důkaz pro Maxwellových rovnic

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0 \Rightarrow c\vec{k} \times \vec{E}' - \omega c \vec{B}' = 0 \Rightarrow c\vec{B} = \vec{e}_u \times \vec{E}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = 0 \Rightarrow c\vec{k} \times c\vec{B}' + \omega \vec{E}' = 0 \Rightarrow \vec{E} = -\vec{e}_u \times c\vec{B}$$

pole má nulové invarianty

$$\vec{E} \cdot c\vec{B} = 0 \Rightarrow \tilde{\mathcal{L}} = 0$$

$$\vec{E} = c\vec{B} \Rightarrow \tilde{\mathcal{L}} < 0$$

transverzálitc souvisí s jednodimensionálním charakterem  
 pohybu - vlna není lokalizovaná ve směrech kolmých než směru  
 pro obecnou lokalizovanou vlnu nebude jednoznačný směr pohybu  
 a charakter vlny nebude dletočné transverzální

husťota energie je totéž energie

$$u = \frac{\epsilon_0 E^2}{2} + \frac{\epsilon_0 c^2 B^2}{2} = \epsilon_0 E^2$$

stejný příspěvek

$$\vec{s} = \epsilon_0 c^2 \vec{E} \times \vec{B} = \epsilon_0 c \vec{E} \times (\vec{e}_u \times \vec{E}) = \epsilon_0 E^2 c \vec{e}_u = u c \vec{e}_u$$

odpovídá pohybu energie ve směru  $\vec{e}_u$  rychlosti c

## Monochromatická rovinatá vlna

rozklad profilové funkce do Fourierovských módů  
tj. volba systémové funkce

$$\vec{E}(y) = \vec{E}_0 \cos \varphi, \vec{E}_0 \sin \varphi$$

lze sjednotit naším komplexní bázem

slučené vše je tak dánou reálnou částí komplexního řešení funguje bez problémů, po operaci lineární s poli speciálně (či potřebují) veličiny jako energie, invarianty, ... komplexní báze - "harmonické" (1) závislost na fázi

$$\vec{E} = \operatorname{Re} \vec{E}'$$

$$\vec{B} = \operatorname{Re} \vec{B}'$$

$$\vec{E}' = \vec{E}_0 \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega t)$$

$$\vec{B}' = \vec{B}_0 \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega t)$$

$\vec{E}_0, \vec{B}_0$  jsou kompletní konstanty splňující

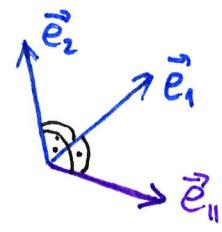
$$\vec{k} \cdot \vec{E}_0 = \vec{k} \cdot c \vec{B}_0 = 0$$

$$c \vec{B}_0 = \vec{E}_0 \times \vec{k}$$

$$\vec{E}_0 = -\vec{E}_0 \times c \vec{B}_0$$

## polarizace

zvolme dva konstantní směry  $\vec{e}_1, \vec{e}_2$   
kolmé na  $\vec{e}_0$  tak, že  $\vec{e}_0, \vec{e}_1, \vec{e}_2$  tvoří  
pozitivně orientovanou orthonormální bázi



Konstante  $\vec{E}_0$  lze rozložit do komplexních komponent

$$\vec{E}_0 = E_1 \exp(i\delta_1) \vec{e}_1 + E_2 \exp(i\delta_2) \vec{e}_2 \quad E_1, E_2, \delta_1, \delta_2 \text{ reálné}$$

po reálné pole dostavíme

$$\begin{aligned} \vec{E} &= \operatorname{Re}(E_1 \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega t + i\delta_1)) \vec{e}_1 + E_2 \exp(i\vec{k} \cdot \vec{r} - i\omega t + i\delta_2) \vec{e}_2 \\ &= E_1 \cos(\varphi + \delta_1) \vec{e}_1 + E_2 \cos(\varphi + \delta_2) \vec{e}_2 \end{aligned}$$

intenzita  $\vec{E}$  se pohybuje v závislosti  
na fázi  $\varphi$ , po eliptice

→ obecná eliptická polarizace

speciální případy:

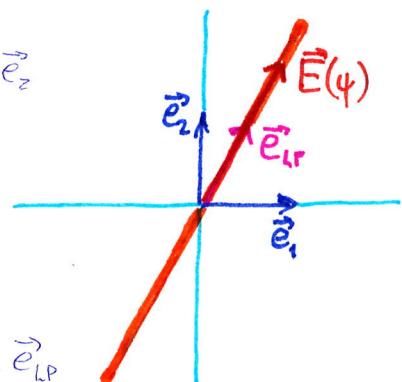
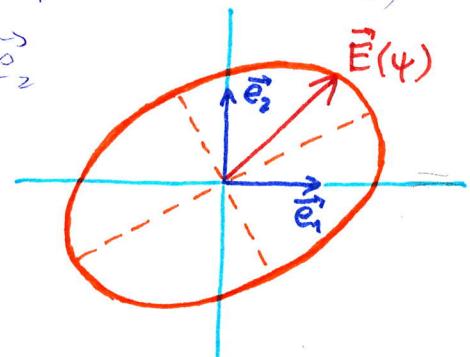
- lineární polarizace

$$\delta_1 = \delta_2 \rightarrow \delta_0 \quad \text{zavedeme } \vec{E} \vec{e}_{LP} = E_1 \vec{e}_1 + E_2 \vec{e}_2$$

$$\downarrow \vec{E} = E \cos(\varphi + \delta_0) \vec{e}_{LP}$$

$$c\vec{B} = E \cos(\varphi + \delta_0) \vec{e}_0 \times \vec{e}_{LP}$$

intenzita  $\vec{E}$  se pohybuje v závislosti  
na fázi  $\varphi$  harmonicky působce ve směru  $\vec{e}_{LP}$



obecná eliptická polarizace lze charakterizovat jako superpozici  
dvou lineárních polarizací ve směrech  $\vec{e}_1$  a  $\vec{e}_2$  v  
posunutou fázi o  $\beta = \delta_2 - \delta_1$

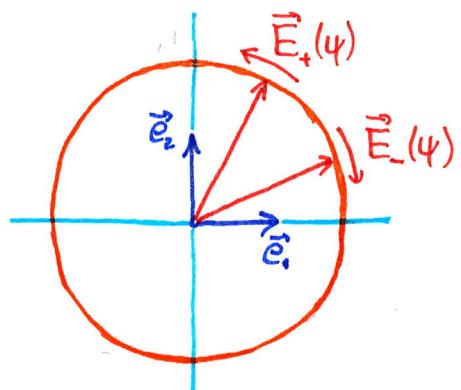
- kruhová polarizace

$$\delta_1 = \delta_0 \quad \delta_2 = \delta_0 + \frac{\pi}{2} \quad E_1 = E_2 = E$$

$$\downarrow \vec{E}_+ = E (\cos(\varphi + \delta_0) \vec{e}_1 + \sin(\varphi + \delta_0) \vec{e}_2)$$

$$c\vec{B}_+ = E (\sin(\varphi + \delta_0) \vec{e}_1 - \cos(\varphi + \delta_0) \vec{e}_2)$$

intenzita  $\vec{E}$  se pohybuje v závislosti  
na fázi  $\varphi$  souborněm po kružnici



obecná eliptická polarizace lze rozložit na superpozici  
kruhových polarizací  $\vec{E}_+$  a  $\vec{E}_-$

# Sféričké vlny

Coulombická kálibrace  $\vec{\nabla} \cdot \vec{A} = 0$

bez zdrojů  $\Rightarrow g = 0 \Rightarrow \Delta \phi = 0 \Rightarrow \phi = 0$

elektrické i magnetické pole je dle vektorového pr.  $\vec{A}$

$$\vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

rovnice pro potenciál (viz diskuze Coulombické kálibrace)

$$\square \vec{A} = 0$$

převedeme na řešení skalární vlnové rovnice

Debyeův potenciál  $\psi$

$$\vec{A} = \vec{\mathbb{L}} \psi$$

$$\vec{\mathbb{L}} = -i \vec{\nabla} \times \vec{\nabla} \quad (\text{evantové mech. operátor momentu hybnosti})$$

vlastnosti operátoru  $\vec{\mathbb{L}}$

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{\mathbb{L}} = 0 \quad \text{generuje "transverzální" vektory}$$

$$\vec{\mathbb{L}} \cdot \vec{\nabla} = 0 \quad \text{operátor v úhlových proměnných } \vartheta, \varphi$$

$$\vec{\mathbb{L}} \cdot \vec{\mathbb{L}} = \vec{\mathbb{L}}^2 = \Delta_{S^2} = \frac{1}{\sin \vartheta} \frac{\partial}{\partial \vartheta} \sin \vartheta \frac{\partial}{\partial \vartheta} + \frac{1}{\sin^2 \vartheta} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2}$$

$$\Delta = \frac{1}{R^2} \frac{\partial^2}{\partial R^2} + \frac{1}{\pi^2} \vec{\mathbb{L}}^2 \quad \vec{k}^2 \text{ je úhlová část Laplaceova oper. } \Delta$$

$$\vec{\mathbb{L}} \Delta = \Delta \vec{\mathbb{L}} \quad \text{komutace s } \Delta$$

$$\vec{\mathbb{L}} \square = \square \vec{\mathbb{L}} \quad \text{komutace s } \square = -\frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} + \Delta$$

$$\vec{E}_z \cdot \vec{\mathbb{L}} = -i \frac{\partial}{\partial \varphi} \quad \text{2-složka je derivace v úhlu } \varphi$$

$$\vec{\mathbb{L}} \times \vec{\mathbb{L}} = i \vec{\mathbb{L}} \quad \text{vlastky dílečnosti pro evantovu mechaniku}$$

$$[\vec{a} \cdot \vec{\mathbb{L}}, \vec{b} \cdot \vec{\mathbb{L}}] = i(\vec{a} \times \vec{b}) \cdot \vec{\mathbb{L}} \quad \text{evantovu mechaniku}$$

ansatz pro vektorový potenciál

$$\vec{A} = \vec{\mathbb{L}} \psi \quad \square \vec{A} = \square \vec{\mathbb{L}} \psi = \vec{\mathbb{L}} \square \psi$$

rovnice pro Debyeův potenciál

$$\square \psi = 0 \Rightarrow \square \vec{A} = 0$$

řešení skalární vlnové rovnice pro Debyeův potenciál  $\psi$   
indukuje řešení vektorové vlnové rovnice pro  $\vec{A}$

## TE-pole

pro elektrickou intenzitu a magnetickou indukcií dostaneme

$$\vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = -\frac{\partial}{\partial t} \vec{\Psi}_{-}^{TE}$$

$$\square \Psi_{-}^{TE} = 0$$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = \vec{\nabla} \times \vec{\Psi}_{-}^{TE}$$

platí

$$\vec{r} \cdot \vec{E} = 0 \quad \text{dru. transverzální elektrické (TE) pole}$$

$$\vec{r} \cdot \vec{B} = \vec{r} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{\Psi}_{-}^{TE} = \vec{r} \times \vec{\nabla} \cdot \vec{\Psi}_{-}^{TE} = i \vec{\Psi}_{-} \cdot \vec{\Psi}_{-}^{TE} = i \vec{\Psi}_{-}^2 \Psi_{-}^{TE}$$

## TM-pole

pro EM pole bez zdrojů máme symetrii  $\vec{E} \rightarrow -c\vec{B}$   $\vec{B} \rightarrow \vec{E}$   
mohli bychom zavést dualní vektorový potenciál a jeho  
Debyeův potenciál  $\Psi_{-}^{TM}$

pro elektrickou intenzitu a magnetickou indukcií dostaneme

$$\frac{1}{c} \vec{E} = \vec{\nabla} \times \vec{\Psi}_{-}^{TM}$$

$$\square \Psi_{-}^{TM} = 0$$

$$c\vec{B} = \frac{\partial}{\partial t} \vec{\Psi}_{-}^{TM}$$

platí

$$\vec{r} \cdot \vec{B} = 0 \quad \text{dru. transverzální magnetické (TM) pole}$$

$$\vec{r} \cdot \vec{E} = i c \vec{\Psi}_{-}^2 \Psi_{-}^{TM}$$

# Réšení skalární vlnové rovnice

$$\square \psi = 0$$

separace proměnných ve sférických souřadnicích

$$\psi = R(r) \ U(\theta, \varphi) E(t) \quad \text{viz separace pro } \Delta$$

$$\frac{1}{4} \square \psi = -\underbrace{\frac{1}{c^2} \frac{1}{\xi} \frac{d^2 E}{dt^2}}_{-\omega^2} + \frac{1}{r^2} \frac{1}{R} \frac{d}{dr} r^2 \frac{dR}{dr} + \underbrace{\frac{1}{r^2} \frac{1}{U} \frac{d^2 U}{d\theta^2}}_{-l(l+1)} = 0$$

$$\frac{d^2 E}{dt^2} + \omega^2 E = 0 \quad \Rightarrow \text{volime řešení } \exp(-i\omega t) \text{ a osnovi me } k = \frac{\omega}{c}$$

$$-l(l+1) U = l(l+1) \bar{U} \quad \text{řeší sférické harmoniky } Y_e^m$$

↓ pro radiační závislost

$$\left[ \frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} r^2 \frac{d}{dr} + k^2 - \frac{l(l+1)}{r^2} \right] R = 0$$

řeší tzn. sférické Besselovy funkce

$$R_{ke}(r) = \begin{cases} j_e(kr) = \left(\frac{\pi}{2kr}\right)^{\frac{1}{2}} J_{l+\frac{1}{2}}(kr) & j_e(\xi) = (-\xi)^l \left[\frac{1}{\xi} \frac{d}{d\xi}\right]^l \frac{\sin \xi}{\xi} \approx \frac{\xi^l}{(2l+1)!!} \text{ pro } \xi \ll 1 \\ m_e(kr) = \left(\frac{\pi}{2kr}\right)^{\frac{1}{2}} N_{l+\frac{1}{2}}(kr) & m_e(\xi) = -(-\xi)^l \left[\frac{1}{\xi} \frac{d}{d\xi}\right]^l \frac{\cos \xi}{\xi} \approx -\frac{(2l-1)!!}{\xi^{l+1}} \text{ pro } \xi \ll 1 \end{cases}$$

Souvislost s Besselovými funkcemi

substituce  $R = \frac{f}{\sqrt{r}}$  vede na Besselovu rovnici

$$\left[ \frac{d^2}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d}{dr} + k^2 - \frac{(l+\frac{1}{2})^2}{r^2} \right] f = 0$$

kterou řeší Besselovy funkce  $J_l$  a  $N_l$

řešení  $j_e(kr)$  a  $m_e(kr)$  se liší chováním v počátku a asymptoticky - chováním -

Rovnici musíme volit ve shodě s chováním běžného pole v počátku i v nekonečnu

systém funkcí řešících skalární vlnovou rovnici

$$\psi_{kelm} = R_{ke}(r) Y_e^m(\theta, \varphi) \exp(-i\omega t)$$

$$\omega = ck \in \mathbb{R}^+ \quad l = 0, 1, 2, \dots \quad m = -l, \dots, l$$

Réšení vektorové vlnové rovnice

$$\square \vec{A} = 0 \quad \Leftrightarrow \quad \vec{A} = \vec{\mathbb{I}} \psi \quad \square \psi = 0$$

systém funkcí

$$\vec{A}_{kem}^{TE} = \vec{\mathbb{I}} \psi_{kem}^{TE}$$

$$\vec{A}_{kem}^{TM} = \vec{\mathbb{I}} \psi_{kem}^{TM}$$

$\psi_{kem}^{TE}$  a  $\psi_{kem}^{TM}$  se mohou lišit volbou  
odvádzajících podmínek pro  $R_{ke}^{TE}$  a  $R_{ke}^{TM}$

pro EM pole dostáváme rozklad (při fixovaném  $\omega$ )

$$\vec{E} = \sum_{l,m} \left( -a_{kem}^{TE} \underbrace{\vec{\mathbb{I}} \partial}_{ik} \vec{\mathbb{I}} \psi_{kem}^{TE} + a_{kem}^{TM} \vec{\nabla} \times \vec{\mathbb{I}} \psi_{kem}^{TM} \right)$$

$$\vec{B} = \sum_{l,m} \left( a_{kem}^{TE} \vec{\nabla} \times \vec{\mathbb{I}} \psi_{kem}^{TE} + a_{kem}^{TM} \underbrace{\vec{\nabla} \times \vec{\mathbb{I}} \psi_{kem}^{TM}}_{ik} \right)$$

Koeficienty  $a_{kem}^{TE}, a_{kem}^{TM}$  lze získat z radiační komponenty polí

$$\vec{E} \cdot \vec{R} = \sum_{l,m} a_{kem}^{TM} i \vec{\mathbb{I}}^2 R_{ke}^{TM} Y_e^m e^{-i\omega t} = -i \sum_{l,m} l(l+1) a_{kem}^{TM} R_{ke}^{TM} Y_e^m e^{-i\omega t}$$

$$\vec{E} \cdot \vec{B} = \sum_{l,m} a_{kem}^{TE} i \vec{\mathbb{I}}^2 R_{ke}^{TE} Y_e^m e^{-i\omega t} = -i \sum_{l,m} l(l+1) a_{kem}^{TE} R_{ke}^{TE} Y_e^m e^{-i\omega t}$$

ortonormalita

$$\int Y_e^m Y_{e'}^{m'*} d\Omega = \delta_{ee'} \delta_{mm'}$$

$$\downarrow \quad a_{kem}^{TM} R_{ke}^{TM}(x) = \frac{i}{l(l+1)} \int \vec{E} \cdot \vec{R} Y_e^{m*} d\Omega e^{i\omega t}$$

$$a_{kem}^{TE} R_{ke}^{TE}(x) = \frac{i}{l(l+1)} \int \vec{E} \cdot \vec{B} Y_e^{m*} d\Omega e^{i\omega t}$$

stáčí vyzídat po  $\vec{R}$ , kde máme zadání odvádzající podmínky

pro pole  
v těchto výrazech původně zadáme, že  $\vec{E}$  a  $\vec{B}$  mají harmonickou  
frekvenci na čase

$$\vec{E}, \vec{B} \propto \exp(-i\omega t)$$

tj. že se jedná o Fourierův obraz obecných  $\vec{E}$  a  $\vec{B}$