

# Cvičení 5 - Aplikace

## Elektroenergetika 3

Petr Jílek

2024

### Obsah

<b>1</b>	 <b>Průtokový ohřívač</b> 	<b>2</b>
1.1	Řešení . . . . .	2

## 1 Průtokový ohříváč

Máme průtokový ohříváč tvořený dvěma obdelníkovými elektrodoými deskami o délce  $l$  (m) a šířce  $b$  (m). Vzdálenost mezi deskami je  $d$  (m). Mezi deskami je voda produkující o rychlosti  $v$  pouze ve směru  $x$ . Voda má měrnou tepelnou kapacitu  $c$  ( $\text{J} \cdot \text{kg}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ ) a hustotu  $\rho$  ( $\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ ). Elektrické napětí mezi deskami je  $U$  (V). Odvoďte změnu teploty vody  $T_2$  (K) na výstupu průtokového ohříváče, pokud na vstupu je voda o teplotě  $T_1$  (K).

Budou platit následující předpoklady:

- $\frac{\partial T}{\partial t} = 0$ ,
- $\nabla \cdot (\lambda \cdot \vec{\nabla} T) = 0$ .

### 1.1 Řešení

Fourier-Kirchhoffova rovnice:

$$\rho \cdot c \cdot \vec{v} \cdot \vec{\nabla} T = \dot{Q}_v, \quad (\text{W} \cdot \text{m}^{-3}) \quad (1)$$

kde:

$\rho$  – hustota ( $\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ ),

$c$  – měrná tepelná kapacita ( $\text{J} \cdot \text{kg}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ ),

$\vec{v}$  – rychlost ( $\text{m} \cdot \text{s}^{-1}$ ),

$\vec{\nabla} T$  – gradient teploty ( $\text{K} \cdot \text{m}^{-1}$ ),

$\dot{Q}_v$  – objemový zdroj tepla ( $\text{W} \cdot \text{m}^{-3}$ ).

Vektor rychlosti  $\vec{v}$  je:

$$\vec{v} = \begin{pmatrix} v \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}.$$

Vektor rychlosti  $\vec{v}$  má pouze složku  $v$ , protože voda teče pouze ve směru osy  $x$ . Můžeme tedy rovnici zjednodušit na:

$$\rho \cdot c \cdot v \cdot \frac{dT}{dx} = Q_v.$$

Dále je třeba vyjádřit rychlost  $v$  a objemový zdroj tepla  $Q_v$ . Rychlost  $v$  je:

$$v = \frac{\dot{V}}{S} = \frac{\dot{V}}{d \cdot b},$$

kde:

$\dot{V}$  – objemový průtok ( $\text{m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$ ).

Objemový zdroj tepla  $Q_v$  můžeme vyjádřit pomocí intenzity elektrického pole  $E$  a proudové hustoty  $J$ :

$$Q_v = E \cdot J,$$

kde:

$E$  – intenzita elektrického pole ( $\text{V} \cdot \text{m}^{-1}$ ),

$J$  – proudová hustota ( $\text{A} \cdot \text{m}^{-2}$ ).

Proudovou hustotu  $J$  můžeme vyjádřit pomocí Ohmova zákona v diferenciálním tvaru:

$$J = \sigma_e \cdot E,$$

kde:

$\sigma_e$  – měrná elektrická vodivost ( $\Omega \cdot \text{m}^{-1}$ ).

Dostaneme tedy:

$$Q_v = E \cdot \sigma_e \cdot E = \sigma_e \cdot E^2.$$

Intenzitu elektrického pole  $E$  můžeme vyjádřit pomocí napětí  $U$  a vzdálenosti mezi deskami  $d$ :

$$E = \frac{U}{d}.$$

Dostaneme tedy:

$$Q_v = \sigma_e \cdot \left(\frac{U}{d}\right)^2.$$

Zde je třeba uvažovat měrnou elektrickou vodivost  $\sigma_e$  jako proměnnou závislou na teplotě. U kovů se vzrůstající teplotou se měrná elektrická vodivost snižuje, jelikož volné nosiče náboje mají problém se v rozpohybované krystalové mřížce kvůli teplotě pohybovat. Naopak u iontových roztoků jako třeba u vody se měrná elektrická vodivost zvyšuje s teplotou. Nahradíme tedy  $\sigma_e$  lineární funkcí teploty  $\sigma_e(T)$ :

$$\sigma_e = \sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T.$$

Nyní můžeme dosadit vše do rovnice:

$$\rho \cdot c \cdot \frac{\dot{V}}{d \cdot b} \cdot \frac{dT}{dx} = (\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T) \cdot \left(\frac{U}{d}\right)^2.$$

Dostáváme diferenciální rovnici, kterou můžeme řešit separací proměnných:

$$\frac{dT}{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T} = \frac{U^2 \cdot b}{d \cdot \rho \cdot c \cdot \dot{V}} \cdot dx.$$

Pravou stranu můžeme pro lepší čitelnost nahradit:

$$\xi = \frac{U^2 \cdot b}{d \cdot \rho \cdot c \cdot \dot{V}}.$$

Dostáváme:

$$\frac{dT}{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T} = \xi \cdot dx.$$

Integrujeme obě strany:

$$\int_{T_1}^{T_2} \frac{dT}{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T} = \int_0^l \xi \cdot dx,$$

kde:

$T_1$  – počáteční teplota (K),

$T_2$  – konečná teplota (K),

$l$  – délka průtokového ohřívače (m).

Dostáváme:

$$\left[ \frac{1}{\sigma_{e,1}} \cdot \ln(\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T) \right]_{T_1}^{T_2} = [\xi \cdot x]_0^l$$

$$\frac{1}{\sigma_{e,1}} \cdot \ln(\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_2) - \frac{1}{\sigma_{e,1}} \cdot \ln(\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_1) = \xi \cdot l$$

$$\ln\left(\frac{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_2}{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_1}\right) = \sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l$$

$$\frac{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_2}{\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_1} = e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l}$$

$$\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_2 = (\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_1) \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l}$$

$$\begin{aligned} T_2 &= \frac{(\sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_1) \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l} - \sigma_{e,0}}{\sigma_{e,1}} = \frac{\sigma_{e,0} \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l} - \sigma_{e,0} + \sigma_{e,1} \cdot T_1 \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l}}{\sigma_{e,1}} = \\ &= \frac{\sigma_{e,0} \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l} - \sigma_{e,0}}{\sigma_{e,1}} + T_1 \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \xi \cdot l}. \end{aligned}$$

Pokud za  $\xi$  dosadíme původní výraz, dostaneme:

$$T_2 = \frac{\sigma_{e,0} \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \frac{U^2 \cdot b}{d \cdot \rho \cdot c \cdot V} \cdot l} - \sigma_{e,0}}{\sigma_{e,1}} + T_1 \cdot e^{\sigma_{e,1} \cdot \frac{U^2 \cdot b}{d \cdot \rho \cdot c \cdot V} \cdot l}.$$