

FS ČVUT, ve spolupráci s JČMF, 13. dubna 2016

Průmyslové aplikace matematiky

Ivan Straškraba, Matematický ústav AV ČR, Praha

Motivace: Prezentace matematického modelu odvozeného ze základních fyzikálních zákonů a jejich rigorózní analýza. Účelem je vyvinout teorii existence, jednoznačnosti a korektnosti matematického řešení, které může dát teoretickou podporu pro další vyšetřování problému. To vede k vyšetřování soustavy *parciálních diferenciálních rovnic* doplněných *počátečními a okrajovými podmínkami* formulovanými v souladu s fyzikální realitou konfigurace systému.

Příklady: Čerpací systémy různých druhů tekutin v průmyslu a elektrárnách (jak klasických, tak jaderných), doprava pevných částic jako směsi s vodou, přeprava ropy a plynu potrubími na velké vzdálenosti, atd.

Pro konkrétnější představu zvolme systém, který byl odvozen a řešen ve spolupráci s bývalým Státním ústavem pro stavbu strojů (SVÚSS) v Běchovicích.

1 Formulace problému a jeho analýza.

Rovnice pro dvoufázové proudění reálné tekutiny v trubici délky l je možno psát ve tvaru (see for instance [1]):

$$w_t + \rho_0^{-1} p_x + f(w) = 0, \quad (1.1)$$

$$p_t + \rho_0 c^2(p, \gamma) w_x = 0, \quad (1.2)$$

$$\gamma_t + w \gamma_x = g(\gamma, p), \quad x \in (0, l), \quad t \in (0, T), \quad (T > 0), \quad (1.3)$$

$$w(x, 0) = w_0(x), \quad (1.4)$$

$$p(x, 0) = p_0(x), \quad (1.5)$$

$$\gamma(x, 0) = \gamma_0(x), \quad x \in [0, l], \quad (1.6)$$

$$C(p(0, t), \gamma(0, t)) p_t(0, t) + Q_V(p(0, t), H(t)) - S_0 w(0, t) + \varphi \dot{H}(t) = 0, \quad (1.7)$$

$$w(l, t) = h(t), \quad (1.8)$$

$$\ddot{H}(t) + \Phi(t, H(t), \dot{H}(t), p(0, t), p_t(0, t)) = 0, \quad t \in [0, T], \quad (1.9)$$

$$H(0) = H_0, \quad \dot{H}(0) = H_1. \quad (1.10)$$

Veličiny vyskytující se v rovnicích (1.1)-(1.10) mají následující význam:

$w = w(x, t)$	rychlost tekutiny v bodě x a čase t ,
$p = p(x, t)$	tlak,
$\gamma = \gamma(x, t)$	hmota volného plynu na jednotku objemu kapaliny,
ρ_0	hustota kapaliny,
$c = c(p, \gamma)$	rychlost zvuku v kapalině resp. v kapalině obsahující plyn, (daná funkce p a γ),
$f = f(w)$	koefficient tření tekutiny na stěnách potrubí
$g(\gamma, p)$	$= \begin{cases} K_u((\bar{\gamma} - \gamma)/K_H - p), & \text{je-li } (\bar{\gamma} - \gamma)/K_H \geq p, \\ K_r((\bar{\gamma} - \gamma)/K_H - p) & \text{je-li } (\bar{\gamma} - \gamma)/K_H < p, \end{cases}$
K_u, K_r	konstanty charakterizující proporcionalitu rychlosti vylučování, resp. pohlcování na tlakovém gradientu,
K_H	koefficient absorpce,
$\bar{\gamma}$	celková hmota plynu v jednotce objemu,
w_0, p_0, γ_0	počáteční rozložení rychlosti, resp. tlaku rozpuštěného plynu v jednotce objemu a koncentrace,
$C = C(p, \gamma)$	hydraulická kapacita (daná funkce p a γ),
H	zdvih ventilu,
$Q_V = Q_V(p, H)$	průtok ventilem (daná funkce p, H),
S_0	plocha průřezu potrubím,
φ	aktivní plocha ventilu,
h	průtok vytvořený hydrogenerátorem na konci potrubí,
H_0, H_1	počáteční pozice, resp. rychlost ventilu.

V dalším předpokládáme pro jednoduchost že

$$H(t) \equiv H_0 = \text{const.} \quad (1.11)$$

Kdybychom chtěli uvažovat rovnici (1.9), pak bychom museli předpokládat něco jako

$$\Phi(t, H_0, 0, y, z) \equiv 0. \quad (1.12)$$

Nicméně, my budeme předpokládat ostře (1.11), bez další diskuse.

Linearizace v okolí stacionárního stavu.

Standardní linearizační procedura nás vede k následujícím úvahám. Za prvé, uvažujeme linearizaci v okolí stacionárního řešení. Existence a jeho vyjádření v kvadraturách je analyzováno v [6], což krátce připomeneme v dalším.

Předně uvedme nutné definice.

Definice 1.1 Řešením problému (1.1)-(1.8) (s $H \equiv H_0, H_1 \equiv 0$) nazýváme trojici (w, p, γ) takovou, že $w, p, \gamma \in C^1((0, l) \times (0, T))$ a (1.1)-(1.8) jsou splněny bodově.

Definice 1.2 *Stacionární řešení* ($s H \equiv H_0$) jsou zvané funkce w , p , γ nezávislé na t , které splňují rovnice (1.1), (1.2), (1.3) a (1.7) s $H \equiv H_0 = \text{konst}$.

Označme $(w_s, p_s, \gamma_s)^T$, (T znamená transpozici), *stacionární řešení*, a $(\bar{w}, \bar{p}, \bar{\gamma})^T = (w - w_s, p - p_s, \gamma - \gamma_s)^T$, kde $(w, p, \gamma)^T$ je lineární perturbace závislá na x a t . Potom, po troše výpočtů obdržíme následující soustavu.

Definice 1.3 *Linearizovaným problémem k soustavě (1.1)-(1.3) nazýváme systém*

$$\begin{aligned} \bar{w}_t + \rho_0^{-1} \bar{p}_x + f'(w_s) \bar{w} &= 0, \\ \bar{p}_t + \rho_0 w_{sx} \frac{\partial c^2}{\partial p}(p_s, \gamma_s) \bar{p} + \rho_0 w_{sx} \frac{\partial c^2}{\partial \gamma}(p_s, \gamma_s) \bar{\gamma} + \rho_0 c^2(p_s, \gamma_s) \bar{w}_x &= 0, \\ \bar{\gamma}_t + \gamma_{sx} \bar{w} + w_s \bar{\gamma}_x &= \frac{\partial g}{\partial \gamma}(\gamma_s, p_s) \bar{\gamma} + \frac{\partial g}{\partial p}(\gamma_s, p_s) \bar{p}. \end{aligned} \quad (1.13)$$

Definice 1.4 *Řešením linearizovaného problému se nazývá trojice $(\bar{w}, \bar{p}, \bar{\gamma})$ splňující rovnice (1.13).*

Učiňme následující předpoklady:

- A1) $w_0, p_0, \gamma_0 \in C([0, l])$,
- A2) $h \in C([0, T])$,
- A3) nechť je splněna podmínka kompatibility $w_0(l) = h(0)$,
- A4) H_0 je daná nezáporná konstanta.

Než formulujeme větu pro lineární případ, uveďme pro zjednodušení věty některá označení. Označme L matici definovanou vztahem

$$L(x) = (\ell_{ij}(x))_{i,j=1}^3, \quad s \ell_{ij}(x) = \ell_i^j(x), \quad x \in [0, l], \quad (1.14)$$

kde

$$\begin{aligned} \ell_1(x) &= (c(p_s(x), \gamma_s(x)), \rho_0^{-1}, 0), \quad \text{je-li } w_s(x) \neq c(p_s(x), \gamma_s(x)), \\ \ell_2(x) &= (-c(p_s(x), \gamma_s(x)), \rho_0^{-1}, 0), \quad \text{je-li } w_s(x) \neq -c(p_s(x), \gamma_s(x)), \\ \ell_3(x) &= (0, 0, 1), \quad \text{je-li } w_s(x) \neq \pm c(p_s(x), \gamma_s(x)). \end{aligned} \quad (1.15)$$

Věta 1.1 (Lineární případ) *Nechť jsou splněny předpoklady A1)-A4), f a f' jsou spojité v intervalu $(-\infty, \infty)$, $\inf_{w \in (-\infty, \infty)} f(w) > -\infty$, a (w_s, p_s, γ_s) je stacionární řešení systému (1.1) - (1.3).*

Potom následující soustava obyčejných diferenciálních rovnic

$$\begin{aligned} \frac{d\xi_i^{1,2}}{d\tau}(x, t; \tau) &= \pm \frac{c_1 p_s(\xi_i^{1,2}(x, t; \tau))^2}{c_2 p_s(\xi_i^{1,2}(x, t; \tau))^2 + \gamma_s(\xi_i^{1,2}(x, t; \tau)) + c_3}, \\ \frac{d\xi_i^3}{d\tau}(x, t; \tau) &= w_s(\xi_i(x, t; \tau)), \\ \xi_i(x, t; t) &= x, \quad i = 1, 2, 3 \end{aligned} \quad (1.16)$$

má řešení

$$\xi^i(x, t; \tau) = (\xi_1^i(x, t; \tau), \xi_2^i(x, t; \tau), \xi_3^i(x, t; \tau))^T, \quad i = 1, 2, 3.$$

Kromě toho, nechť

$$\ell_{1,2}(x) = (\pm c(p_s(x), \gamma_s(x)), \rho_0^{-1}, 0), \text{ je-li } w_s(x) \neq \pm c_s(p(x), \gamma(x))^T, \text{ resp.},$$

$$\ell_3(x) = (0, 0, 1)^T \text{ je-li } w_s(x) \neq \pm c(p_s(x), \gamma_s(x)).$$

Potom existuje jediné řešení $z(x, t; \tau)$ systému

$$\begin{aligned} \frac{dz_i(x, t; \tau)}{d\tau} &= F_i(\xi_i(x, t; \tau)) - \sum_{j=1}^3 c_{ij}(\xi_i(x, t; \tau)) \cdot z_j(\xi_i(x, t; \tau)), \\ z_i(x, t; 0) &= (L^{-1}u_0)(\xi_i(x, t; 0), 0) \\ \frac{d\xi_i(x, t; \tau)}{d\tau} &= \lambda_i(\xi_i(x, t; \tau)), \\ \xi_i(x, t; t) &= x, \end{aligned} \quad (1.17)$$

a funkce $u(x, t) = (\bar{w}(x, t), \bar{p}(x, t), \bar{\gamma}(x, t))^T = L(x)^{-1}z(x, t; t)$, je řešením systému (1.1)-(1.3) s $H \equiv H_0$.

Obraťme se nyní k původnímu nelineárnímu problému.

2 Heuristický přístup

V této části naznačíme proceduru postupného rozřešení soustavy (1.1)–(1.10). Cílem je převedení celého problému na jednu rovnici o pevném bodu na niž pak bude možno aplikovat známé věty o pevném bodu zobrazení.

Předpokládejme tedy, že máme tak hladké řešení (w, p, γ, H) rovnic (1.1)–(1.10), že následující operace mají smysl.

Derivujme rovnici (1.1) podle t a odečtěme od ní rovnici (1.2) zderivovanou podle t a násobenou ρ_0^{-1} . Dostaneme

$$w_{tt} + f(w)_t - (c^2(p, \gamma)w_x)_x = 0. \quad (2.18)$$

Nejdříve se, z fyzikálních důvodů, zmiňme o bilanci energie systému reprezentované tzv. *rovnicí energie*. Za tím účelem násobíme rovnici (2.18) funkcí w_t a integrujeme výsledek podle x přes interval $(0, l)$. Obdržíme identitu

$$\frac{1}{2} \frac{d}{dt} \int_0^l w_t^2 dx + \int_0^l f'(w)w_t^2 dx - \int_0^l (c^2(p, \gamma)w_x)_x w_t dx = 0.$$

Integrujeme-li poslední člen na levé straně per partes a výsledek vzhledem k t přes $(0, T)$, dostaneme

$$\begin{aligned}
\frac{1}{2} \int_0^l w_t^2(x, T) dx - \frac{1}{2} \int_0^l w_t^2(x, 0) dx + \int_0^T \int_0^l f'(w) w_t^2 dx dt \\
- \int_0^T [c^2(p, \gamma) w_x w_t]_{x=0}^l dt \\
+ \frac{1}{2} \int_0^T \int_0^l c^2(p, \gamma) \frac{\partial}{\partial t} w_x^2 dx dt = 0
\end{aligned} \quad (2.19)$$

Integrujeme-li poslední člen nalevo v (2.19) per partes a dosadíme výsledek do (2.19) dostaneme

$$\begin{aligned}
\frac{1}{2} \int_0^l w_t^2(x, T) dx - \frac{1}{2} \int_0^l w_t^2(x, 0) dx + \int_0^T \int_0^l f'(w) w_t^2 dx dt \\
- \int_0^T [c^2(p, \gamma) w_x w_t]_{x=0}^l dt + \frac{1}{2} \int_0^l [c^2(p, \gamma) w_x^2]_0^T dx \\
- \frac{1}{2} \int_0^T \int_0^l \left(\frac{\partial c^2}{\partial p}(p, \gamma) p_t + \frac{\partial c^2}{\partial \gamma}(p, \gamma) \gamma_t \right) w_x^2 dx dt = 0.
\end{aligned} \quad (2.20)$$

V souladu s fyzikálním významem nazýváme (2.20) *rovnici energie* odpovídající soustavě (1.1)–(1.10).

Jako další krok zkonstruujeme formálně zobrazení, které nám bude sloužit pro transkripci problému (1.1)–(1.10) na jeden *problém pevného bodu*.

Vezměme tedy dostatečně hladkou trojici (w, p, γ) a definujme zobrazení $F : (w, p, \gamma) \rightarrow (\bar{w}, \bar{p}, \bar{\gamma})$ následující (formální) procedurou.

Nejprve řešme počátečně okrajový problém

$$\begin{aligned}
\bar{w}_{tt} + f(\bar{w})_t - (c^2(p, \gamma) \bar{w}_x)_x = 0, \quad x \in (0, l), \quad t \in (0, T) \\
\bar{w}(x, 0) = w_0(x), \quad \bar{w}_t(x, 0) = \bar{w}_1(x) \equiv -\rho_0^{-1} p'_0(x) - f(w_0(x)), \quad x \in [0, l], \\
\bar{w}(0, t) = w(0, t), \quad \bar{w}(l, t) = h(t), \quad t \in [0, T].
\end{aligned} \quad (2.21)$$

K tomu lze použít Faedo-Galerkinovu metodu na základě stejnoměrných odhadů aproximací předpokládaného řešení. Předpokládající, že máme dostatečně hladké řešení \bar{w} úlohy (2.21), řešíme problém

$$\begin{aligned}
\bar{p}_t + \rho_0 c^2(\bar{p}, \gamma) \bar{w}_x = 0, \quad x \in (0, l), \quad t \in (0, T), \\
\bar{p}(x, 0) = p(x, 0), \quad x \in [0, l]
\end{aligned} \quad (2.22)$$

s γ a \bar{w}_x známými jako obyčejnou diferenciální rovnicí s parametrem x .

Po té nalezneme $\bar{\gamma}$ jako řešení úlohy

$$\begin{aligned}\bar{\gamma}_t + \bar{w} \bar{\gamma}_x &= g(\bar{\gamma}, \bar{p}) \quad x \in (0, l) \times (0, T) \\ \bar{\gamma}(x, 0) &= \gamma(x, 0), \quad x \in [0, l], \\ \bar{\gamma}(0, t) &= \gamma^0(t) \quad \text{je-li } \bar{w}(0, t) > 0, \\ \bar{\gamma}(0, t) &= \gamma(0, t) \quad \text{je-li } \bar{w}(0, t) \leq 0, \\ \bar{\gamma}(l, t) &= \gamma^1(t) \quad \text{je-li } \bar{w}(l, t) < 0, \\ \bar{\gamma}(l, t) &= \gamma(l, t) \quad \text{je-li } \bar{w}(l, t) \geq 0, \quad t \in [0, T).\end{aligned}\tag{2.23}$$

Stále předpokládáme, že $H(t) \equiv H_0 = \text{const}$.

Nakonec, musíme vyhovět (modifikované) podmínce

$$\begin{aligned}C(\bar{p}(0, t), \gamma^0(t)) \bar{p}_t(0, t) + Q_V(\bar{p}(0, t), H_0) - S_0 \bar{w}(0, t) &= 0, \quad t \in \{\bar{w}(0, \tau) \geq 0\} \\ C(\bar{p}(0, t), \bar{\gamma}(0, t)) \bar{p}_t(0, t) + Q_V(\bar{p}(0, t), H_0) - S_0 \bar{w}(0, t) &= 0, \quad t \in \{\bar{w}(0, \tau) < 0\}\end{aligned}\tag{2.24}$$

3 Jak učinit modifikovaný přístup rigorózní.

V této části naznačíme způsob, jakým lze precizovat heuristické úvahy nastíněné v předchozím odstavci aniž bychom příliš lpěli na detailech, které lze nalézt v [4].

Nejprve musíme nalézt vhodný definiční obor zobrazení F , a cílový prostor, který by intuitivně měl být prostorem regulárnějších funkcí, protože vzniká z řešení (parciálních) diferenciálních rovnic.

Začneme tedy předpokladem

$$\begin{aligned}f &\in C^1(R), \quad w, p, \gamma \in C([0, l] \times [0, T]), \\ \bar{w}_0 &\in C^1([0, l]), \quad \bar{w}_1 \in C([0, l]), \quad h \in C^1([0, T]).\end{aligned}\tag{3.25}$$

Poznamenejme, že zde používáme standardní označení $C^k(\Omega)$ respektive $C^m(I; C^k(\Omega))$ pro prostory funkcí s hodnotami v R^n ($n \geq 1$) a spojitě diferencovatelnými až do řádu k , resp. m , vybavenými supremálními normami přes Ω resp. I .

Pro pevně zvolená p, γ je problém (2.21) lineární počátečně okrajová úloha pro parciální diferenciální rovnici s nekonstantními koeficienty. K tomuto problému mohou být použity více méně standardní procedury. Naše zkušenost nás vede k očekávanému jednoznačnému řešení

$$\bar{w} \in C^2((0, T); C((0, l))) \cap C^1([0, T]; C^1((0, l)) \cap C([0, T]; C^2((0, l))).\tag{3.26}$$

Jakmile jsme našli \bar{w} , řešíme (2.22) jako obyčejnou diferenciální rovnici, a obdržíme

$$\begin{aligned}\int_{p(x, 0)}^{\bar{p}(x, t)} \frac{dq}{\rho_0 c^2(q, \gamma)} &= \int_0^t \frac{\bar{p}(x, \tau) d\tau}{\rho_0 c^2(\bar{p}(x, \tau), \gamma(x, \tau))} \\ &= - \int_0^t \bar{w}_x(x, \tau) d\tau \in C^2((0, T; C(0, l))) \cap C^1([0, T]; C^1(0, l)).\end{aligned}\tag{3.27}$$

Nyní zbývá vyřešit problém (1.13). K tomu využijeme teorii lineárních hyperbolických rovnic, konkrétně, metodu charakteristik (viz. např. [14]). Je důležité pečlivě ověřit zda problém je korektně definován a v souladu s fyzikální intuicí. Jmenovitě, směr charakteristik vyvíjejících se z hranic $\{x = 0\}$ and $\{x = l\}$ je krucální pro korektnost problému. Toto je smyslem okrajových podmínek v (2.23).

4 Stacionární řešení

Tři funkce $w = w(x)$, $p = p(x)$, $\gamma = \gamma(x)$ závislé pouze na délkové souřadnici x trubice, a splňující rovnice (1.1) až (1.3) se nazývají *stacionárním řešením*.

Tyto rovnice psané nezávisle na proměnné t tvoří jednoduchý systém tří obyčejných diferenciálních rovnic

$$\frac{1}{\rho_0} p' + f(w) = 0, \quad (4.28)$$

$$\rho_0 c^2(p, \gamma) w' = 0, \quad (4.29)$$

$$w\gamma' = g(\gamma, p), \quad x \in (0, T), \quad (4.30)$$

kde $p' = p'(x) = \frac{d}{dx}p$ atd. Analogicky jako v [1], funkci $c(p, \gamma)$ předpokládáme ve tvaru

$$c(p, \gamma) = \frac{c_1 p^2}{c_2 p^2 + \gamma + c_3}, \quad (4.31)$$

kde $c_i > 0$, $i = 1, 2, 3$ jsou konstanty. Můžeme předpokládat, že $c(p, \gamma) > 0$. neboť triviální řešení s $p = 0$ není zajímavé. Takto, rovnice (4.29) dává $w' = 0$ a odsud máme

$$w = w_0 = \text{konst.} \quad (4.32)$$

Tedy, z (4.28) plyne

$$p(x) = p_0 - \rho_0 f(w_0)x, \quad (4.33)$$

a pro funkci γ obdržíme rovnici

$$\gamma' = \frac{1}{w_0} g(\gamma, p_0 - \rho_0 f(w_0)x). \quad (4.34)$$

Konstanty w_0 , p_0 mohou být zvoleny libovolně. Také integrace (4.34) dává další volnou integrační konstantu.

Heuristické úvahy naznačují, že stacionární řešení by mělo být limitou nestacionárního řešení pro $t \rightarrow \infty$. Abychom alespoň částečně respektovali okrajové podmínky, budeme požadovat aby stacionární řešení splňovalo zobecněnou limitu okrajových podmínek. Přesněji, požadujeme aby (srovnej (1.8))

$$w_0 = \lim_{t \rightarrow \infty} \frac{1}{t} \int_0^t h(s) ds. \quad (4.35)$$

Přirozeně musíme předpokládat, že funkce h je taková že ta limita existuje. Limita se uvažuje v tomto smyslu, protože výtok z generátoru může oscilovat kolem jisté střední hodnoty takže $\lim_{t \rightarrow \infty} h(t)$ nemusí existovat. Číslo p_0 v (4.33) je potom určeno z (1.7), tj., z

$$Q_V(p_0, H_0) - S_0 w_0 = 0 \quad (4.36)$$

za předpokladu, že (4.36) je řešitelná vzhledem k p_0 .

Zbývá určit funkci γ z (4.34). Je zřejmé, že znaménko w_0 určuje směr proudění. Jestliže je hydrogenerátor umístěn v bodě $x = l$, je logické, že $w_0 < 0$ potom je nutné předepsat $\gamma(l) = \gamma_0$ - hmotu rozpuštěného vzduchu v jednotce objemu přitékající tekutiny. Jelikož funkce g na pravé straně (4.34) je dána rozdílnými vzorci pro rozpouštění a vylučování vzduchu, musíme rozlišovat mezi těmito dvěma případy. Máme tedy

$$\begin{aligned} g(\gamma, p) &= K_u \left(\frac{\bar{\gamma} - \gamma}{K_H} - p \right), \quad \text{je-li } \frac{\bar{\gamma} - \gamma}{K_H} \geq p \\ g(\gamma, p) &= K_r \left(\frac{\bar{\gamma} - \gamma}{K_H} - p \right), \quad \text{je-li } \frac{\bar{\gamma} - \gamma}{K_H} < p. \end{aligned} \quad (4.37)$$

Definujme funkce

$$\varphi(x) = \bar{\gamma} - K_H [p_0 - \rho_0 f(w_0)x], \quad (4.38)$$

a

$$\begin{aligned} K(\xi) &= \frac{K_u}{w_0 K_H} \equiv -K_1, \quad \text{je-li } \xi \geq 0, \\ K(\xi) &= \frac{K_r}{w_0 K_H} \equiv -K_2, \quad \text{je-li } \xi < 0. \quad K_i > 0, \quad i = 1, 2. \end{aligned} \quad (4.39)$$

Pak je možné přepsat (4.34) ve tvaru

$$\gamma' = (\varphi(x) - \gamma) \cdot K(\varphi(x) - \gamma), \quad (4.40)$$

nebo položíme-li

$$y(x) = \varphi(x) - \gamma(x), \quad (4.41)$$

ve tvaru

$$y' + yK(y) = \varphi'(x). \quad (4.42)$$

Podle (4.38) je

$$\varphi'(x) = K_H \rho_0 f(x) \equiv \varphi_0 = \text{konst.} \quad (4.43)$$

Je-li $(\bar{\gamma} - \gamma_0)/K_H \geq p(l) = p_0 - \rho_0 f(w_0)l$, pak $y(l) \geq 0$, a spojitost řešení y rovnice (4.42) implikuje $K(y) = K_u/w_0 K_H = -K_1 = \text{konst.}$ pro $x < l$ dostatečně blízko k l . V důsledku toho je rovnice (4.42) lineární na tomto intervalu a máme

$$\begin{aligned} y(x) &= e^{K_1(x-l)} y(l) + \int_l^x e^{k_1(x-\xi)} \varphi_0 d\xi \\ &= e^{K_1(x-l)} y(l) + \frac{e^{K_1(x-l)} - 1}{K_1} \varphi_0. \end{aligned} \quad (4.44)$$

Jelikož je $w_0 < 0$ a funkce $f(w)$ popisující tření je nutně lichá a pozitivní pro kladná w , plyne z (4.43) a (4.44), že $y(x) > \exp(K_1(x-l))y(l) \geq 0$ v celém intervalu $[0, l]$. Ale tento fakt znamená, že funkce $y(x)$ je definovaná pro všechna $x \in [0, l]$ vzorcem (4.44). Užijeme-li (4.44), (4.41) a (4.38), pak obdržíme pro funkci $\gamma(x)$ formuli

$$\begin{aligned} \gamma(x) &= \varphi(x) - y(x) = \bar{\gamma} - K_H[p_0 - \rho_0 f(w_0)x] \\ &- e^{-K_1(l-x)}(\bar{\gamma} - K_H[p_0 - \rho_0 f(w_0)l] - \gamma_0) - \frac{1 - e^{-K_1(l-x)}}{K_1} K_H \rho_0 f(w_0) \end{aligned} \quad (4.45)$$

pro $x \in [0, l]$, a $K_1 = -K_u/w_0 K_H$.

Na druhé straně, nechť $(\bar{\gamma} - \gamma_0)/K_H \geq p(l) = p_0 - \rho_0 f(w_0)l$, tj. $y(l) < 0$. Potom plyne – opět ze spojitosti – že $K(y) = K_2$ v (4.42) pro $x \in (x^*, l]$, kde x^* je největší číslo v intervalu $(-\infty, l)$ pro které $y(x^*) = 0$. Na intervalu $(x^*, l]$, je řešení $y(x)$ dáno vzorcem

$$y(x) = e^{K_2(x-l)}y(l) + \frac{e^{K_2(x-l)} - 1}{K_2} \varphi_0. \quad (4.46)$$

Je-li $x^* \leq 0$, pak řešení (4.42) je dáno (4.46) v celém intervalu $[0, l]$. Z podmínky $y(x^*) = 0$ a z (4.46) dostaneme jediný bod

$$x^* = l + \frac{1}{K_2} \ln \left(\frac{\varphi_0}{\varphi_0 + K_2 y(l)} \right). \quad (4.47)$$

Je-li $x^* > 0$, což znamená předpoklad

$$\gamma_0 < \bar{\gamma} - K_H[p_0 - \rho_0 f(w_0)l] + \frac{K_H^2 \rho_0 f(w_0) w_0}{K_r} \left(e^{-\frac{K_r l}{w_0 K_H}} - 1 \right), \quad (4.48)$$

jak obdržíme po elementárních manipulacích a substituci z (4.43), (4.41) a (4.39). Pak $y(x)$ je dáno (4.46) pouze pro $x \in (x^*, l]$. V intervalu $[0, x^*]$ pak snadno zjistíme, že

$$y(x) = e^{K_1(x-x^*)}y(x^*) + \int_{x^*}^x e^{K_1(x-\xi)} \varphi_0 d\xi = \frac{K_H^2 \rho_0 w_0 f(w_0)}{K_u} \left(1 - e^{-\frac{K_u l}{w_0 K_H}(x^*-x)} \right), \quad (4.49)$$

($y(x^*) = 0$!), a pro x^* je nutné dosadit z (4.47). Jestliže dosadíme z (4.41), (4.38) do formulí (4.46) a (4.39), respektivně, dostaneme formuli pro $\gamma(x)$ analogicky jako v (4.45).

Stacionární problém je kompletně rozřešen.

5 Oscilatorické řešení

Oscilatorickým řešením nazýváme takové řešení rovnic (1.1) až (1.3), které nezávisí na prostorové proměnné x . Takto tedy, $w = w(t)$, $p = p(t)$, $\gamma = \gamma(t)$. Ve

speciálním případě, může být systém (1.1) až (1.3) psán ve tvaru:

$$\dot{w} + f(w) = 0, \quad (5.1)$$

$$\dot{p} = 0 \quad (5.2)$$

$$\dot{\gamma} = g(\gamma, p), \quad t > 0. \quad (5.3)$$

Jak vidíme, soustava je v podstatě separovaná, protože po výpočtu dostaneme

$$p(t) = p_0 = \text{konst.}, \quad (5.4)$$

z (5.2) – dvě separované rovnice, (5.1) a

$$\dot{\gamma} = g(\gamma, p_0). \quad (5.5)$$

Řešitelnost rovnice (5.1) pro $t \in (0, \infty)$ je zaručena předpokladem

$$m = \inf_{w \in \mathbf{R}} f'(w) > -\infty. \quad (5.6)$$

($f'(w)$ je spojitá !). Důkaz tohoto tvrzení je elementárním důsledkem teorie obyčejných diferenciálních rovnic. Předpoklad (5.6) je prakticky vždy splněn.

Je-li např. $f(w) = k|w|w$ ($k > 0$ konstanta), pak $f'(w) = 2k|w| \geq 0 = m$. Pokud jde o rovnici (5.5) globální existence řešení je garantována nerovností $|g(\gamma_1, p_0) - g(\gamma_2, p_0)| \leq \max\{K_u/K_H, K_r/K_H\}|\gamma_1 - \gamma_2|$, $\gamma_1, \gamma_2 \in \mathbf{R}$, která plyne z (4.37). Tato podmínka neznamená nic jiného, než že funkce g je globálně Lipschitzovská vzhledem k proměnné γ . Přirozeně lze pro w a γ , předepsat počáteční podmínky

$$w(0) = w_0, \quad \gamma(0) = \gamma_0. \quad (5.7)$$

To je možnost jak splnit, přinejmenším částečně, počáteční podmínky (1.4) až (1.6), přirozeně pouze s konstantními funkcemi $w_0(x) = w_0$, $p_0(x) = p_0$, $\gamma_0(x) = \gamma_0$. Na druhé straně, okrajové podmínky (1.7), (1.8) nebudou nikdy splněny tímto typem řešení.

Rovnice (5.1), (5.5), (5.7) mohou být řešeny numericky pomocí známých aproximativních metod pro řešení obyčejných diferenciálních rovnic. Řešení v uzavřeném tvaru může být vyjádřeno pouze pro vhodně zvolené funkce f .

Uvažujme např. případ

$$f(w) = k|w|w. \quad (5.8)$$

Je-li $w_0 > 0$, máme díky (5.1), (5.8), $\int_{w_0}^w \frac{dw}{kw^2} = -t$ a odsud

$$w(t) = \frac{w_0}{1 + kw_0 t}. \quad (5.9)$$

Je-li $w_0 < 0$, pak analogicky obdržíme

$$w(t) = \frac{w_0}{1 - kw_0 t}. \quad (5.10)$$

Formule (5.9), (5.10) mohou být pro oba případy sloučeny v jeden

$$w(t) = \frac{w_0}{1 + k|w_0|t}. \quad (5.11)$$

Rovnice (5.5) může nyní být přepsána

$$\dot{y} + yK(y) = 0, \quad (5.12)$$

kde $y(t) = \bar{\gamma} - p_0K_H - \gamma(t)$,

$$K(\xi) = \frac{K_u}{K_H}, \quad \text{je-li } \xi \geq 0 \quad (5.13)$$

$$K(\xi) = \frac{K_r}{K_H}, \quad \text{je-li } \xi < 0.$$

Je-li $y_0 \equiv \bar{\gamma} - p_0K_H - \gamma_0 \geq 0$, řešením (5.12) je funkce $y(t) = \exp(-\frac{K_u}{K_H}t)y_0$.
Je-li $y_0 < 0$, pak $y(t) = \exp(-\frac{K_r}{K_H}t)y_0$. Užijeme-li (5.13) máme odsud

$$\gamma(t) = \bar{\gamma} - p_0K_H - e^{-\frac{K_u}{K_H}t}, \quad \text{je-li } \gamma_0 \leq \bar{\gamma} - p_0K_H \quad (5.14)$$

a

$$\gamma(t) = \bar{\gamma} - p_0K_H - e^{-\frac{K_r}{K_H}t}, \quad \text{je-li } \gamma_0 > \bar{\gamma} - p_0K_H \quad (5.15)$$

Oscilatorní řešení je dáno (5.4), (5.11), (5.14) a (5.15).

Zde termín oscilatorní řešení neodpovídá zcela této konkrétní situaci. Konkrétně, funkce (5.14), (5.15) se stabilizují $t \rightarrow \infty$ ke stacionární hodnotě $\bar{\gamma} - p_0K_H$ bez jakéhokoli překmitu.

6 Kombinovaná řešení

Kombinovaným řešením v tomto kontextu rozumíme takové řešení rovnic (1.1) až (1.3), které není ani stacionární, ani oscilatorní a pro které alespoň jedna z funkcí w , p , γ závisí pouze na x nebo na t .

Uvažujme nejprve taková řešení, pro která $w = w(x, t)$, $p = p(x)$. Pro tento případ (1.1), (1.2), (1.3) jsou tvaru

$$\dot{w} + \frac{1}{\rho_0}p' + f(w) = 0, \quad (6.1)$$

$$\gamma_t + w\gamma_x = g(\gamma, p). \quad (6.2)$$

Rovnice (1.2) je zřejmě splněna identicky. Z (6.1) plyne

$$p'(x) = \text{konst.} \quad (6.3)$$

Na místo (1.7), (1.8), zvolme pro p okrajové podmínky

$$p(0) = p_0, \quad p(l) = p_1, \quad (6.4)$$

které imitují tlak způsobený hydrogenerátorem. Potom

$$p(x) = p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l}x, \quad (6.5)$$

jak plyne z (6.3). Následně (6.1) dává

$$\dot{w} + f(w) = \frac{p_1 - p_0}{\rho_0 l} \quad (6.6)$$

pro funkci w . Jestliže předpokládáme (5.6) a doplníme počáteční podmínku

$$w(0) = w_0, \quad (6.7)$$

pak víme, že existuje globální řešení $w(t)$ problému (6.6), (6.7). Jestliže známe takové řešení, pak můžeme nalézt funkci γ z rovnice

$$\gamma_t + w(t)\gamma_x = g\left(\gamma, p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l}x\right) \quad (6.8)$$

pomocí metody charakteristik. Přirozeně je nutné připojit počáteční a okrajové podmínky. Počáteční podmínka může být dána ve zcela obecném tvaru

$$\gamma(x, 0) = \gamma_0(x). \quad (6.9)$$

Je-li $w(t) > 0$, musíme předepsat

$$\gamma(0, t) = \gamma^0(t), \quad (6.10)$$

tj., hmotu rozpuštěného plynu v tekutině proudící do trubice z konce $x = 0$. Je-li $w(t) < 0$ je nutné předepsat

$$\gamma(l, t) = \gamma^1(t), \quad (6.11)$$

pro tekutinu proudící do trubice z konce $x = l$. Okrajové podmínky (6.10), (6.11) se mohou měnit z jedné na druhou během času, ale nikdy nemohou být předepsány obě najednou protože w je nezávislá na t . Tudíž problém daný (6.8), (6.9), (6.10), resp. (6.11), musí být řešen po takových časových intervalech, na kterých funkce $w(t)$ nemění znaménko. Abychom se vyhnuli komplikovanému testování zvolme speciální situaci, která je také použitelná v praxi.

Předpokládejme, že

$$\begin{aligned} p_1 > p_0, \quad w < 0, \quad \frac{p_0 - p_1}{\rho_0 l} - f(w_0) < 0, \\ f(-\xi) = -f(\xi), \quad f'(\xi) \geq 0, \quad \xi \in \mathbf{R}. \end{aligned} \quad (6.12)$$

Fyzikálně tyto předpoklady znamenají

- (i) tlak na levé straně trubice je větší než na pravé straně;
- (ii) tekutina proudí z pravé strany na levou stranu na počátku;

- (iii) rozdíl tlaků není ještě ovlivňován silou odporu potrubí na začátku;
- (iv) síla odporu vždy působí proti směru pohybu tekutiny a netlumí tok s rostoucí rychlostí.

Předpoklady (6.12) a rovnice (6.6), (6.7) implikují $\dot{w} < 0$. Tak $w(t)$ je klesající funkcí pro vzrůstající t buď pro každé $t > 0$, nebo existuje $t^* > 0$ takové, že $f(w(t^*)) = \frac{p_0 - p_1}{\rho_0 l}$ a potom $w(t) = w(t^*)$ pro $t \geq t^*$. Důvodem je, že funkce $w(t) = w(t^*)$ je řešením rovnice (6.6) na intervalu (t^*, ∞) s počáteční podmínkou $w(t^*)$ a že rovnice (6.6) má řešení pro daná počáteční data. Tudíž $w(t) < 0$ pro všechna $t \geq 0$ a máme řešit problém (6.8), (6.9), (6.11) pro určení γ .

Použijme *metodu charakteristik*. Nechť $x \in [0, l]$, $t > 0$ jsou libovolná. Položme

$$\mathcal{X}(\tau; x, t) = x + \int_t^\tau w(s) ds. \quad (6.13)$$

Potom $\mathcal{X}_\tau(\tau; x, t) = w(\tau)$. Jestliže navíc položíme

$$\phi(\tau) = \gamma(\mathcal{X}(\tau; x, t), \tau), \quad (6.14)$$

máme

$$\begin{aligned} \dot{\phi}(\tau) &= \gamma_x \mathcal{X}_\tau + \gamma_t = \gamma_t + w \gamma_x \\ &= g(\phi(\tau), p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l} \mathcal{X}(\tau; x, t)). \end{aligned} \quad (6.15)$$

Tak jestliže x a t jsou dána, obdrželi jsme diferenciální rovnici pro funkci $\phi(\tau)$ danou (5.14). Jestliže nalezneme $\phi(\tau)$ pro $\tau \in [0, t]$, pak

$$\gamma(x, t) = \phi(t) \quad (6.16)$$

jak plyne z (6.14), (6.13). Počáteční podmínka pro funkci $\phi(\tau)$ je dána buď vzorcem

$$\phi(0) = \gamma(\mathcal{X}(0; x, t), 0) = \gamma_0(x - \int_0^t w(s) ds), \quad (6.17)$$

jestliže charakteristika $\xi = \mathcal{X}(\tau; x, t)$ protne osu $\tau = 0$ v intervalu $0 \leq \xi \leq l$, nebo vzorcem

$$\phi(\tau^*) = \gamma(\mathcal{X}(\tau^*; x, t), \tau^*) = \gamma^1(\tau^*), \quad (6.18)$$

jestliže tato charakteristika protne osu $\xi = l$ v nějakém bodě $\tau = \tau^* > 0$. Hodnota τ^* musí být určena z implicitní rovnice

$$x - \int_{\tau^*}^t w(s) ds = \mathcal{X}(\tau^*; x, t). \quad (6.19)$$

Položme

$$y(\tau) = \varphi(\tau; x, t) - \phi(\tau), \quad (6.20)$$

kde

$$\varphi(\tau; x, t) = \bar{\gamma} - K_H \left(p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l} \left(x + \int_t^\tau w(s) ds \right) \right) \quad (6.21)$$

a

$$\begin{aligned} K(\xi) &= \frac{K_u}{K_H}, \quad \text{je-li } \xi \geq 0 \\ K(\xi) &= \frac{K_r}{K_H}, \quad \text{je-li } \xi < 0. \end{aligned} \quad (6.22)$$

Potom (6.15) může být psána ve tvaru $\dot{y} + yK(y) = \varphi_\tau$ a je $\varphi_\tau = K_H \frac{p_0 - p_1}{l} w(\tau) > 0$ podle (6.21) a (6.12). Řešme rovnici

$$\dot{y} + yK(y) = K_H \frac{p_0 - p_1}{l} w(\tau) > 0 \quad (6.23)$$

s počáteční podmínkou

$$\begin{aligned} y(0) &= \varphi(0; x, t) - \phi(0) \\ &= \bar{\gamma} - K_H \left(p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l} \left(x + \int_t^0 w(s) ds \right) \right) - \gamma_0 \left(x - \int_0^t w(s) ds \right) \equiv y_0, \end{aligned} \quad (6.24)$$

která odpovídá situaci kdy charakteristika $\xi = \mathcal{X}(\tau; x, t)$ protne osu ξ . Jestliže je nyní $y_0 \geq 0$, pak řešením problému (6.23), (6.24) je funkce

$$y(\tau) = e^{-\frac{K_u}{K_H} \tau} y_0 + K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_0^\tau e^{-\frac{K_u}{K_H} (\tau-s)} w(s) ds, \quad \tau \in [0, t]. \quad (6.25)$$

Je-li $y_0 < 0$, pak řešení problému (6.23), (6.24) je funkce

$$y(\tau) = e^{-\frac{K_r}{K_H} \tau} y_0 + K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_0^\tau e^{-\frac{K_r}{K_H} (\tau-s)} w(s) ds \quad (6.26)$$

jakmile $y(\tau) < 0$. Je-li $\tau_1 \equiv \inf\{\tau; 0 < \tau \leq t, y(\tau) = 0\} < t$, pak je nutné prodloužit řešení (6.26) na interval $[\tau_1, t]$ formulí

$$y(\tau) = K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_{\tau_1}^\tau e^{-\frac{K_u}{K_H} (\tau-s)} w(s) ds. \quad (6.27)$$

Když charakteristika $\xi = \mathcal{X}(\tau; x, t)$ protne osu $\xi = l$ postupujeme zcela analogicky; jako počáteční podmínku použijeme

$$\begin{aligned} y(\tau^*) &= \varphi(\tau^*; x, t) - \phi(\tau^*) \\ &= \bar{\gamma} - K_H \left(p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l} \left(x + \int_t^{\tau^*} w(s) ds \right) \right) - \gamma^1(\tau^*) \equiv y_1 \end{aligned} \quad (6.28)$$

a integrujeme rovnici na intervalu $(\tau^*, t]$. Zároveň hodnota $\tau^* = \tau^*(x, t)$ bude vypočtena z (6.19). Opět je nutné rozlišovat zda $y_1 \geq 0$, nebo $y_1 < 0$. V prvním případě obdržíme

$$y(\tau) = e^{-\frac{K_u}{K_H} (\tau - \tau^*)} y_1 + K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_{\tau^*}^\tau e^{-\frac{K_u}{K_H} (\tau-s)} w(s) ds, \quad \tau \in [\tau^*, t]. \quad (6.29)$$

V druhém případě je navíc nutné rozlišit zda $y(\tau_1) = 0$ pro nějaké (nejmenší) $\tau_1 \in (\tau^*, t)$, nebo $y(\tau) < 0$ pro všechna $y(\tau) \in (\tau^*, t)$. V poslední situaci máme

$$y(\tau) = e^{-\frac{K_H}{l}(\tau-\tau^*)} y_0 + K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_{\tau^*}^{\tau} e^{-\frac{K_H}{l}(\tau-s)} w(s) ds \quad (6.30)$$

pro všechna $\tau \in [\tau^*, t]$. V opačném případě je vzorec (6.30) platný pouze pro $\tau \in [\tau^*, \tau_1]$ a pro $\tau \in (\tau_1, t)$, musíme navíc $y(\tau)$ prodloužit s použitím formule

$$y(\tau) = K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_{\tau_1}^{\tau} e^{-\frac{K_H}{l}(\tau-s)} w(s) ds, \quad \tau \in (\tau_1, t). \quad (6.31)$$

Nakonec, hodnotu $\gamma(x, t)$ nalezneme ze vzorce (6.16), kde $\phi(t) = \varphi(t; x, t) - y(t)$, φ je dáno (6.21), $y(t)$ z formulí (6.25) až (6.28), hodnota y_0 resp. y_1 z (6.24) a (6.28), a τ^* rovnicí (6.19).

Tudíž je-li např.

$$\gamma_0(x - \int_0^t w(s) ds) < \bar{\gamma} - K_H \left(p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l} \left(x + \int_t^0 w(s) ds \right) \right), \quad (6.32)$$

pak podle (6.26), (6.20) a (6.25) máme

$$\begin{aligned} \gamma(x, t) = \phi(t) = \varphi(t; x, t) - y(t) = \bar{\gamma} - K_H \left(p_0 + \frac{p_1 - p_0}{x} \right) \\ - e^{-\frac{K_H}{l}t} \left(\bar{\gamma} - K_H \left(p_0 + \frac{p_1 - p_0}{l} \left(x + \int_t^0 w(s) ds \right) \right) - \gamma_0 \left(x - \int_0^t w(s) ds \right) \right) \\ - K_H \frac{p_0 - p_1}{l} \int_0^t e^{-\frac{K_H}{l}(t-s)} w(s) ds \end{aligned} \quad (6.33)$$

V ostatních případech postupujeme analogicky. Neuvedeme zde výsledné formule, protože procedura spočívá fakticky pouze v rutinní substituci, i když formálně komplikované. Je jasné, že nemusíme být schopni určit $w(t)$ v uzavřeném tvaru pro obecnou funkci f . Tudíž také formule pro $\gamma(x, t)$ nebudou obecně explicitní.

Na druhé straně uvedme konkrétní formule pro fyzikálně zajímavý speciální případ s funkcí $f(w) = k|w|w$. Pak rovnice (5.1) má tvar

$$\dot{w} = \frac{p_0 - p_1}{\rho_0 l} + kw^2, \quad (6.34)$$

jelikož $w < 0$ jak plyne z našich předcházejících úvah a tak $k|w|w = -kw^2$. Kromě toho je $p_1 > p_0$. Tudíž integraci (6.34) dostaneme

$$t = \int_{w_0}^w \frac{dw}{\frac{p_1 - p_0}{\rho_0 l} - kw^2} = \left(\frac{\rho_0 l}{k(p_1 - p_0)} \right)^{\frac{1}{2}} \int_{z_0}^z \frac{dz}{1 - z^2},$$

kde

$$z = \left(\frac{k\rho_0 l}{p_1 - p_0} \right)^{\frac{1}{2}} w, \quad z_0 = \left(\frac{k\rho_0 l}{p_1 - p_0} \right)^{\frac{1}{2}} w_0.$$

Odsud vypočteme

$$\ln \frac{1-z^2}{1-z_0^2} = 2 \left(\frac{k(p_1-p_0)}{\rho_0 l} \right)^{\frac{1}{2}} t$$

a po dalších manipulacích máme nakonec

$$w(t) = -\frac{\alpha_0}{k} \left(1 - \left(1 - \frac{k^2}{\alpha_0^2} w_0^2 \right) e^{-\frac{\alpha_0 t}{2}} \right)^{\frac{1}{2}},$$

kde

$$\alpha_0 = \left(\frac{k(p_1-p_0)}{\rho_0 l} \right)^{\frac{1}{2}}.$$

Nyní je konečně možné vyjádřit celkové kombinované řešení v kvadraturách.

Všechna tři speciální řešení, která jsme dosud uvedli mají společný nedostatek. Nejsou ve skutečnosti ovlivněna závislostí rychlosti zvuku $c = c(p, \gamma)$ na tlaku a hmotě rozpuštěného plynu, neboť člen $c^2(p, \gamma)w_x$ v rovnici (2.2) ve všech případech vymizí. Z tohoto důvodu se zdá rozumné položit $f(w) = 0$ a vyšetřovat řešení typu $w = w_1 x + w_0$, $p = p(t)$, $\gamma = \gamma(t)$, kde w_0 , w_1 jsou konstanty. Pak rovnice (1.1) (s $f \equiv 0$) je splněna identicky a z (1.2), (1.3) obdržíme soustavu dvou obyčejných diferenciálních rovnic

$$\begin{aligned} \dot{p}(t) &= \rho_0 c^2(p(t), \gamma(t)), \\ \dot{\gamma}(t) &= g(p(t), \gamma(t)), \quad t > 0 \end{aligned}$$

s počátečními podmínkami

$$\begin{aligned} p(0) &= p_0 = \text{konst.} \\ \gamma(0) &= \gamma_0 = \text{konst.} \end{aligned}$$

Analytické zkoumání a numerické řešení této jednoduché soustavy může přinést vodítko pro popis vlivu závislosti $c = c(p, \gamma)$ na chování systému a tak získat srovnávací charakteristiku pro řešení obecného problému a pro korespondenci s fyzikální interpretací provedené matematické analýzy.

Reference

- [1] J. Šklíba, I. Straškraba, M. Štengl, *Rozšířený matematický model bezpečnostního hydraulického obvodu, Zpráva SVÚSS Běchovice, Česká Republika, registrováno jako: SVÚSS 88-03022, Prosinec 1988.*
- [2] K. R. Rajagopal, L. Tao, *Mechanics of mixtures. World Scientific, London 1995. Zbl 0941.74500, MR 1370661*
- [3] I. Straškraba, Two Phase Flow in Hydraulics, Applications of Mathematics, Vol. 60, No. 1 (2015), 21-33.

- [4] I. Straškraba, Fully nonlinear model of a hydraulic circuit, *Acta Technica*, Vol. 59, No. 3 (2014)
- [5] M. Růžička, *On bubbles rising in line*, *Int. J. Multiphase Flow* 26 (2000), 1141-1181. Zbl 1137.76730
- [6] I. Straškraba, E. Vitásek, *The flow of a liquid with cavitation*, *J. of Concrete and Applicable Mathematics*, Vol. 8 (2010), 668-681. Zbl pre 05707562, MR 2641512
- [7] G. B. Wallis, *One-Dimensional Two Phase Flows*, McGraw-Hill, New York, 1969.
- [8] A. Novotný, I. Straškraba, *Introduction to the Mathematical Theory of Compressible Flow*, Oxford University Press 2004, Zbl 1088.35051, MR 2084891
- [9] L. D. Landau, A. I. Achiezer, E. M. Lifschitz *Course of general physics, mechanics and molecular physics*, Nauka, Moscow 1969.
- [10] L. C. Evans, *Entropy and partial differential equations, Lecture Notes for a graduate Course "Entropy and Partial Differential Equations"*, Department of Mathematics, UC Berkeley, 2008.
- [11] I. A. Čarnyj, *Neustanovivšijesja dviženije real'noj židkosti b trubach (Unsteady motion of real fluid in pipes,)* Moskva, "Nedra" 1975.
- [12] S. L. Soo, *Fluid Dynamics of Multiphase Systems*, Blaidell, Waltham, Mass., 1967. Zbl 0173 52901
- [13] A. Glikson, *Some case of non-uniform and non-steady state of gas-mixture*, *Rend. Mat., VI. Ser. 3* (1970), 451-479, Istituto per le applicazioni del calcolo del Consiglio Nazionale delle Ricerche, Pubblicazioni Serie III - N. 38, Zbl 0273.76059
- [14] B. L. Rozhdestvenskij, N. N. Yanenko, *Sistemy kvazilinejnyh uravnenij (Systems of quasilinear equations,)* Moskva, Nauka 1978, Zbl 0544.35001, MR 0694242
- [15] L. Hsiao, *Hyperbolic Systems and Dissipative Mechanisms*, World Scientific, Singapore, 1997.