

## Tillämpningsexempel 1

Vi betraktar först ett biologiskt system med tre arter, nämligen varg, räv och hare, där vargar och rävar är **konkurrenter** om samma byte, dvs de stackars hararna, men där vargen, vid behov, även kan tänkas slå en räv. Om vi låter  $u_1$  beteckna vargdensitet,  $u_2$  rävdensitet och  $u_3$  hardensitet så erhålls följande modell:

$$\begin{aligned}\dot{u}_1 - \nabla \cdot a_1 \nabla u_1 &= f_1(u) \\ \dot{u}_1 - \nabla \cdot a_1 \nabla u_1 &= f_1(u) \\ \dot{u}_1 - \nabla \cdot a_1 \nabla u_1 &= f_1(u)\end{aligned}$$

där  $u = (u_1, u_2, u_3)$ ,  $f_1(u) = \dots$ , o.s.v.

- p.19

## Tillämpningsexempel 3

Vid tiden  $t = 0$  tillför vi i punkten  $(.5, 0)$  en droppe av en viss substans. Detta modelleras genom att för koncentrationen  $u(x, t)$  av ämnet sätta begynnelsevärdet  $u_0(x) = u(x, 0)$  lika med  $1/a$  droppe per areaenhet (a.e.), där  $a$  (a.e.) är en droppes tvärsnittsarea, i ett cirkulärt område med arean  $a$  runt punkten  $(.5, 0)$ . Vi löser sedan konvektions-diffusionsproblemet

$$\dot{u} + b \cdot \nabla u - \nabla \cdot a \nabla u = 0 \quad \text{för } |x| < 0, t > 0,$$

med randvillkor  $-a \nabla u = 0$  längs randen  $|x| = 1$ , fram till tiden  $t = 1$ .

- p.39

## Tillämpningsexempel 2

**Titring:** Vi tänker oss ett cirkulärt kärl med radie 1 med ett roterande flöde med hastighetsfält  $b$  givet av en magnetomrörare. Ett möjligt sådant flöde ges av  $b = (x_2, -x_1) = \nabla \times \frac{1}{2} r^2$ , där  $r^2 = x_1^2 + x_2^2$ . Detta flöde är divergensfritt, eftersom det är av typ  $\nabla \times \phi$ , men roterar som en stelkropp, dvs utan hänsyn till randvillkoret  $b = 0$  ("no slip") p.g.a. friktionen mot kärlets vägg vid  $r = 1$ . Vi betraktar därför även  $b = \nabla \times 10 * (1 - r)^2 * r^3$  med en något annorlunda profil, och som bl.a. uppfyller randvillkoret  $b = 0$  för  $r = 1$ .

- p.29

## Tillämpningsexempel 4

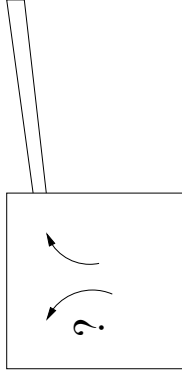
Ett alternativ till att implementera dropp tillsatsen via begynnelsevillkoret är förstås att istället använda en "kälterm"  $f(x, t)$  lokaliserad i tid och rum till ögonblicket efter  $t = 0$  och punkten  $(.5, 0)$ , med  $u_0 = 0$ .

För att modellera effekten av en "strlitrering", dvs kontinuerlig punktvis tillförsel av ämnet måste man förtås använda denna metod.

- p.49

## Tillämpningsexempel 5

**Kokning:** Vi önskar modellera konvektionen i ett (kok)kärl fyllt med vätska (vatten) inducerad av uppvärmning utifrån via kärlets väggar. För att studera fenomenet kvalitativt betraktar vi en 2D modell med ett kärl motsvarande enhetskvadraten  $0 < x_i < 1, i = 1, 2$ . Vi tillför sedan värme till kärlet via kärlets botten alternativt en av "väggarna" och betecknar den resulterande temperaturen i vätskan med  $T$ .



värmetillförsel

- p.59

- p.79

## Tillämpningsexempel 7

Hastigheten  $u$  bestäms i sin tur av Navier-Stokes ekvationer, dvs

$$\dot{u} + (u \cdot \nabla) u - \mu \Delta u = f - \nabla p$$

och  $\nabla \cdot u = 0$ , samt randvillkoret  $u = 0$ , där  $p$  är trycket och  $f$  den kraft som driver fram konvektionen i vätskan. Denna kraft orsakas i detta fall av densitetsvariationer i vätskan till följd av den expansion/volymsökning som uppvärmningen ger. Denna kraft bör först ge sig till känna som en uppåtriktad kraft som växer med stigande lokal uppvärmning och därför skulle kunna modelleras med  $f = (0, T)$ .

## Tillämpningsexempel 6

Temperaturen  $T$  bestäms som vanligt av randvillkoret  $-a \nabla T = \gamma (T - g_D) + g_N$  samt värmeledningsekvationen

$$c \dot{T} + u \cdot \nabla T - \nabla \cdot a \nabla T = 0,$$

där  $c$  är kapaciteten,  $a$  konduktiviteten, och  $u$  konvektionen, dvs den temperaturbärande vätskans hastighet.

- p.69

- p.89

## Tillämpningsexempel 8

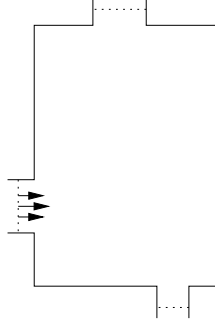
Till detta kommer naturligtvis begynnelsevillkor, t.ex.  $u(x, 0) = 0$  och  $T(x, 0) = 0$ . Den tänkta värmetillförseln kan sedan modelleras genom att sätta  $\gamma \gg 1$  och  $g_D > 0$ , eller med  $\gamma = 0$  och  $g_N < 0$ , dvs givet (negativt) värmeutflöde. Som en variant skulle man kunna tänka sig ett öppet (kok)kärl, dvs utan "lock". Randvillkoret för hastighetsfältet  $u$  ändras då rimligen till  $u_2 = 0$  och  $\partial_n u_1 = 0$ .

- p.69

- p.89

## Tillämpningsexempel 9

**Givet inflöde:** Vi betraktar ett kärl med givet inflöde och flera möjliga utflöden, och ställer helt enkelt frågan vilken väg flödet väljer att ta.



..p.89

## Tillämpningsexempel 10

Vi erinrar oss att flödet bestäms av Navier-Stokes ekvationer

$$\dot{u} + (u \cdot \nabla) u - \mu \Delta u = -\nabla p, \quad \nabla \cdot u = 0,$$

och randvillkoren  $u = 0$  längs de fasta ränderna,  $u = g$  längs inflödesranden, och  $n \cdot \sigma$  eller  $n \cdot \nabla u$  längs utflödesränderna. Vi bör rimligen kunna räkna med ett visst utflöde genom båda de potentiella utflödesränderna. Frågan är hur stort flödet blir genom respektive utlopp.

..p.109