## UNIVERZA V LJUBLJANI FAKULTETA ZA MATEMATIKO IN FIZIKO

Matematika – 2. stopnja

### Uroš Kosmač

# TURBULENCE V ATMOSFERI IN LARGE EDDY SIMULACIJE

Magistrsko delo

Mentor: prof. dr. Emil Žagar Somentor: dr. Peter Smerkol

# Kazalo

1 Uvod											
	1.1	Motivacija	1								
	1.2	Ohranitveni zakoni	4								
		1.2.1 Zakon o ohranitvi mase	4								
	1.3	Zakon o ohranitvi gibalne količine	6								
	1.4	Zakon o ohranitvi vrtinčnosti	9								
	1.5	Zakon o ohranitvi skalarja	10								
	1.6	Lastnosti turbulence	12								
		1.6.1 Reynoldsovo število	12								
		1.6.2 Kinetična energija in viskozna disipativnost	13								
		1.6.3 Velikostne skale	15								
2	Large eddy simulacije										
	2.1	Povprečja	18								
		2.1.1 Ansambelsko povprečje	19								
		2.1.2 Filtracija	20								
	2.2	Filtrirani ohranitveni zakoni	25								
		2.2.1 Filtriran zakon o ohranitvi mase	25								
		2.2.2 Filtriran zakon o ohranitvi gibalne količine	26								
		2.2.3 Filtriran zakon o ohranitvi vrtinčnosti	27								
		2.2.4 Filtriran zakon o ohranitvi skalarja	27								
		2.2.5 Filtriran materialni odvod	28								
	2.3	Razreševanje filtriranih polj	29								
		2.3.1 Diskretna Fourierova analiza	29								
		2.3.2 Valovno preklopni filter	35								
		2.3.3 Gaussov filter	36								
		2.3.4 Škatlast filter	37								
3	Energija in spektralna analiza										
	3.1 Osnovni pojmi										
	3.2	2 Hipoteze Kolomogorova									
Li	terat	ura	45								

# Program dela

7 /		• •		1 1	1 .			1.,
Mantar	$n \circ 1$	nanico	nrogram	dola	gkunai	7	OCHOVINO	litoratiiro
MEHIOL	шат	Habise	DIUELAIII	ucia	SKUDAI		OSHOVHO	literaturo.

# Osnovna literatura

1.	J. C. Wyngaard,	$Turbulence\ in$	$the\ atmosphere,$	$Turbulence\ in$	the Atmosphere,
	Cambridge Univ	ersity Press, C	Sambridge, 2010		

Podpis mentorja:

Podpis somentorja:

#### Turbulence v atmosferi in Large eddy simulacije

#### Povzetek

Tukaj napišemo povzetek vsebine. Sem sodi razlaga vsebine in ne opis tega, kako je delo organizirano.

#### Atmospheric turbulence and Large eddy simulations

#### Abstract

An abstract of the work is written here. This includes a short description of the content and not the structure of your work.

Math. Subj. Class. (2020): 74B05, 65N99

Ključne besede: integracija, kompleks,  $C^*$ -algebre

**Keywords:** integration, complex,  $C^*$ -algebras



### 1 Uvod

#### 1.1 Motivacija

Turbulenca oz. turbulentni tok je pojav, s katerim se srečujemo vsak dan, kljub temu pa na nekatera fundamentalna vprašanja, ki se nanašajo nanjo, še vedno ne znamo odgovoriti. Že vprašanje, kaj je turbulenca, nima univerzalnega odgovora. So pa opažanja in eksperimenti pokazali, da lahko turbulence karakteriziramo z določenimi lastnostmi. To so:

- Kaotičnost: Turbulentni tok je kaotičen oz. nepredvidljiv. To pomeni, če začetno stanje toka malo spremenimo (spremenimo hitrost, tlak ...), bo končno stanje popolnoma drugačno, kot pred spremembo. Zato je v praksi zelo težko deterministično napovedati dogajanje. Teoretično obstajajo Navier-Stokesove enačbe, ki opisujejo gibanje vseh tokov, tudi turbulentnih, vendar pa je njihovo reševanje zelo zahtevno tudi v posebnih primerih (že sam obstoj rešitev je odprto vprašanje).
- Vrtinci različnih velikosti: Turbulenten tok je sestavljen iz vrtincev (eddies). Lahko so zelo različnih velikosti, kar je razvidno iz slike 1

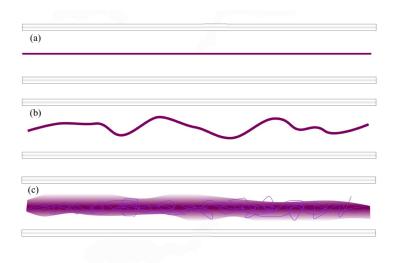




Slika 1: Leva slika prikazuje velike vrtince, ki se pojavijo v atmosferi planeta Jupitra in imajo lahko premer več 1000 kilometrov, medtem ko desna slika prikazuje turbulenco zraka v sobi, kjer se tok zraka prikaže s pomočjo laserja in lahko vidimo vrtince velikosti nekaj mikrometrov.

- **Difuzivnost**: Zanimiva lastnost turbuletnega toka je difuzivnost. To pomeni, da se energija in gibalna količina preneseta po celotnem toku. Osborne Reynolds (1842 1912) je postavil eksperiment, ki prikazuje to lastnost. Vidna je na sliki 2
- Reynoldsovo število: Podoben eksperiment, kot na sliki 2 nam da enostaven kriterij, ki mu turbulenca zadošča. Večja kot je dolžina cevi L, ali večja kot je hitrost toka u, prej bo prišlo do turbulence. Po drugi strani pa večja kot je viskoznost tekočine  $\nu$ , manj verjetno bo, da pride do turbulence. To zapišemo preko brezdimenzijske konstante  $Re = \frac{uL}{\nu}$ . Do turbulence pride pri velikih Reynoldsovih številih, običajno pri  $Re \geq 5000$ .

• **Disipativnost**: To je proces prenosa energije iz večjih vrtincev v manjše vrtince, dokler ta ne začne izhajati iz tekočine kot toplota. To pomeni, če hočemo imeti turbulenten tok oz. ga ohranjati, moramo dosledno sistemu dodajati energijo.



Slika 2: V cev polno vode spustimo tok barve. Slika je sestavljena iz treh delov: a) del ni turbulenten zato se barva zalo malo razprši, b) del je v vmesnem stanju, kjer se že kažejo znaki difuzije in c) del, kjer je tok turbulenten in se barva razširi po celotni cevi.



Slika 3: Slika prikazuje hlape plamena, ki potujejo po zraku. Na začetku, imamo majhno Reynoldsovo število, je tok zelo predvidljiv, ko pa se Reynoldsovo število veča (parameter L se veča), tok postane turbulenten.

V delu se bom predvsem osredotočil na turbulenco v atmosferi, kjer je obravnava določenih enačb gibanja in fizikalnih količin nekoliko drugačna, kot pri drugih vrstah turbulence (kot so naprimer turbulence tekočin). Omejili se bomo na prostor  $\mathbb{R}^3$ , čeprav bi lahko določene koncepte obravnavali v višjih dimenzijah, vendar nam za

naše potrebe to ne bo prineslo veliko praktične vrednosti. V splošnem se kakršenkoli tok obravanava na enega od sledečih načinov:

• Eulerjev pristop: Recimo, da opazujemo neko domeno  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^3$ , skozi katero teče tok. Zanima nas hitrostno polje

$$\mathbf{u}: \Omega \times \mathbb{R}^+ \to \mathbb{R}^3$$
  
 $(\mathbf{x}, t) \mapsto \mathbf{u}(\mathbf{x}, t).$ 

V tem primeru smo fiksirali koordinatni sistem (glede na zemljo).

Lagrangeev pristop: Pri tem pristopu opazujemo, s kakšno hitrostjo se delec
 X premika skozi čas. Označimo

$$\mathbf{X}: \mathbb{R}^+ \to \mathbb{R}^3$$
$$t \mapsto \mathbf{X}(t; \mathbf{x}_0),$$

kjer je  $\mathbf{x}_0$  začetna pozicija delca in velja  $\mathbf{X}(t_0; \mathbf{x}_0) = \mathbf{x}_0$ . Z drugimi besedami  $\mathbf{X}$  je trajektorija delca, ki se premika skozi čas, tok pa je nabor vseh trajektorij.

Kateri pristop uporabimo, je odvisno od lastnosti, ki jih želimo analizirati. Eulerjev pristop se osredotoči na fiksno domeno in opazujemo kako se lastnosti tekočine spreminjajo v njej skozi čas. Za analizo turbulence in globalnih procesov je ta način boljši, medtem ko je Lagrangeva analiza boljša za analizo mehanike delcev, disperzije in različnih procesov mešanja (difuzija).

V delu bomo primarno uporabljali Eulerjev-jev pristop, vendar pa nam lahko analiza enega pomaga pri analizi drugega. Naj bo **u** Eulerjevo polje hitrosti na poljubni domeni in  $X = X(t; \mathbf{x}_0)$  trajektorija delca po Lagrangevem opisu ob času t in začetni pozicija  $\mathbf{x}_0$ . Zveza med Langrageovo trajektorijo in Eulerjevo hitrostjo je

$$X(t_0; \mathbf{x}_0) = \mathbf{x}_0, \tag{1.1}$$

$$\frac{\mathrm{d}X}{\mathrm{d}t}(t;\mathbf{x}_0) = \mathbf{u}(X(t;\mathbf{x}_0),t). \tag{1.2}$$

Definiramo Langrangevo polje hitrosti

$$U(t; \mathbf{x}_0) := \mathbf{u}(X(t; \mathbf{x}_0), t). \tag{1.3}$$

Poglejmo kako se izraža pospešek delca

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}U(t;\mathbf{x}_{0}) = \frac{\partial}{\partial t}\mathbf{u}(X(t;\mathbf{x}_{0}),t) = 
= \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}X(t;\mathbf{x}_{0}) \cdot \left(\operatorname{grad}_{\mathbf{x}}\mathbf{u}(\mathbf{x},t)\right)_{\mathbf{x}=X(t,\mathbf{x}_{0})} + \left(\frac{\partial}{\partial t}\mathbf{u}(\mathbf{x},t)\right)_{\mathbf{x}=X(t,\mathbf{x}_{0})} = 
= \left(\mathbf{u}(t;\mathbf{x}_{0}) \cdot \operatorname{grad}_{\mathbf{x}}\mathbf{u}(\mathbf{x},t) + \frac{\partial}{\partial t}\mathbf{u}(\mathbf{x},t)\right)_{\mathbf{x}=X(t,\mathbf{x}_{0})}.$$

**Definicija 1.1.** Naj bo  $\Omega \subset \mathbb{R}^n$  in  $\mathbf{v}: \Omega \times \mathbb{R}^+ \to \mathbb{R}^n$  vektorsko polje. Diferencialni operator  $\frac{D}{Dt}: C^1(\Omega \times \mathbb{R}^+, \mathbb{R}^n) \to C^0(\Omega \times \mathbb{R}^+, \mathbb{R}^n)$  dan s predpisom

$$\frac{D\mathbf{u}}{Dt} = \left(\frac{\partial}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla_{\mathbf{x}}\right)\mathbf{u} = \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (v \cdot \nabla_{x})u \tag{1.4}$$

se imenuje **materialni odvod**.

Pospešek, zapisan preko materialnega odvoda je

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}U(t;\mathbf{x}_0) = \left(\frac{D\mathbf{u}}{Dt}(\mathbf{x},t)\right)_{\mathbf{x}=X(t;\mathbf{x}_0)}.$$
(1.5)

Podoben rezultat dobimo, če namesto hitrosti, odvajamo gostoto

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}P(t;\mathbf{x}_0) = \left(\frac{D\rho}{Dt}(x,t)\right)_{\mathbf{x}=X(t;\mathbf{x}_0)}.$$
(1.6)

Materialni odvod je fundementalni operator Eulerjevaga pristopa. Vedno, ko nas bo zanimalo kako se neka količina spreminja s časom, nas bo zanimal njen materialni odvod.

**Opomba 1.2.** Operator  $\nabla$  ni komutativen. Za vektorsko polje  $\mathbf{v}: \mathbf{v} \cdot \nabla \neq \nabla \cdot \mathbf{v}$ .

#### 1.2 Ohranitveni zakoni

V tem razdelku začnemo matematični opis enega najbolj pomembnih konceptov dinamike fluidov (in fizike na splošno), ki je ključen za razumevanje turbulentnih tokov.

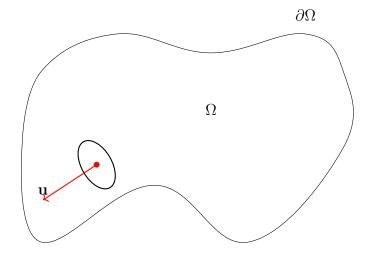
**Opomba 1.3.** V nadaljevanju ne bomo navajali vseh potrebnih predpostavk, ki bodo upravičile naše izpeljave. Na primer

- Domene, s katerimi bomo imeli opravka, bodo gladke orientabilne mnogoterosti.
- Vektorska polja bodo gladka, v naslednjem poglavju pa bomo predpostavili, da obstaja razvoj v Fourierovo vrsto.
- Menjave vrstnega reda limit bo potrebno upravičiti, zato bomo zahtevali, da je vektorsko polje  ${\bf u}$  tudi v  $L^2$  prostoru.

#### 1.2.1 Zakon o ohranitvi mase

Naj bo $\Omega\subseteq\mathbb{R}^3$ omejena,  $\partial\Omega$ njen rob in  $\rho:\Omega\times[0,\infty)\to[0,\infty)$ gostota množice  $\Omega,$ ki je gladka. Masa m od  $\Omega$  je

$$m(\Omega) = \int_{\Omega} \rho(\mathbf{x}, t) \, dV. \tag{1.7}$$



Zakon o ohranitvi mase pravi, da je količina mase, ki se pretoči v $\Omega$  v določenem času, enaka količini mase, ki se iztoči skozi  $\partial\Omega$  tj.

$$\frac{\partial m}{\partial t} = -\int_{\partial \Omega} \rho \mathbf{u} \, \mathrm{d} \mathbf{S}.$$

Ker je domena  $\Omega$  končna in  $\rho$  gladka lahko zamenjamo vrstni red odvajanja in integriranja

$$\int_{\Omega} \frac{\partial}{\partial t} \rho(x, t) \, dV = -\int_{\partial \Omega} \rho \mathbf{u} \, d\mathbf{S}.$$

Izrek o divergenci pravi, da je:

$$\int_{\partial\Omega} \rho \mathbf{u} \, d\mathbf{S} = \int_{\Omega} \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) \, dV$$

Dobimo

$$\int_{\Omega} \left( \frac{\partial}{\partial t} \rho(x, t) + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) \right) dV = 0.$$

Naslednja lema nam bo povedala, da je integrand enak 0.

**Lema 1.4.** Naj bo  $f:\Omega\subset\mathbb{R}^n\to\mathbb{R}$  zvezna. Če za vsako podmnožico  $\Omega'\subset\Omega$  velja

$$\int_{\Omega'} f(\mathbf{x}) \, \mathrm{d}V = 0,$$

 $potem\ je$ 

$$f(\mathbf{x}) = 0, \quad \forall \mathbf{x} \in \Omega.$$

Dokaz. Recimo, da je  $f(\mathbf{x}_0) \neq 0$  za  $\mathbf{x}_0 \in \Omega' \subset \Omega$ . Brez škode splošnosti predpostavimo  $f(\mathbf{x}_0) > 0$ . Zaradi zveznosti funkcije f obstaja tak  $\delta > 0$ , da je

$$f(\mathbf{x}) > 0, \quad \forall \mathbf{x} \in B(\mathbf{x}_0, \delta) \subset \Omega'.$$

Integriramo nenegativno funkcijo

$$\int_{\Omega'} f(\mathbf{x}) \, dV = \int_{B(\mathbf{x}_0, \delta)} f(\mathbf{x}) \, dV > 0.$$

To vodi je protislovje, torej je  $f(\mathbf{x}) = 0$ .

Ker enakost velja za vsako domeno  $\Omega$  iz leme sledi enakost

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0. \tag{1.8}$$

To je diferencialna oblika zakona o ohranitvi mase, enačbi, ki zakon opiše, pravimo kontinuitetna enačba. Če je gostota konstantna, tj.  $\rho(x,t) \equiv c > 0$ , potem se kontinuitetna enačba poenostavi

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = \rho(\nabla \cdot \mathbf{u}) = 0 \Longrightarrow \nabla \cdot u = 0.$$

Definicija 1.5. Tok je nestisljiv, če velja

$$\nabla \cdot u = 0. \tag{1.9}$$

#### 1.3 Zakon o ohranitvi gibalne količine

V tem razdelku bomo predpostavili, da je gostota  $\rho$  konstantna, tj.

$$m = \int_{\Omega} \rho \, dV = \rho \int_{\Omega} dV = \rho \cdot V, \tag{1.10}$$

kjer je  $V = \int_{\Omega} dV$  volumen domene  $\Omega$ . Zakon o ohranitvi gibalne količine, pravi, da je vsota gibalnih količin ( $\mathbf{p}$ ) v zaprtem sistemu konstanten. Za n delcev je

$$\sum_{k=1}^{n} \mathbf{p}_k = \text{const.}$$

$$\sum_{k=1}^{n} \frac{\mathrm{d}\mathbf{p}_k}{\mathrm{d}t} = 0.$$

Gibalna količina je dana s  $\mathbf{p} = m\mathbf{v}$ , kar ekvivalentno zapišemo

$$\frac{\mathrm{d}\mathbf{p}}{\mathrm{d}t} = \frac{\mathrm{d}(m\mathbf{v})}{\mathrm{d}t} = m\frac{\mathrm{d}\mathbf{v}}{\mathrm{d}t} = m\mathbf{a} = \mathbf{F} \Longrightarrow$$
$$\sum_{k=1}^{n} \mathbf{F}_{k} = 0.$$

To je ravno 1. Newtonov zakon. Ob upoštevanju 2. Newtonov zakona, dobimo obliko:

$$\sum_{k=1}^{n} \mathbf{F}_k = m\mathbf{a}. \tag{1.11}$$

Zapišimo ta zakon za tokove, preko materialnega odvoda.

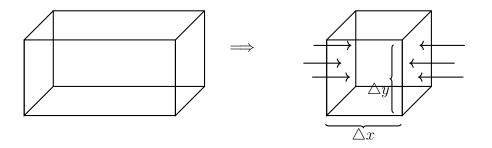
$$m\mathbf{a} = \rho V \frac{D\mathbf{u}}{Dt} = \sum_{k=1}^{n} \mathbf{F}_{k}$$
$$\rho \frac{D\mathbf{u}}{Dt} = \sum_{k=1}^{n} \frac{\mathbf{F}_{k}}{V}.$$

Pri tokovih se pojavita dve vrsti sil

- Ploskovne sile, ki jih delimo na
  - 1) Tangencialne (viskoznost)
  - 2) Normalne (tlak)
- Telesne oz. zunanje sile (gravitacija, Coriolisova sila, magnetizem, ...)

Izraz  $\frac{F_k}{V}$  bomo zapisali preko količin **u** in p. Izpeljave naredimo v enodimenzionalnem primeru, kar se enostavno posploši na višje dimenzije.

#### Normalna sila .oz tlak:



Recimo, da imamo majhno pravokotno domeno z volumnom  $V=\triangle x\triangle y\triangle z$ . Poglejmo, kako se sila izraža v x - smeri, ko pride do spremembe tlaka. Ta je definiran kot  $p=\frac{\triangle F}{\triangle A}$ , kjer sta  $\triangle F$  - majhna sprememba sile in  $\triangle A$  - majhna sprememba površine. Imamo:

$$F_x = p_1 A_1 - p_2 A_2 = (A_1 = A_2 = A)$$

$$F_x = (p_1 - p_2) A = \triangle p A \implies$$

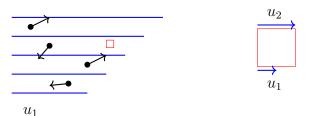
$$\frac{F_x}{V} = \frac{\triangle p \triangle y \triangle z}{\triangle x \triangle y \triangle z} = \frac{\triangle p}{\triangle x}$$

Pošljemo  $\triangle x$  proti 0:

$$\frac{F}{V} = \lim_{\Delta x \to 0} \frac{F_x}{V} = \lim_{\Delta x \to 0} \frac{\Delta p}{\Delta x} = \frac{\partial p}{\partial x}$$

Na enak način dobimo v y in z smeri. V vektorskem zapisu:  $\frac{\mathbf{F}}{V} = \nabla p$ . Tangencialna sila oz. viskoznost:

Viskoznost ima podobno vlogo kot koeficient trenje. To je merilo za koliko tekočina "ustavlja" samo sebe. Sila med tokovoma, ki je posledica premikanja oz. drsenja med njima imenujemo strižna napetost. Definirana je enako kot tlak, vendar kaže v drugo smer, tj.  $\tau = \frac{F}{A}$ .



Pogledamo spremembo hitrosti v x - smeri

$$\tau_x = \frac{F_x}{A} = \frac{m}{A} \cdot \frac{\triangle u}{\triangle t} \cdot \frac{\triangle y}{\triangle y} = \underbrace{\frac{m}{A} \cdot \frac{\triangle y}{\triangle t}}_{u} \cdot \frac{\triangle u}{\triangle y} = \mu \frac{\triangle u}{\triangle y}.$$

 $\mu$ je dinamična viskoznost, odvisna le od lastnosti tekočine. Ko pošljemo  $\triangle y \rightarrow 0,$  dobimo

$$\tau = \lim_{\Delta y \to 0} \tau_x = \lim_{\Delta y \to 0} \mu \frac{\Delta u}{\Delta y} = \mu \frac{\partial u}{\partial y}$$

Naredimo podobno analizo, kot pri tlaku



Če sta strižni napetosti različni, imamo neničelno silo na majhnem območju  $\Omega = \Delta x \Delta y \Delta z$ :

$$F_x = \tau_2 A_2 - \tau_1 A_1 \quad (A_1 = A_2)$$

$$F_x = \triangle \tau \triangle x \triangle z \implies$$

$$\frac{F_x}{V} = \frac{\triangle \tau \triangle x \triangle z}{\triangle x \triangle y \triangle z} = \frac{\triangle \tau}{\triangle y}.$$

Ponovno pošljemo  $\triangle y \to 0$ 

$$\frac{F}{V} = \lim_{\Delta y \to 0} \frac{F_x}{V} = \lim_{\Delta y \to 0} \frac{\Delta \tau}{\Delta y} = \frac{\partial \tau}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} \left( \mu \frac{\partial u}{\partial y} \right) = \mu \frac{\partial^2 u}{\partial y^2}.$$

Delec volumna se premika le vx- smeri, vendar strižna napetost deluje na vse njegove površine, zato, je sila izraža preko Laplaceovega operatorja

$$\frac{F}{V} = \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial u^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = \right) = \mu \nabla^2 u.$$

V vektorski notaciji:  $\frac{\mathbf{F}}{V} = \mu \nabla^2 \mathbf{u}.$ 

#### Telesne sile:

V splošnem je veliko različnih sil, tu pa bomo upoštevali le gravitacijo (v modeliranju atmosfere, je ključno, da upoštevamo Corioliosovo silo). Gravitacijska sila v primeru tokov

$$\frac{\mathbf{F}}{V} = \frac{m\mathbf{g}}{V} = \frac{\rho V \mathbf{g}}{V} = \rho \mathbf{g}.$$

Ko združimo vse tri sile, dobimo enačbo

$$\rho \frac{Du}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + \rho g.$$

Ker je hitrost vektorska količina, imamo 3 enačbe

$$\rho \frac{Du}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial x} + \mu \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + \rho g_x,$$

$$\rho \frac{Dv}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial y} + \mu \left( \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \right) + \rho g_y,$$

$$\rho \frac{Dw}{Dt} = -\frac{\partial p}{\partial z} + \mu \left( \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial u^2} + \frac{\partial^2 w}{\partial z^2} \right) + \rho g_z.$$

Kompaktno zapišemo

$$\rho \frac{D\mathbf{u}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{u} + \rho \mathbf{g},$$

kjer sta  $\mathbf{u}=(u,v,w)$  in  $g=(g_x,g_y,g_z)$ . Tem enačbam pravimo Navier-Stokesove enačbe. Običajno se zadnjo enačbo deli z gostoto  $\rho$  in uvede **kinematično visko- znost**  $\nu=\frac{\mu}{\rho}$ . Če razpišemo materialni odvod, se celotna enačba glasi

$$\frac{D\mathbf{u}}{Dt} = \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u} = -\frac{1}{\rho}\nabla p + \nu \nabla^2 \mathbf{u} + \rho \mathbf{g}.$$
 (1.12)

#### Opomba 1.6.

- Če ne poznamo telesnih sil ali jih imamo več, v zadnji enačbi sumand  $\rho \mathbf{g}$  zamenjamo s  $\mathbf{f}$ .
- Količine deljene z gostoto, imenujemo kinematične količine.

#### 1.4 Zakon o ohranitvi vrtinčnosti

Naslednja pomembna količina je vrtinčenja  $\omega$ . Kot že ime pove, je to količina, ki opisuje vrtenje toka okoli neke točke.

**Definicija 1.7.** Naj bo $\mathbf{u}\in C^1(\Omega),\,\Omega\subset\mathbb{R}^3$ . Vrtinčenje  $\omega$  je rotor polja  $\mathbf{u}$ 

$$\boldsymbol{\omega} \equiv \nabla \times \mathbf{u}.\tag{1.13}$$

Ohranitveno enačbo za  $\omega$  dobimo preko Navier-Stokesove enačbe. Predpostavimo, da je vektorsko polje  $\mathbf{u} \in C^2$  na poljubni domeni. Vzamemo rotor enačbe (1.12):

$$\nabla \times (\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u}) = \nabla \times (-\frac{1}{\rho}\nabla p + \nu \nabla^2 \mathbf{u} + \mathbf{f})$$
$$\frac{\partial \boldsymbol{\omega}}{\partial t} + \nabla \times ((\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u}) = -\frac{1}{\rho}\nabla \times (\nabla p) + \nu \nabla^2 \boldsymbol{\omega} + \nabla \times \mathbf{f}$$

Dobro znano dejstvo je, da je rotor gradienta skalarne funkcije 0, torej je  $\nabla \times (\nabla p) =$  **0**. Poenostavimo člen s hitrostjo. Iz dvojnega vektorskega produkta dobimo

$$\begin{split} \mathbf{u} \times (\nabla \times \mathbf{u}) &= \nabla (\mathbf{u} \cdot \mathbf{u}) - (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} \\ \Longrightarrow \quad (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} &= \nabla (\mathbf{u} \cdot \mathbf{u}) - \mathbf{u} \times (\underbrace{\nabla \times \mathbf{u}}_{=\omega}) \end{split}$$

Vzamemo rotor zadnje enakosti:

$$\begin{split} \nabla \times (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} &= \underbrace{\nabla \times (\nabla (\mathbf{u} \cdot \mathbf{u}))}_{=0} - \nabla \times (\mathbf{u} \times \boldsymbol{\omega}) \\ &= \nabla \times (\boldsymbol{\omega} \times \mathbf{u}) \\ &= (\mathbf{u} \cdot \nabla) \boldsymbol{\omega} - (\boldsymbol{\omega} \cdot \nabla) \mathbf{u} + \boldsymbol{\omega} \underbrace{(\nabla \cdot \mathbf{u})}_{=0 \text{ po } (1.9)} + \mathbf{u} \underbrace{(\nabla \cdot \boldsymbol{\omega})}_{=0} \end{split}$$

Vstavimo v prvotno enačbo

$$\frac{\partial \boldsymbol{\omega}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\boldsymbol{\omega} + (\boldsymbol{\omega} \cdot \nabla)\mathbf{u} - (\boldsymbol{\omega} \cdot \nabla)\mathbf{u} + \mathbf{u}(\nabla \cdot \boldsymbol{\omega}) = \nu \nabla^2 \boldsymbol{\omega} + \nabla \times \mathbf{f}.$$

Enačba, ki opiše zakon

$$\frac{D\omega}{Dt} = \frac{\partial\omega}{\partial t} + (\mathbf{u}\cdot\nabla)\omega = (\omega\cdot\nabla)\mathbf{u} + \nu\nabla^2\omega + \nabla\times\mathbf{f}.$$
 (1.14)

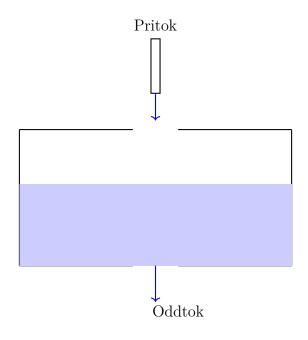
#### 1.5 Zakon o ohranitvi skalarja

Sedaj bomo posplošili zakon o ohranitvi mase, za poljubno zvezno odvedljivo skalarno polje  $c: \Omega \times \mathbb{R}^+ \to \mathbb{R}$  na  $\Omega \subset \mathbb{R}^3$ . Začnemo z enako enačbo kot pri zakonu o ohranitvi mase, le, da dodamo še dva dodatna člena. Ta člena sta F - vektorsko polje, za pretok oz. prenos skalarja c in H - izvor za skalar c. V integralski obliki zapišemo:

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \int_{\Omega} c \,\mathrm{d}V = -\int_{S} \mathbf{F} \cdot \mathrm{d}\mathbf{S} - \int_{S} c\mathbf{u} \,\mathrm{d}\mathbf{S} + \int_{\Omega} H \,\mathrm{d}V, \tag{1.15}$$

kjer je  $S = \partial \Omega$ . Prva dva člena imata negativen predznak, ker skalar odteka. Če je H < 0 potem imamo odtok skalarja, če pa je H > 0 imamo pritok skalarja.

**Primer 1.8.** Enostaven primer, ki pokaže pomen količine H. Pri zgornji luknji imamo pritok mase (tekočine) in v tem primeru je  $H_p > 0$ , med tem, ko imamo v spodnji luknji odtok mase (tekočine) in je  $H_0 > 0$ . Celotni H je razlika  $H = H_p - H_0$ .





Zapišemo diferencialno enačbo za zgornjo integralsko enačbo. Po Stokesovem izreku:

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \int_{\Omega} c \, \mathrm{d}V = -\int_{S} \mathbf{F} \cdot \mathrm{d}\mathbf{S} - \int_{S} c \mathbf{u} \, \mathrm{d}\mathbf{S} + \int_{\Omega} H \, \mathrm{d}V$$
$$\int_{\Omega} \frac{\partial c}{\partial t} \, \mathrm{d}V = -\int_{\Omega} \nabla \cdot (\mathbf{F} + c\mathbf{u}) - H \, \mathrm{d}V.$$

Po lemi 1.4 dobimo:

$$\frac{\partial c}{\partial t} + \nabla \cdot (\mathbf{F} + c\mathbf{u}) - H = 0. \tag{1.16}$$

Poglejmo si dva primera

#### Primer 1.9.

• Zakon o ohranitvi mase: vzamemo  $c = \rho$ ,  $\mathbf{F} = 0$  (masa je statična, se ne prevaja) in H = 0 (masa se ne ustvari ali uniči). Dobimo

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0$$

kar je ista enačba, kot smo dobili v prejšnjem razdelku.

• Zakon o ohranitvi energije (toplote): sedaj vzamemo skalarno polje  $c = pc_pT$ , kjer so  $c_p$  - specifična toplota(konstanta), p - konstanten tlak in T - skalarno polje temperature. Ker ima toplota prevodne lastnosti, je  $F \neq 0$  in zanj velja  $\mathbf{F} = -k\nabla T$ , kjer je k - konstanta toplotne prevodnosti. Predpostavimo, da je H = 0, čeprav v splošnem to ni nujno res, saj lahko na primer trenje zraka pri visokih hitrostih ali sevanje dvigneta temperaturo. Ohranitve enačba je

$$\frac{\partial T}{\partial t} + \nabla \cdot (T\vec{u}) = \kappa \nabla^2 T, \tag{1.17}$$

kjer je  $\kappa=\frac{k}{pc_p}$ . Če je hitrost u konstantna za  $\nabla$  ("ohranitev mase"), lahko enačbo zapišemo preko materialnega odvoda

$$\frac{DT}{Dt} = \frac{\partial T}{\partial t} + \vec{u} \cdot \nabla T = \kappa \nabla^2 T \tag{1.18}$$



Za našo uporabo v nadaljevanju bo dovolj, če omejimo na naslednje predpostavke

- Vektorsko polje F je potencialno, tj.  $F = -\gamma \nabla c$ .
- Nimamo izvorov oz. H = 0.

Torej bo za nas enačba o hranitvi skalarja

$$\frac{Dc}{Dt} = \frac{\partial c}{\partial t} + u \cdot \nabla c = \gamma \nabla^2 c. \tag{1.19}$$

#### 1.6 Lastnosti turbulence

V tem razdelku si bomo pogledali nekaj lastnosti turbulence oz. nekaj posledic ohranitvenih zakonov iz prejšnjega razdelka. Ker je turbulenca še vedno močno področje raziskovanja so nekateri zakoni, ki jih bomo omenili, empirično izpeljani.

#### 1.6.1 Reynoldsovo število

Pri analizi fizikalnih enačb pogosto pride prav, da se znebimo enot, saj to razkrije parametre, ki so ključni pri analizi karakteristik sistema, ki ga enačbe opisujejo. Začnemo z Navier-Stokesovo enačbo (1.12), kjer namesto sile teže, zapišemo poljubno zunanjo silo **f**:

$$\rho \frac{D\mathbf{u}}{Dt} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \mathbf{u} + \mathbf{f}.$$

Enačba, ki jo želimo analizirati ima enoto  $kg\cdot m^{-2}\cdot s^{-2}$ . Uvedemo formalni spremenljivki U - karakteristična hitrost in L - karakteristična dolžina. Nastavimo nove spremenljivke

$$\tilde{\mathbf{u}} = \frac{\mathbf{u}}{U}, \quad \tilde{p} = \frac{p}{\rho U^2}, \quad \tilde{\mathbf{f}} = \mathbf{f} \frac{\rho L}{U^2}, \quad \frac{\partial}{\partial \tilde{t}} = \frac{L}{U} \frac{\partial}{\partial t}, \quad \tilde{\nabla} = L \nabla.$$

Vstavimo v enačbo:

$$\begin{split} \rho \frac{D\tilde{\mathbf{u}}}{D\tilde{t}} &= \rho \frac{U^2}{L} \frac{\partial}{\partial \tilde{t}} \tilde{\mathbf{u}} + \rho \frac{U^2}{L} (\tilde{\mathbf{u}} \cdot \tilde{\nabla}) \tilde{\mathbf{u}} = -\frac{\rho U^2}{L} \tilde{\nabla} \tilde{p} + \frac{\mu U}{L^2} \tilde{\nabla}^2 \tilde{\mathbf{u}} + \frac{U^2 \rho}{L} \tilde{\mathbf{f}} \\ \frac{D\tilde{u}}{D\tilde{t}} &= \frac{\partial \tilde{\mathbf{u}}}{\partial \tilde{t}} + (\tilde{\mathbf{u}} \cdot \tilde{\nabla}) \tilde{\mathbf{u}} = -\tilde{\nabla} \tilde{p} + \frac{\mu}{\rho U L} \tilde{\nabla}^2 \tilde{\mathbf{u}} + \tilde{\mathbf{f}}. \end{split}$$

V enačbi nam ostane le ena kostanta, ki jo imenujemo Reynoldsovo število Re, enačbi pa pravimo brezdimenzijska Navier-Stokesova enačba.

$$Re = \frac{\rho UL}{\mu} = \frac{UL}{\nu}. ag{1.20}$$

Izbera konstant U in L je odvisna od konteksta. Kot smo prikazali v uvodu, se turbulenca pojavlja pri zelo različnih velikostnih skalah, zato je smiselno, da lahko L (in prav tako U) izberemo na zelo različne smiselne načine. Vendar pa se izkaže, da se turbulenca pojavi pri velikih Reynoldsovih številih, ne glede na izbiro U in L. Ko pošljemo  $Re \to \infty$  se brezdimenzijska enačba zreducira v (izpustimo tilde)

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u} + \nabla p = \mathbf{f}. \tag{1.21}$$

Tej enačbi pravimo Eulerjeva enačba. Vidimo, da dinamična viskoznost nima več vpliva oz. je zelo majhen, kar pomeni, da na turbulenco nima velika vpliva.

Izbera transformacij, ki smo jih naredili na Navier-Stokesovi ni enolična, in je, kot izbira konstant U in L, odvisna od konteksta. Poglejmo, kaj se zgodi za majhna Reynoldsova števila. Z drugačno transformacijo, lahko izluščimo novo informacijo. Ni težko pokazati, da je nova izbira enačba

$$Re\frac{D\tilde{\mathbf{u}}}{D\tilde{t}} = -\tilde{\nabla}\tilde{p} + \tilde{\nabla}^2\tilde{\mathbf{u}} + \tilde{f}$$
(1.22)

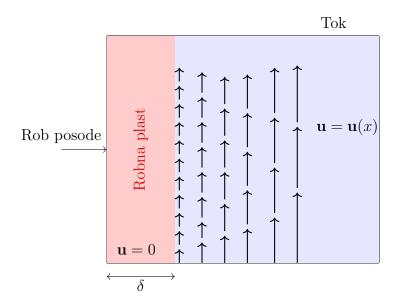
V limiti  $Re \rightarrow 0$ :

$$-\tilde{\nabla}\tilde{p} + \tilde{\nabla}^2\tilde{\mathbf{u}} + \tilde{\mathbf{f}} = 0.$$

Če poznamo tlak  $\tilde{p}$  in je  $\tilde{\mathbf{f}}$  neodvisen od  $\mathbf{u}$  (recimo v primeru sile teže), dobimo Poissonovo enačbo za u, kar je lažje rešiti kot primer velikih Reynoldsovih števil. Malo bolj zanimiva opazka je, če je zunanja sila neodvisna od časa (v primeru sile teže) in tlak neodvisen od časa (v primeru raznih vodnih tokov) to implicira, da je  $\mathbf{u}$  neodvisen od časa in lahko določen proces, na primer mešanje snovi v tekočini, preobrnemo, to je snovi lahko "odmešamo".

#### 1.6.2 Kinetična energija in viskozna disipativnost

Sedaj si bomo pogledali še eno pomebno lastnost turbulenc, ki ji pravimo disipativnost. Privzeli bomo predpostavko, da je hitrost na robu območja enaka 0 oz.  $\mathbf{u}_{|\partial\Omega}=0$ . Empirično se izkaže se, da je ta predpostavka smiselna. Če si predstavljamo posodo z vodnim tokom, spodnja skica prikaže, ko se bližamo robu posode, je trenje med tekočino in robom posode vedno večje, in posledično, hitrost tekočine manjša. Ustvari se tanka plast, ki jo imenujemo **robna plast** (eng. boundary layer). Koncept bomo bolj natančno obravnavali kasneje, saj se v območjih ki nimajo jasnega roba (v atmosferi) pojavijo novi zapleti.



Slika 4: Posoda, kjer imamo robno plast širine  $\delta$  in tokovnice **u**, katerih hitrost se veča, bolk kot smo stran od roba.

Ponovno začnemo z Navier-Stokesovo enačbo, vendar predpostavimo, da nimamo vpliva zunanjih sil tj. f = 0.

$$\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u} = -\frac{1}{\rho}\nabla p + \nu \nabla^2 \mathbf{u}.$$

Enačbo skalarno pomnožimo s hitrostjo u

$$\mathbf{u} \cdot \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla) |\mathbf{u}|^2 = -\frac{1}{\rho} (\mathbf{u} \cdot \nabla p) + \nu (\mathbf{u} \cdot \nabla^2 \mathbf{u})$$

Zapišimo vsak člen preko diferencialnega operatorja. Prvi in tretji člen ni težko zapisati preko gradienta:

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) = \mathbf{u} \cdot \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t}.$$

in

$$\nabla \cdot (\mathbf{u}p) = p \underbrace{\nabla \cdot \mathbf{u}}_{=0} + \mathbf{u} \cdot (\nabla p) = \mathbf{u} \cdot (\nabla p)$$

Za drugi člen, uporabimo pravilo produkta za gradient

$$\nabla \cdot (|\mathbf{u}|^2 \mathbf{u}) = \nabla (|\mathbf{u}|^2) \cdot \mathbf{u} + |\mathbf{u}|^2 \underbrace{(\nabla \cdot \mathbf{u})}_{=0} = (2(\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u})\mathbf{u}$$

$$\Longrightarrow (\mathbf{u}\cdot\nabla)|\mathbf{u}|^2 = \nabla\cdot \Big(\frac{1}{2}|\mathbf{u}|^2\mathbf{u}\Big).$$

Za zadnji člen se poslužimo naslednje identitete

Lema 1.10. Naj bo  $u \in C^2$  vektorsko polje. Velja

$$\boldsymbol{u} \cdot \nabla^2 \boldsymbol{u} = \nabla \cdot \left( (\boldsymbol{u} \cdot \nabla) \boldsymbol{u} - \nabla \left( \frac{1}{2} |\boldsymbol{u}|^2 \right) \right) - |\nabla \boldsymbol{u}|^2,$$
 (1.23)

kjer je

$$|\nabla \boldsymbol{u}|^2 = \sum_{i,j=1}^3 \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j}\right)^2. \tag{1.24}$$

Dobljeno enakost

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) + \nabla \cdot \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \mathbf{u} \right) = -\frac{1}{\rho} \nabla(p\mathbf{u}) + \nu \nabla \cdot \left( (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u} - \nabla \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) \right) - \nu |\nabla \mathbf{u}|^2$$

integriramo po omejenem območju  $\Omega$  z robomo  $\partial\Omega$ :

$$\int_{\Omega} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) dV + \int_{\Omega} \nabla \cdot \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \mathbf{u} + \frac{1}{\rho} p \mathbf{u} - \nu (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} + \nu \nabla \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) \right) dV = \int_{V} -\nu |\nabla \mathbf{u}|^2 d\Omega.$$

Po izreku o divergenci:

$$\int_{\Omega} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) dV + \int_{\partial \Omega} \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \mathbf{u} + \frac{1}{\rho} p \mathbf{u} - \nu (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} + \nu \nabla \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) d\vec{S} = \int_{\Omega} -\nu |\nabla \mathbf{u}|^2 dV.$$

Ker smo prevzeli robni pogoj $\mathbf{u}_{|_{\partial\Omega}}=0,$  srednji člen odpade in nam ostane

$$\int_{\Omega} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \right) dV = -\int_{\Omega} \nu |\nabla \mathbf{u}|^2 dV$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{\Omega} \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 \, dV = -\nu \int_{\Omega} |\nabla \mathbf{u}|^2 \, dV$$

Kako interpretiramo dani rezultat? Levi stran enakosti nam pove, kako se kinetična energija v območju  $\Omega$  spreminja s časom. Desni člen je negativen, saj je integrand pozitiven. Torej kinetična energija toka s časom pada in prehaja v toploto.

Lahko pa povemo še malo več. Naj bo  $\mathbf{f} \neq 0$  in ponovimo postopek. Dobimo identično enačbo, le da vsebuje še delo zunanje sile

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_{\Omega} \frac{1}{2} |\mathbf{u}|^2 dV = -\nu \int_{\Omega} |\nabla \mathbf{u}|^2 dV + \int_{\Omega} \mathbf{u} \cdot \mathbf{f} dV.$$
 (1.25)

Če se kinetična energija s časom ne spreminja (miruje) tj.  $\frac{\partial}{\partial t} |\mathbf{u}|^2 = 0$ :

$$\nu \int_{\Omega} |\nabla \mathbf{u}|^2 \, dV = \int_{\Omega} \mathbf{u} \cdot \mathbf{f} \, dV.$$

Ta enakost nam pove, da v primeru, ko se kinetična energija ohranja, je energija, ki odhaja iz sistema enaka energiji, ki jo dovajamo z delom telesne sile **f**. Ta rezultat nam da namig, da smo na pravi poti, kar se tiče analize turbulence in tokov nasplošno, saj je rezultat ekvivalenten 1. zakonu termodinamike:

**Definicija 1.11** (1. zakon termodinamike). Naj bo  $\Omega$  sistem oz. omejeno območje. Potem je sprememba energije (E) sistema, enaka energiji vhodne $(E_{\rm in})$  in izhodne energije $(E_{\rm out})$ 

$$\Delta E = E_{\rm in} + E_{\rm out}. \tag{1.26}$$

**Definicija 1.12.** Naj bo **u** rešitev Navier-Stokesove enačbe in zadošča zakonu o ohranitvi mase. **Viskozna disipativnost** je

$$\epsilon = \nu |\nabla \mathbf{u}|^2. \tag{1.27}$$

#### 1.6.3 Velikostne skale

Ključna ugotovitev v prvi polovici 20. stoletja, ki je spremenila, kako so ljudje gledali na turbulenco je, da se kljub njenemu kaotičnemu obnašanju, pojavijo urejene strukture. To so vrtinci. V zadnjem razdelku smo videli, da energija pada s časom, na poljubni domeni  $\Omega$ . Jasno je, če je domena večja, bo večji odtok/prenos energije. Če je turbulenten tok sestavljen iz vrtincev, se pojavi vprašanje, kako veliki oz. majhni so taki vrtinci? Ključni so vrtinci "najmanjših"velikosti zaradi naslednjega mehanizma: energija večjega vrtinca se manjša in se prenaša na manjše vrtince. Ta postopek se ponavlja, dokler ne pridemo do vrtincev velikosti, pri katerih se energija ne prenese več na manjše vrtince, ampak se zaradi viskoznosti energija začne pretvarjati v toploto. Tem vrtincem pravimo **disipativni vrtinci**.

Še ena opazka: ko govorimo o velikih vrtincih, govorimo tudi o velikih Reynoldsovih številih oz. Re >> 1. Spomnimo se, da smo iz brezdimenzijske Navier-Stokesove enačbe dobili Eulerjevo enačbo 1.21, ki ne vsebuje viskoznega člena. To pomeni, da je  $\nu \nabla^2 \mathbf{u} \approx 0 \Longrightarrow \epsilon \approx \text{konst.}$  Zato bomo v nadaljevanju predpostavili, da je viskozna disipativnost konstantna (do katerih velikosti ima ta predpostavka smisel?).

Označimo z  $\ell$  premer poljubnega vrtinca in z u povprečno hitrost vrtinca. Definiramo turbulentno Reynoldsovo število  $R_t = \frac{u\ell}{\nu}$ . V splošnem velja  $Re > R_t$ , vendar

sta primerljiva, zato  $R_t >> 1$ .

Videli smo, kako pomembna je količina  $\epsilon$ , zato jo bomo povezali s količinama  $\ell$  in u preko dimenzijske analize. Enota za  $\frac{\partial \mathbf{u}}{\partial x_i}$ , kjer je i=1,2,3, je  $\frac{m}{s \cdot m} = \frac{1}{s}$ , zato je enota za  $[|\nabla \mathbf{u}|^2] = \frac{1}{s^2}$ . Enota za  $\epsilon$  je

$$[\epsilon] = \nu |\nabla \mathbf{u}|^2 = \frac{m^2}{s} \frac{1}{s^2} = \frac{m^2}{s^3}.$$

Za primerno izbran čas  $\tau$  dobimo oceno

$$\epsilon \sim \frac{\ell^2}{\tau^3} = \frac{u^2}{\tau} = \frac{u^3}{\ell},\tag{1.28}$$

kjer je  $u = \frac{\ell}{\tau}$ .

(Paradoks: zakaj je ta izraz neodvisen od  $\nu$  medtem ko je definicija odvisna od  $\nu$ ). Izkaže se, da je to zelo dober način za ocenjevanje velikosti vrtincev. Velik preskok je naredil Andrej Nikolajevič Kolmogorov, ki je postavil hipotezo, da sta hitrost  $\nu$  in dolžina  $\eta$  disipativnih vrtincev odvisna le od viskozne disipativnosti  $\epsilon$  in kinematične viskoznosti  $\nu$ . Poiščimo izraz zanju. Razdalja  $\eta$  se začne, ko začne prevladovati viskozni del Navier-Stokesove enačbe

$$\nu \nabla^2 \mathbf{u} > (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u}.$$

Aproksimiramo vsakega posebej preko brezdimenzijske analize

$$\begin{split} \nu \nabla^2 \mathbf{u} &\sim \nu \frac{\partial^2 \mathbf{u}}{\partial x^2} \sim \frac{\nu u}{\ell} = \frac{\nu}{\ell \tau}. \\ &(\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} \sim \frac{u^2}{\ell} \sim \frac{\ell}{\tau} \\ \Longrightarrow \nu \nabla^2 \mathbf{u} > (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} \iff \frac{\nu}{\ell \tau} > \frac{\ell}{\tau} \iff \ell^2 < \nu \tau. \end{split}$$

Iz izraza 1.28 izpostavimo  $\tau$ , kar nam da:

$$l^2 < \nu \tau = \nu \left(\frac{\ell^2}{\epsilon}\right)^{\frac{1}{3}} \iff l < \left(\frac{\nu^3}{\epsilon}\right)^{\frac{1}{4}}.$$

Neenakost nam da območje, kjer se začne proces disipativnosti. Zgornja meja hitrosti teh vrtincev:

$$v^{3} = \ell \epsilon = \left(\frac{\nu^{3}}{\epsilon}\right)^{\frac{1}{4}} \epsilon = (\epsilon \nu)^{\frac{3}{4}}$$
$$\implies v = (\epsilon \nu)^{\frac{1}{4}}.$$

Definicija 1.13. Naj bosta  $\nu$ viskoznost in  $\epsilon$ viskozna disipativnost. Definiramo Kolmogorovo hitrostno skalo

$$v = (\epsilon \nu)^{\frac{1}{4}}.\tag{1.29}$$

in Kolmogorovo dolžinsko skalo

$$\eta = \left(\frac{\nu^3}{\epsilon}\right)^{\frac{1}{4}}.\tag{1.30}$$

To sta velikost in hitrost najmanjšega možnega vrtinca.

Poglejmo si nekaj posledic. Reynoldsovo število disipativnih vrtincev je

$$R_t = \frac{\upsilon \eta}{\nu} = (\epsilon \nu)^{\frac{1}{4}} \left(\frac{\nu^3}{\epsilon}\right)^{\frac{1}{3}} \frac{1}{\nu} = 1,$$

kar se sklada z domnevo, da ima viskoznost velik vpliv. Poglejmo še, koliko večji in hitrejši so veliki vrtinci:

$$\frac{\ell}{\eta} = \frac{l\epsilon^{\frac{1}{4}}}{\nu^{\frac{3}{4}}} \stackrel{1.28}{\sim} \frac{\ell u^{\frac{3}{4}}}{\ell^{\frac{1}{4}}\nu^{\frac{3}{4}}} = \left(\frac{u\ell}{\nu}\right)^{\frac{3}{4}} = R_t^{\frac{3}{4}},$$

$$\frac{u}{v} = \frac{u}{(\epsilon\nu)^{\frac{1}{4}}} \stackrel{1.28}{\sim} \frac{u}{\left(\frac{(\ell^3\eta)}{\ell}\right)^{\frac{1}{4}}} = \left(\frac{u\ell}{\nu}\right)^{\frac{1}{4}} = R_t^{\frac{1}{4}}.$$

Ker je  $R_t >> 1$ , nam izračun nam pove, da so disipativni vrtinci občutno manjši in počasnejši od energijsko bogatih vrtincev.

**Primer 1.14.** Tipična hitrost in velikost vrtinca v robni plasti atmosfere sta  $u \sim 1 \frac{m}{s}$  in  $l \sim 10^3$ m viskoznost zraka pa je  $\nu \sim 10^{-5} \frac{kg}{ms}$ . Torej je  $R_t \sim 10^8$ , kar nam da oceni za hitrost in velikost disipativnih vrtincev  $u \sim 10^{-2} \frac{m}{s}$  in  $\eta \sim 10^{-3} m$ .

Z znanjem, ki smo ga pridobili do sedaj lahko hitro pokažemo problem modeliranja turbulence neposredno preko Navier-Stokesovih enačb. Najmanjše smiselne dolžine so velikosti  $\eta$ , velikost območja, ki ga želimo modelirati, naj bo L. Po zgornjem razmisleku, je število potrebnih točk

$$N = \left(\frac{L}{n}\right) \sim R_t^{\frac{3}{4}}$$

oz. v treh dimenzijah

$$N = \left(\frac{L}{\eta}\right)^3 \sim R_t^{\frac{9}{4}}.$$

Iz zadnjega primera hitro postane jasno, da je modeliranje neposredno preko danih enačb povsem nepraktično, saj je število potrebnih točk približno  $N \sim (10^8)^{\frac{9}{4}} = 10^{18}$ . Zato so direktne numerične simulacije uporabljajo le za manjša območja, na primer  $R_t \sim 1000$ , torej  $N \sim 10^{\frac{27}{4}} \sim 10^7$ , kar še vedno ni majhno število.

# 2 Large eddy simulacije

Nakoncu zadnjega poglavja smo videli, da je neposredno reševanje Navier-Stokesovih enačb za velike vrtince oz. tri dimenzionalno turbulentno gibanje tokov, neučinkovito. V tem poglavju bomo spoznali orodja, s katerimi bomo enačbe, ki opisujejo dane tokove, priredili na tak način, da bomo lahko bolj učinkovito rešili enačba. Simulacije velikih vrtincev (eng. Large eddy simulations) oz. LES razdelimo na štiri korake

- i) Spoznali bomo koncept povprečenja in kako tok razcepimo na dva dela: povprečni del in spremenljivi del. Povprečni del bo predstavljal hitrostno polje velikih vrtincev. Osredotočili se bomo na posebno vrsto povprečja, to je filtracija.
- ii) Preko filtracije Navier-Stokesovih enačb dobimo nove enačbe, ki jih bomo uporabili za numerično reševanje.
- iii) Zaprtje novih enačb. Pri prejšnji točki dobimo nove člene v enačbi, kar povzroči, da imamo več spremenljivk kot enačb. Problem bomo rešili z modeliranjem novih členov.
- iv) Numerično rešimo zaprt sistem enačb, ki opisuje tok.

To je najbolj splošen pristop, je pa pomembno navesti, da obstaja več podvrst LES, ki so odvisne od kompleksnosti in velikosti območja, ki ga obravnavamo.

### 2.1 Povprečja

Vse odvisne spremenljivke, hitrost, vrtinčnost, tlak, temperatura . . . , so turbulentne. Intuitivno to pomeni, da so v prostoru neenakomerno porazdeljene in v vsaki točki v opazovanem območju kaotično oscilirajo. Zaradi naključnega obnašanja je pogosto smiselno turbulenco analizirati z vidika statistike. V delu se temu ne bomo posvetili, omenimo zaradi povprečja, ki temelji na več ponovitvah istega poskusa. Ideja za povprečji je, da hitrostno polje  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t)$  razcepimo na povprečni del  $\overline{\mathbf{U}}(\mathbf{x},t)$ 

Ideja za povprečji je, da hitrostno polje  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t)$  razcepimo na povprečni del  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t)$  in oscilirajoči del  $\mathbf{u}(\mathbf{x},t)$ .

$$\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = \overline{\mathbf{U}}(\mathbf{x},t) + \mathbf{u}(\mathbf{x},t). \tag{2.1}$$

Temu razcepu pravimo Reynoldsov razcep.

Zapišimo nekaj lastnosti, ki jih želimo od povprečji. Naj bosta  $\mathbf{U}$  in  $\mathbf{V}$  dva tokova in  $\alpha, \beta \in \mathbb{R}$ :

i) Linearnost:

$$\overline{\alpha \mathbf{U} + \beta \mathbf{V}} = \alpha \overline{\mathbf{U}} + \beta \overline{\mathbf{V}}.$$

ii) Povprečje konstante C je C:

$$\overline{\mathbf{C}} = \mathbf{C}$$
.

iii) Indempotentnost:

$$\overline{\overline{\mathbf{U}}} = \overline{\mathbf{U}}.$$

iv) Povprečje oscilirajočega dela je 0:

$$\overline{\mathbf{u}} = \overline{\mathbf{U} - \overline{\mathbf{U}}} = \mathbf{0}.$$

v) Pravilo produkta:

$$\overline{\mathbf{U}\cdot\mathbf{V}}=\overline{\mathbf{U}}\cdot\overline{\mathbf{V}}.$$

vi) Komutiranje z odvajanjem:

$$\frac{\overline{\partial \mathbf{U}}}{\partial x_i} = \frac{\partial \overline{\mathbf{U}}}{\partial x_i}.$$

**Lema 2.1.** Če velja lastnost i) potem je iii)  $\iff$  iv)

Dokaz.

$$\overline{\overline{\mathbf{U}}} = \overline{\mathbf{U}} \iff 0 = \overline{\mathbf{U}} - \overline{\overline{\mathbf{U}}} \stackrel{i)}{=} \overline{\mathbf{U}} - \overline{\overline{\mathbf{U}}}.$$

2.1.1 Ansambelsko povprečje

Recimo, da opravljamo eksperiment in dobimo nek rezultat. Pogostokrat zaradi napak ali zunanjih vplivov ali majhne verjetnosti pojava željenega rezultata, poskus večkrat ponovimo in za naš končni rezultat vzamemo povprečje vseh rezultatov. To je ideja za ansambelskim povprečenjem.

Turbulenca predstavlja naša odstopanja ali šum oz. kaotičen del. Ker se pri zelo majhnih začetnih pogojih, tok lahko zelo spremeni, nam vsaka ponovitev poskusa, da novo rešitev. Vsaka taka rešitev je lahko zelo drugačna od prejšnje in naslednje. Tem ponovitvam pravimo realizacije in označimo  $\mathbf{U}(x,t;\alpha)$ , za  $\alpha \in \mathbb{N}$  realizacijsko število.

Definicija 2.2. Ansambelsko povprečje toka U je

$$\mathbf{U}^{\text{avg}}(\mathbf{x}, t) = \lim_{N \to \infty} \frac{1}{N} \sum_{\alpha=1}^{N} \mathbf{U}(\mathbf{x}, t; \alpha).$$
 (2.2)

Bolj formalno, na  $\mathbf{U}(\mathbf{x}, t; \alpha)$  gledamo kot slučajni vektor, in zaporedje  $\mathbf{U}(\mathbf{x}, t; 1)$ ,  $\mathbf{U}(\mathbf{x}, t; 2) \dots, \mathbf{U}(\mathbf{x}, t; n)$  je zaporedje neodvisno, enako porazdeljenih slučajnih vektorjev. Pričakovana vrednost  $E(\mathbf{U}_i) = \mu$  za vsak  $i \in \mathbb{N}$ , zato je po zakonu velikih števil, ansambelsko povprečje konvergentno.

Ansambelsko povprečje zadošča vsem lastnostim i)-vi) zato je temelj za Reynoldsovo-povprečene Navier-Stokesove simulacije (RANS). Omenimo še dve povprečji:

Definicija 2.3. Časovno povprečje je

$$\mathbf{U}^{T}(\mathbf{x}, t; T) = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} \mathbf{U}(\mathbf{x}, t + \tau) d\tau.$$
 (2.3)

Definicija 2.4. Prostorsko povprečje je

$$\mathbf{U}^{T}(\mathbf{x}, t; L) = \frac{1}{L} \int_{0}^{L} \mathbf{U}(\mathbf{x} + \mathbf{s}, t) \, d\mathbf{s}.$$
 (2.4)

Čeprav so ta povprečja na prvi pogled nepovazana, pa se v praksi izkaže, da imajo poseben pomen. Naj bo polje **U** stacionarno tj.  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = \mathbf{U}(\mathbf{x})$  ali homogeno oz.  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = \mathbf{U}(t)$ . Intuitivno bi pričakovali, da je

$$\lim_{T \to \infty} \mathbf{U}^T(\mathbf{x}, t; T) = \lim_{T \to \infty} \mathbf{U}^T(\mathbf{x}; T) = \mathbf{U}^{\text{avg}}(\mathbf{x})$$

OZ.

$$\lim_{T \to \infty} \mathbf{U}^{S}(x, t; S) = \lim_{T \to \infty} \mathbf{U}^{S}(t; T) = \mathbf{U}^{\text{avg}}(t)$$

Če slučajna spremenljivka U oz. hitrostno polje v našem primeru, zadošča obema lastnostima, pravimo, da je U ergodično. V računski dinamiki fluidov se pogosto predpostavi, da je turbulenca ergodična. Temu pravimo ergodična hipoteza. Zato ne obstaja dokaz, vendar mnoge numerične simulacije in eksperimenti hipotezo potrjujejo.

Ergodičnost se predpostavi, saj je računanje ansambelskega povprečja težavno, ker potrebujemo veliko poskusov za njegov izračun, med tem, ko je prostorsko ali časovno povprečje dokaj enostavno.

#### 2.1.2 Filtracija

Sedaj se bomo resno posvetili filtraciji, ki je posebna vrsta povprečja.

**Definicija 2.5.** Naj bo  $\mathbf{U}: \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^+ \to \mathbb{R}^3$  vektorsko polje in  $G: \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}^d \to \mathbb{R}$ . Potem je filter polja  $\mathbf{U}$ , polje filtrirano polje  $\overline{\mathbf{U}}$ 

$$\overline{\mathbf{U}}(x,t) = \int_{\mathbb{R}^d} G(r,x) \mathbf{U}(x-r,t) \, \mathrm{d}r.$$
 (2.5)

Funkciji G pravimo filtracijska funkcija in zadošča normalizacijskem pogoju

$$\int_{\mathbb{R}^d} G(r, x) \, \mathrm{d}r = 1.$$

**Definicija 2.6.** Naj bo G filtracijska funkcija in U tok. Potem je residualno polje

$$\mathbf{u}'(x,t) = \mathbf{U}(x,t) - \overline{\mathbf{U}(x,t)}. \tag{2.6}$$

#### Opomba 2.7.

- Polji  $\overline{\mathbf{U}}$  in u bomo tudi imenovali razrešen del in podfilterska skala.
- Opazimo, da je definicija filtra skoraj identična definiciji konvolucije, le da je U vektorsko polje in ne skalar, kot običajno.
- Zgornji razcep je analogen Reynoldsovem razcepu, glavna razlika je, da rezidualni del ni nujno enak 0

$$\overline{\mathbf{u}'} \neq 0.$$

**Trditev 2.8.** Filtracija zadošča lasnostim i), ii) in kumutarnju z časovnim odvodom. Če je filtracijska funkcija G homogeno, velja lasnost vi).

Dokaz. i) Naj bosta U, V vektorski polji,  $\alpha, \beta \in \mathbb{R}$  in G filtracijska funkcija

$$\overline{\alpha \mathbf{U} + \beta \mathbf{V}} = \int_{\mathbb{R}^d} G(r, x) (\alpha \mathbf{U}(x - r, t) + \beta \mathbf{V}(x - r, t)) \, dr =$$

$$= \int_{\mathbb{R}^d} \alpha G(r, x) \mathbf{U}(x - r, t) + \beta G(r, x) \mathbf{V}(x - r, t) \, dr =$$

$$= \alpha \int_{\mathbb{R}^d} G(r, x) \mathbf{U}(x - r, t) \, dr + \beta \int_{\mathbb{R}^d} G(r, x) \mathbf{V}(x - r, t) \, dr =$$

$$= \alpha \overline{\mathbf{U}} + \beta \overline{\mathbf{V}}$$

ii) Naj bo $\mathbf{C} \in \mathbb{R}^3$ in G filtracijska funkcija

$$\overline{\mathbf{C}} = \int_{\mathbb{R}^d} G(r, x) \mathbf{C} \, \mathrm{d}r = \left( \underbrace{\int_{\mathbb{R}^d} G(r, x) \, \mathrm{d}r}_{\text{normalizacijski}} \right) \mathbf{C} = \mathbf{C}.$$

vi) Naj bo  ${\bf U}$  odvedljivo vektorsko polje po časovni spremenljivki in G filtracijska funkcija

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\overline{\mathbf{U}}(x,t) = \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \int_{\mathbb{R}^d} G(r,x)\mathbf{U}(x-r,t) \,\mathrm{d}r = 
= \mathcal{F}^{-1}\mathcal{F}\left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \int_{\mathbb{R}^d} G(r,x)\mathbf{U}(x-r,t) \,\mathrm{d}r\right) = 
= \mathcal{F}^{-1}\left(i\omega\mathcal{F}\left(\int_{\mathbb{R}^d} G(r,x)\mathbf{U}(x-r,t) \,\mathrm{d}r\right)\right) = 
= \mathcal{F}^{-1}(i\omega\hat{G}(\omega,x)\hat{\mathbf{U}}(x,\omega)) = 
= \mathcal{F}^{-1}(\hat{G}(\omega,x)\cdot(i\omega\hat{\mathbf{U}}(x,\omega))) = 
= \int_{\mathbb{R}^d} G(r,x) \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}\mathbf{U}(x-r,t) \,\mathrm{d}r = 
= \frac{\overline{\mathrm{d}\mathbf{U}}}{\mathrm{d}t}.$$

Odvajamo še po času in predpostavimo, da lahko zamenjamo vrstni red odvajanja in integracije (kateri pogoji so smiselni, da je to izpolnjejo ali si isti kot pri zgornjem izračunu?)

$$\begin{split} \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}x_i} \overline{\mathbf{U}}(x,t) &= \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}x_i} \int_{\mathbb{R}^d} G(r,x) \mathbf{U}(x-r,t) \, \mathrm{d}r = \\ &= \int_{\mathbb{R}^d} \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}x_i} (G(r,x) \mathbf{U}(x-r,t)) \, \mathrm{d}r = \\ &= \int_{\mathbb{R}^d} \frac{\mathrm{d}G}{\mathrm{d}x_i} (r,x) \mathbf{U}(x-r,t) \, \mathrm{d}r + \int_{\mathbb{R}^d} G(r,x) \frac{\mathrm{d}\mathbf{U}}{\mathrm{d}x_i} (x-r,t) \, \mathrm{d}r = \\ &= \int_{\mathbb{R}^d} \frac{\mathrm{d}G}{\mathrm{d}x_i} (r,x) \mathbf{U}(x-r,t) \, \mathrm{d}r + \frac{\overline{\mathrm{d}\mathbf{U}}}{\mathrm{d}x_i}. \end{split}$$

G je homogena torej je G(r,x)=G(r), posledično

$$\frac{\mathrm{d}G}{\mathrm{d}x_i}(r,x) = \frac{\mathrm{d}G}{\mathrm{d}x_i}(r) = 0$$

in enakost sledi.

Opomba 2.9.

- Ker je U vektor, integral deluje po komponentah, zato tudi Fourierova tranformacija deluje po komponentah.
- V dokazu smo uporabili dejstvo

$$\mathcal{F}(f')(\omega) = i\omega \mathcal{F}(f)(\omega).$$

Poglejmo si dva filtra, ki se pogosto uporabljata. Primera si bomo pogledali v eni dimenziji, kar se enostavno posploši v višje dimenzije. Od sedaj naprej bomo predpostavili, da je G homogeno tj. G(r,x) = G(r). Matematično, je filter sedaj konvolucija, kar običajno zapišemo

$$\overline{\mathbf{U}}(x,t) = (\mathbf{U} * G)(x,t). \tag{2.7}$$

Iz konvolucijskega izreka dobimo

$$\hat{\overline{\mathbf{U}}} = \mathcal{F}(\overline{\mathbf{U}})(\xi, t) = \mathcal{F}(\mathbf{U})(\xi, t) \cdot \mathcal{F}(G)(\xi) = \hat{\mathbf{U}}(\xi, t) \cdot \hat{G}(\xi). \tag{2.8}$$

#### Valovni preklopni filter:

Pokazali smo, da filter zadošča lastnostim i), ii) in vi). Ali lahko za pravo izbiro G dodatno zadostimo še kateri od ostalih lastnosti? Zaradi linearnosti filtra, nam ostaneta le dve lastnosti: Indempotentnost in pravilo produkta. Pravilo produkta bo zadoščeno, če bo za pravo funkcijo G, integral multiplikativen. Take funkcije sicer obstajajo, vedar so zelo raznolike in običajno nimajo fizikalnega pomena. Torej nam ostane le indempotentnost. Poglejmo, kako se izraža  $\overline{\overline{U}}$  preko konvolucije:

$$\overline{\overline{U}}(x,t) = \int_{\mathbb{R}} G(r)\overline{U}(x-r,t) dr =$$

$$= \int_{\mathbb{R}} G(r) \int_{\mathbb{R}} G(s)U(x-r-s,t) ds dr =$$

$$= \int_{\mathbb{R}} (G*U)(x-r,t) dr = G*(G*U)(x,t)$$

$$\Longrightarrow \mathcal{F}(\overline{\overline{U}})(\xi,t) = \mathcal{F}(G)^{2}(\xi) \cdot \mathcal{F}(U)(\xi,t) = \hat{G}^{2}(\xi) \cdot \hat{U}(\xi,t)$$

Če želimo, da je G indempotent

$$\overline{U} = \overline{\overline{U}}$$

$$\hat{U}\hat{G} = \hat{U}\hat{G}^2$$

$$\hat{U}(\hat{G}^2 - \hat{G}) = 0.$$

Ker je  $U\neq 0$ , G zavzame vrednosti 0 in 1. Preden si poglemo bolj specifičen primer, si poglejmo problem preko Fourierove vrste, kar bo pomembno pri analizi v nadaljevanju. U razvijemo v kompleksno Fourierovo vrsto na intervalu [0,L] za L>0

$$U(\mathbf{x},t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t)e^{i\kappa_n x},$$
(2.9)

kjer je  $\kappa_n = 2\pi \frac{n}{L}$ . Filtriramo ta razvoj

$$\overline{U}(x,t) = \int_{\mathbb{R}^d} G(r)U(x-r,t) dr =$$

$$= \int_{\mathbb{R}^d} G(r) \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t)e^{i\kappa_n(x-r)} dr =$$

$$= \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t) \left( \int_{\mathbb{R}^d} G(r)e^{-i\kappa_n r} \right) e^{i\kappa_n x} dr =$$

$$= \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t) \hat{G}(\kappa_n) e^{i\kappa_n x},$$

Kot prej je  $\hat{G}$  Fourierova transformiranka funkcije G

$$\hat{G}(\kappa) = \int_{\mathbb{R}^d} G(r)e^{-i\kappa r} \, \mathrm{d}r$$

in preko inverzne Fourierove tranformacije dobimo

$$G(x) = \frac{1}{2\pi} \int_{\mathbb{R}^d} \hat{G}(\kappa) e^{i\kappa x} \, d\kappa.$$

**Opomba 2.10.** V literaturi se  $\hat{G}$  pogosto imenuje prenosna funkcija in se označi sT.

Uporabimo filter na  $\overline{U}$ 

$$\overline{\overline{U}}(x,t) = \int_{\mathbb{R}} G(r)\overline{U}(x-r,t) dr =$$

$$= \int_{\mathbb{R}} G(r) \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t)T(\kappa_n)e^{i\kappa_n(x-r)} dr =$$

$$= \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t)T(\kappa_n)e^{i\kappa_n x} \int_{\mathbb{R}} G(r)e^{-i\kappa_n r} dr =$$

$$= \sum_{n=-\infty}^{\infty} a_n(t)T^2(\kappa_n)e^{i\kappa_n x} dr$$

Primerjamo koeficiente vrst

$$T^2(\kappa_n) = T(\kappa_n), \quad n \in \mathbb{Z}$$

kar se ujema z dosedaj ugotovljenim. Ta je izpeljava pomembna ker uvede količino  $\kappa_n$ , ki jo imenujemo n-to valovno število. To bo ključno za razreševanje polja  $\overline{U}$  na

diskretni množici (kar je potrebno za numerično modeliranje). Definiramo nizkoprehodno prenosno funkcijo

$$T_c(\kappa) = \begin{cases} 1; & |\kappa| \le \kappa_c \\ 0; & |\kappa| > \kappa_c \end{cases}$$

 $\kappa_c \in \mathbb{R}$  se imenuje **preklopno valovno število**. Sedaj lahko izračunamo filtracijsko funkcijo G

$$G(x) = \frac{1}{2\pi} \int_{\mathbb{R}} T_c(\kappa) e^{-i\kappa x} d\kappa =$$

$$= \frac{1}{2\pi} \int_{-\kappa_c}^{\kappa_c} e^{-i\kappa x} d\kappa =$$

$$= \frac{i}{2\pi x} e^{-i\kappa x} \Big|_{-\kappa_c}^{\kappa_c} =$$

$$= \frac{i}{2\pi x} (e^{-i\kappa_c x} - e^{i\kappa_c x}) = \frac{\sin(\kappa_c x)}{\pi x}.$$

**Definicija 2.11.** Enodimenzionalni valovno preklopni filter je filter s filtracijsko funkcijo G

$$G(x) = \frac{\sin(\kappa_c x)}{\pi x}.$$
 (2.10)

To lahko enostavno posplošimo na poljubno dimenzijo

**Definicija 2.12.** Za  $n \in \mathbb{N}$  definiramo n-dimenzionalni valovno preklopno filtracijsko funkcijo  $G_n$ 

$$G_n(x) = \prod_{i=1}^n G(x_i) = \prod_{i=1}^n \frac{\sin(\kappa_c x_i)}{\pi x_i}.$$
 (2.11)

Opomba 2.13. Lahko tudi definiramo visoko-prehodno prenosno funkcijo

$$T_c(\kappa) = \begin{cases} 1; & |\kappa| \ge \kappa_c \\ 0; & |\kappa| < \kappa_c, \end{cases}$$

vendar v tem filtracijska funkcija ne obstaja.

#### Škatlast filter:

Nekoliko bolj naravna filtracijska funkcija, ki nas spomne prostorsko povprečje je škatlasta funkcija

**Definicija 2.14.** Naj bodo  $\Delta > 0$ . Škatlasta funkcija je

$$G(x) = \begin{cases} \frac{1}{\Delta} & ; x \in \left[ -\frac{\Delta}{2}, \frac{\Delta}{2} \right] \\ 0 & ; \text{ sicer} \end{cases}$$
 (2.12)

Prenosno funkcijo lahko izračunamo po zgoraj izpeljani formuli, kar nam da

$$T(\kappa) = \frac{\sin(\kappa \frac{\Delta}{2})}{\kappa \frac{\Delta}{2}}.$$

Navedimo še večdimenzionalno škatlasto funkcijo

**Definicija 2.15.** Naj bodo  $\Delta_1, \ldots, \Delta_n > 0$ . *n*-dimenzionalna škatlasta funkcija je

$$G(x_1, \dots, x_n) = \begin{cases} \frac{1}{\prod_{i=1}^n \Delta_i} & ; x_i \in \left[ -\frac{\Delta_i}{2}, \frac{\Delta_i}{2} \right] \\ 0 & ; \text{ sicer} \end{cases}$$
 (2.13)

#### Opomba 2.16.

- Temu filtri se tudi pravi lokalno povprečje.
- V literaturi se občasno pojavi tudi nekoliko drugačna definicija. kjer se integrira po krogli namesto po kvadratu.

Gaussov filter: Poglejmo filtracijsko funkcijo, ki se razlikuje od prejšnij dveh primerov v dveh pogledih. Za filtracijsko funkcijo vzamemo Gaussovo funkcijo, ki za razliko od prejšnji dveh primeov zvezna in pomembneje pozitivna

**Definicija 2.17.** Naj bo  $\sigma > 0$ . Gaussov filter je filter dan z Gaussovo funkcijo

$$G(x_1, \dots, x_n) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}\sigma} e^{-\frac{x^2}{2\sigma^2}}.$$
 (2.14)

oz. n-dimenzionalni Gaussov filter je dan z

$$G(x_1, \dots, x_n) = \frac{1}{(2\pi\sigma^2)^{n/2}} e^{-\frac{1}{2\sigma^2}(x_1^2 + \dots + x_n^2)}$$
(2.15)

#### 2.2 Filtrirani ohranitveni zakoni

Sedaj je čas, da uporabimo filter na enačbah, ki jih želimo numerično rešiti. V razdelku bomo predpostavili, da je filtracijska funkcija homogena, saj bomo potrebovali lastnost komutiranja filtra z odvajanjem. Do nadaljnega bomo dodatno predpostavili, da je G poljubna, kasneje ko se bomo posvetili natančnejši analizi, jo bomo specificirali.

#### 2.2.1 Filtriran zakon o ohranitvi mase

Zakon:

$$\nabla \cdot \mathbf{U} = \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial \mathbf{U}}{\partial x_i} = \mathbf{0}.$$

Filtrirana enačba

$$\overline{\nabla \cdot \mathbf{U}} = \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial \mathbf{U}}{\partial x_i} = \sum_{i=1}^{3} \frac{\partial \overline{\mathbf{U}}}{\partial x_i} = \nabla \cdot \overline{\mathbf{U}} = 0.$$

Filtriran zakon:

$$\nabla \cdot \overline{\mathbf{U}} = \mathbf{0}.\tag{2.16}$$

#### 2.2.2 Filtriran zakon o ohranitvi gibalne količine

Zakon:

$$\frac{\partial \mathbf{U}}{\partial t} + (\mathbf{U} \cdot \nabla) \mathbf{U} = -\frac{1}{\rho} \nabla \mathbf{U} + \nu \nabla^2 \mathbf{U} + f.$$

Preden enačbo filtriramo, jo bomo preoblikovali, da se znebimo nelinearnega člena  $(\mathbf{U} \cdot \nabla)\mathbf{U}$ . Najprej ga razpišemo, po komponentah

$$(\mathbf{U} \cdot \nabla)\mathbf{U} = \begin{pmatrix} U_1 \frac{\partial U_1}{\partial x_1} + U_2 \frac{\partial U_1}{\partial x_2} + U_3 \frac{\partial U_1}{\partial x_3} \\ U_1 \frac{\partial U_2}{\partial x_1} + U_2 \frac{\partial U_2}{\partial x_2} + U_3 \frac{\partial U_2}{\partial x_3} \\ U_1 \frac{\partial U_3}{\partial x_1} + U_2 \frac{\partial U_3}{\partial x_2} + U_3 \frac{\partial U_3}{\partial x_3} \end{pmatrix} = \left[ \sum_{k=1}^3 U_k \frac{\partial U_j}{\partial x_k} \right]_j$$

in pogledamo kako se odvod produkta izraža

$$\sum_{k=1}^{3} \frac{\partial}{\partial x_k} (U_k U_j) = \sum_{k=1}^{3} \left( U_k \frac{\partial U_j}{\partial x_k} + U_j \frac{\partial U_k}{\partial x_k} \right) = (\mathbf{U} \cdot \nabla) \mathbf{U} + (\underbrace{\nabla \cdot \mathbf{U}}_{\substack{\text{ohranitev} \\ \text{mase} \\ =0}}) \mathbf{U} = (\mathbf{U} \cdot \nabla) \mathbf{U}.$$

Levo stran enakosti lahko bolj kompaktno zapišemo

$$\sum_{k=1}^{3} \frac{\partial}{\partial x_k} (U_k U_j) = \nabla \cdot (U_j \mathbf{U}) = \nabla \cdot [\mathbf{U} \mathbf{U}^T]_j = \nabla \odot [\mathbf{U} \mathbf{U}^T],$$

kjer je 🔾 Hadamardov produkt oz. produkt po komponentah

$$A \odot B = \left[ a_j \cdot b_j \right]_j$$
.

Ta zapis ni najbolj praktičen, zato bomo Navier-Stokesovo enačbo filtrerali po komponentah. Za  $j \in \{1,2,3\}$  imamo

$$\frac{\partial U_j}{\partial t} + \nabla \cdot (U_j U) = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_j} + \nu \nabla^2 U_j + f_j.$$

Filtriramo enačbo, kjer upoštevamo, da filtracija komutira z odvajanjem:

$$\frac{\partial \overline{U}_j}{\partial t} + \nabla \cdot (\overline{U_j} \overline{U}) = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \overline{p}}{\partial x_j} + \nu \nabla^2 \overline{U}_j + \overline{f}_j.$$

Enačbo lahko zapišemo še bolj kompaktno, če uporabimo Einsteinovo konvencijo

$$\sum_{i=1}^{n} a_i b_i = a_i b_i.$$

Filtriran zakon:

$$\frac{\partial \overline{U}_j}{\partial t} + \frac{\partial \overline{U_i U_j}}{\partial x_i} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \overline{p}}{\partial x_j} + \nu \frac{\partial^2 \overline{U}_j}{\partial x_i \partial x_i} + \overline{f}_j. \tag{2.17}$$

#### 2.2.3 Filtriran zakon o ohranitvi vrtinčnosti

Zakon:

$$\frac{\partial \boldsymbol{\omega}}{\partial t} + (\mathbf{U} \cdot \nabla) \boldsymbol{\omega} = (\boldsymbol{\omega} \cdot \nabla) \mathbf{U} + \nu \nabla^2 \boldsymbol{\omega} + \nabla \times \mathbf{f}.$$

Podobno kot pri Navier-Stokesovih enačbah, bomo prepisali nelinearna člena v bolj primerno obliko

$$(U \cdot \nabla)\omega = \left[\sum_{k=1}^{3} U_{k} \frac{\partial \omega_{j}}{\partial x_{k}}\right]_{j}$$
$$(\omega \cdot \nabla)U = \left[\sum_{k=1}^{3} \omega_{k} \frac{\partial U_{j}}{\partial x_{k}}\right]_{j}.$$

Fiksiramo komponento  $j \in \{1, 2, 3\}$  in pogledamo odvod produkta komponent vrtinčnosti in hitrostnega polja:

$$\frac{\partial}{\partial x_i}(U_i \cdot \omega_j) = \sum_{i=1}^3 \frac{\partial}{\partial x_i}(U_i \cdot \omega_j) = \sum_{i=1}^3 \omega_j \frac{\partial U_i}{\partial x_i} + U_i \frac{\partial \omega_j}{\partial x_i} = \omega_j (\underbrace{\nabla \cdot \mathbf{U}}_{\substack{\text{ohranitev} \\ \text{mase} \\ -0}}) + (\mathbf{U} \cdot \nabla) \boldsymbol{\omega}$$

$$\frac{\partial}{\partial x_i}(\omega_i \cdot U_j) = \sum_{i=1}^3 \frac{\partial}{\partial x_i}(\omega_i \cdot U_j) = \sum_{i=1}^3 U_j \frac{\partial \omega_i}{\partial x_i} + \omega_i \frac{\partial U_j}{\partial x_i} = U_j(\underbrace{\nabla \cdot \boldsymbol{\omega}}_{\text{divergenca rotorja}}) + (\boldsymbol{\omega} \cdot \nabla)\mathbf{U}.$$

Zakon zapisan v komponetnem zapisu je, pri  $j \in \{1, 2, 3\}$ :

$$\frac{\partial \omega_j}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial r_i} (U_i \cdot \omega_j) = \frac{\partial}{\partial r_i} (\omega_i \cdot U_j) + \nu \nabla^2 \omega_j + \tilde{f}_j$$
 (2.18)

za  $\tilde{f}_j = [\nabla \cdot \mathbf{f}]_j$ . Filtriran zakon:

$$\frac{\partial \overline{\omega_j}}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_i} \overline{U_i \cdot \omega_j} = \frac{\partial}{\partial x_i} \overline{\omega_i \cdot U_j} + \nu \nabla^2 \overline{\omega_j} + \overline{\tilde{f}_j}. \tag{2.19}$$

#### 2.2.4 Filtriran zakon o ohranitvi skalarja

Zakon:

$$\frac{\partial c}{\partial t} + \mathbf{U} \cdot \nabla c = \gamma \nabla^2 c.$$

V tem primeru bo filtracija enostavna, saj lahko zaradi ohranitva mase, polje U potegnemo znotraj gradienta in upoštevamo linearnos filtracije. Filtriran zakon:

$$\frac{\partial \overline{c}}{\partial t} + \nabla \cdot (\overline{c}\overline{\mathbf{U}}) = \gamma \nabla^2 \overline{c}. \tag{2.20}$$

#### 2.2.5 Filtriran materialni odvod

Izpeljane enačbe smo sicer prevedli na enačbe primernejše za modeliranje (pomen filtra bomo pokazali v naslednjem razdelku), vendar če, na primer, primerjamo filtrirano in ne filtrirano Navier-Stokesovo enačbo, sta enačbi fundementalno drugačni, saj imamo v drugem členu v enem primeru odvod skalarja  $\overline{U_iU_j}$  v drugem pa odvod produkta skalarjev  $U_iU_j$ . Radi bi torej v filtrirani enačbi uvedli člen  $\overline{U_i} \cdot \overline{U_j}$ . Vendar pa se pojavi problem, saj  $\overline{U_iU_j} - \overline{U_iU_j}$ .

**Definicija 2.18.** Naj bo  $\overline{\mathbf{U}}$  vektorsko polje in  $\overline{\mathbf{U}}$  njena filtracija. Količini

$$\tau_{ij}^R = \overline{U_i U_j} - \overline{U_i} \, \overline{U_j} \tag{2.21}$$

pravimo rezidualni napetostni tenzor.

Iz definicije tenzorja  $\tau^R$  se naravno pojavita dodatni definiciji

Definicija 2.19. Rezidualna kinetična energija je

$$k_r = \frac{1}{2}\tau_{ii}^R = \frac{1}{2}\text{tr}(\tau^R).$$
 (2.22)

Definicija 2.20. Izotropni rezidualni napetostni tenzor je dan z

$$\tau_{ij}^{\text{izo}} = \frac{2}{3} k_r \delta_{ij} \tag{2.23}$$

anizotropni rezidualni napetostni tenzor pa z

$$\tau_{ij}^{\text{anizo}} = \tau_{ij}^R - \tau_{ij}^{\text{izo}}.$$
 (2.24)

Zapišemo filtrirano Navier-Stokesovo enačbo preko teh definicij

$$\frac{\partial \overline{U}_{j}}{\partial t} + \frac{\partial \overline{U_{i}U_{j}}}{\partial x_{i}} = \frac{\partial \overline{U}_{j}}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_{i}} (\overline{U_{i}} \overline{U_{j}} + \tau_{ij}^{R}) = \frac{\partial \overline{U}_{j}}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x_{i}} \overline{U_{i}} \overline{U_{j}} + \frac{\partial}{\partial x_{i}} \tau_{ij}^{R}$$

$$\implies \frac{\partial \overline{U}_{j}}{\partial t} + \frac{\partial \overline{U_{i}} \overline{U_{j}}}{\partial x_{i}} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial \overline{p}}{\partial x_{i}} - \frac{\partial \tau_{ij}^{R}}{\partial x_{i}} + \nu \frac{\partial^{2} \overline{U}_{j}}{\partial x_{i} \partial x_{i}} + \overline{f}_{j}.$$

Zapišemo še preko  $\tau^{\rm anizo}$  tenzorja:

$$\begin{split} &-\frac{1}{\rho}\frac{\partial\overline{p}}{\partial x_{j}}-\frac{\partial\tau_{ij}^{R}}{\partial x_{i}}+\nu\frac{\partial^{2}\overline{U}_{j}}{\partial x_{i}\partial x_{i}}+\overline{f}_{j}=\\ &-\frac{1}{\rho}\frac{\partial\overline{p}}{\partial x_{j}}-\frac{\partial(\tau^{\mathrm{izo}}+\tau^{\mathrm{anizo}})}{\partial x_{i}}+\nu\frac{\partial^{2}\overline{U}_{j}}{\partial x_{i}\partial x_{i}}+\overline{f}_{j}=\\ &-\frac{1}{\rho}\frac{\partial(\overline{p}+\rho\tau^{\mathrm{izo}})}{\partial x_{j}}-\frac{\partial\tau^{\mathrm{anizo}}}{\partial x_{i}}+\nu\frac{\partial^{2}\overline{U}_{j}}{\partial x_{i}\partial x_{i}}+\overline{f}_{j}\\ &\Longrightarrow\frac{\partial\overline{U}_{j}}{\partial t}+\frac{\partial\overline{U}_{i}}{\partial x_{i}}\frac{\overline{U}_{j}}{\partial x_{i}}=-\frac{1}{\rho}\frac{\partial\overline{P}}{\partial x_{j}}-\frac{\partial\tau^{\mathrm{anizo}}_{ij}}{\partial x_{i}}+\nu\frac{\partial^{2}\overline{U}_{j}}{\partial x_{i}\partial x_{i}}+\overline{f}_{j}, \end{split}$$

kjer je  $\overline{P} = \overline{p} + \rho \tau^{\text{izo}}$  modiciran filtriran tlak (zakaj se ga uvede?). Iz te enačbe je jasno kako definirati filtrirani materialni odvod

**Definicija 2.21.** Filtriran materialni odvod za vektorsko polje **U** in  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^n$  je preslikava  $\frac{\overline{D}}{\overline{D}t}: C^1(\Omega) \to C^0(\Omega)$  dana s predpisom

$$\frac{\overline{D}\mathbf{V}}{\overline{D}t} = \frac{\partial \mathbf{V}}{\partial t} + (\overline{\mathbf{U}} \cdot \nabla)\mathbf{V}. \tag{2.25}$$

## 2.3 Razreševanje filtriranih polj

Sedaj bomo videli, zakaj smo uvedli filtrirane enačbe, saj če trenutno primerjamo z nefiltriranimi enačbami nevidimo bistvene razlike.

Omejimo, se na enodomenzionalni primer polja u in interval [0, L), L > 0. Če polje u evalviramo na  $N \in \mathbb{N}$  točkah, nas zanima kolikšen mora biti velik korah  $h = \frac{L}{N}$ , da lahko primerno aproksimiramo polje u in določimo željene informacije (ekvivaletno lahko fiksiramo korak in določamo število točk N)?

Na to uprašanje bomo odgovorili z uporabo diskretne Fourierove analize.

#### 2.3.1 Diskretna Fourierova analiza

**Definicija 2.22.** Naj bo  $u:[a,b)\to\mathbb{C}$  periodična funkcija, a< b in  $N\in\mathbb{N}$ . Diskretna Fourierova transformacija funkcije u je zaporedje

$$U(x(n)) = \sum_{k=0}^{N-1} u(x(k))e^{\frac{-2\pi kni}{N}}, \quad n = 0, 1, \dots, N-1,$$
 (2.26)

Inverzna diskretna Fourierova transformacija pa je definirana kot

$$U^{-1}(x(n)) = \frac{1}{N} \sum_{k=0}^{N-1} u(x(k)) e^{\frac{2\pi k n i}{N}}, \quad n = 0, 1, \dots, N-1.$$
 (2.27)

V obeh primerih je  $x(k) = a + \frac{k}{N}(b-a)$ , kar bomo označili kot  $x_k = x(k)$ .

**Opomba 2.23.** Če funkcijo u iz definicije trasliramo, je dovolj če se omejimo na interval [0, L]. V tem primeru je  $x(k) = \frac{kL}{N}$ .

Pričakovali bi, da imata diskretni Fourierovi transformaciji podobne lastnosti kot klasična Fourierova transformacija, kar povemo z naslednjim izrekom

**Izrek 2.24.** Naj bo  $u:[a,b)\to\mathbb{C}$  periodična funkcija in  $N\in\mathbb{N}$ . Potem velja

$$U^{-1}(U(x_n)) = u(x_n) = U(U^{-1}(x_n)).$$
(2.28)

Dokaz.

$$U^{-1}(U(x_n)) = \frac{1}{N} \sum_{k=0}^{N-1} U(x_k) e^{\frac{2\pi k n i}{N}} =$$

$$= \frac{1}{N} \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_j) e^{\frac{-2\pi i j k}{N}} e^{\frac{2\pi i k n}{N}} =$$

$$= \frac{1}{N} \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_j) e^{\frac{-2\pi i k (n-j)}{N}} =$$

Označimo  $x=e^{\frac{2\pi i(n-j)}{N}}$ in zamenjamo vrstni red seštevanja v zadnji enakosti

$$= \frac{1}{N} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_j) \sum_{k=0}^{N-1} x^k.$$

Notranja vsota je geometrijska vsota in je enaka

$$\sum_{k=0}^{N-1} x^k = \begin{cases} \frac{x^{N-1}}{x-1} & ; x \neq 1\\ N & ; x = 1 \end{cases}$$

Ker je  $n-j \in \mathbb{Z}$ , je  $x^N = e^{2\pi i(n-j)} = 1$ , zato lahko dodatno poenostavimo

$$\sum_{k=0}^{N-1} x^k = \begin{cases} 0 & ; x \neq 1 \\ N & ; x = 1 \end{cases} = \begin{cases} 0 & ; j \neq n \\ N & ; j = n \end{cases} = N\delta_{jn}$$

$$= \frac{1}{N} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_j) \sum_{k=0}^{N-1} x^k = \sum_{j=0}^{N-1} u(x_j) \delta_{jn} = u(x_n).$$

Enak način dokažemo tudi drugo enakost.

Poglejmo si še nekaj pomebnih lasnotsti diskretne Fourierove transformacije

**Trditev 2.25.** Naj bo  $u:[a,b)\to\mathbb{C}$  periodična funkcija,  $N\in\mathbb{N}$  in  $t,n\in\{0,1,\ldots,N-1\}$ . Potem veljajo naslednje lastnosti:

i) Periodičnost:

$$U(x_n) = U(x_{n+N}). (2.29)$$

ii) Invarianca za translacijo indeksa:

$$\sum_{k=t}^{N-1+t} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}} = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}}.$$
 (2.30)

iii) Prostorski premik: tranformiranka funkcije u(x-t) je

$$U^{s}(x_n) = U(x_n)e^{\frac{-2\pi kmt}{N}}. (2.31)$$

iv) Konjugacijska simetrija:

$$\overline{U(x_n)} = U(x_{N-n}). \tag{2.32}$$

v) Plancherel izrek:

$$\sum_{k=0}^{N-1} |u(x_k)|^2 = \frac{1}{N} \sum_{n=0}^{N-1} |U(x_k)|^2.$$
 (2.33)

Dokaz.

i)

$$U(x_{n+N}) = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_{k+N}) e^{\frac{-2\pi k i (n+N)}{N}} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi k n i}{N}} e^{-2\pi k i} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi k n i}{N}} = U(x_n).$$

$$\sum_{k=t}^{N-1+t} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}} = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_{k+t}) e^{\frac{-2\pi i (k+t)n}{N}} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-t-1} u(x_{k+t}) e^{\frac{-2\pi i (k+t)n}{N}} + \sum_{k=N-t}^{N-1} u(x_{k+t}) e^{\frac{-2\pi i (k+t)n}{N}} =$$

Obravnavamo vsako vsoto posebaj:

$$\sum_{k=0}^{N-t-1} u(x_{k+t}) e^{\frac{-2\pi i(k+t)n}{N}} = \sum_{k=t}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi ikn}{N}}$$

$$\sum_{k=N-t}^{N-1} u(x_{k+t}) e^{\frac{-2\pi i(k+t)n}{N}} = \sum_{k=-t}^{-1} u(x_{N+k+t}) e^{\frac{-2\pi i(k+t+N)n}{N}} =$$

$$= \sum_{k=-t}^{-1} u(x_{k+t}) e^{\frac{-2\pi i(k+t)n}{N}}$$

$$= \sum_{k=0}^{t-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi ikn}{N}}$$

končna vsota je

$$= \sum_{k=t}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}} + \sum_{k=0}^{t-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}} = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}}$$

iii) Označimo tranformiranko od u(x-t) s  $U^s$ . Potem je

$$U^{s}(x_{n}) = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_{k-t})e^{\frac{-2k\pi in}{N}} =$$

$$= \sum_{k=-t}^{N-1-t} u(x_{k})e^{\frac{-2(k+t)\pi in}{N}} =$$

$$= e^{\frac{-2\pi itn}{N}} \sum_{k=-t}^{N-1-t} u(x_{k})e^{\frac{-2k\pi in}{N}} \stackrel{ii)}{=}$$

$$= e^{\frac{-2\pi itn}{N}} \sum_{k=0}^{N-1} u(x_{k})e^{\frac{-2k\pi in}{N}} \stackrel{ii)}{=}$$

$$= e^{\frac{-2\pi itn}{N}} U(x_{n}).$$

iv)

$$\overline{U(x_n)} = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}} = \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) \overline{e^{\frac{-2\pi i k n}{N}}} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{2\pi i k n}{N}} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{-\frac{2\pi i (N-k)n}{N}} =$$

$$= U(x_{N-n}).$$

$$\mathbf{v})$$

$$|U(x_n)|^2 = U(x_n)\overline{U(x_n)} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) e^{\frac{-2\pi i k n}{N}} \sum_{j=0}^{N-1} \overline{u(x_j)} e^{\frac{2\pi i j n}{N}} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_k) \overline{u(x_j)} e^{\frac{-2\pi i (k-j)n}{N}} =$$

$$\implies \sum_{n=0}^{N-1} |U(x_n)|^2 = \sum_{n=0}^{N-1} \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_k) \overline{u(x_j)} e^{\frac{-2\pi i(k-j)n}{N}} =$$

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) \sum_{j=0}^{N-1} \overline{u(x_j)} \sum_{n=0}^{N-1} e^{\frac{-2\pi i(k-j)n}{N}} =$$

Kot pri dokazu izreka 2.24 zapišemo

$$\sum_{n=0}^{N-1} e^{\frac{-2\pi i(k-j)n}{N}} = N\delta_{kj}.$$

Dokaz sedaj hitro sledi

$$= \sum_{k=0}^{N-1} u(x_k) \sum_{j=0}^{N-1} \overline{u(x_j)} \sum_{n=0}^{N-1} e^{\frac{-2\pi i(k-j)n}{N}} =$$

$$= N \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_k) \overline{u(x_j)} \delta_{kj} =$$

$$= N \sum_{k=0}^{N-1} |u(x_k)|^2.$$

Poglejmo sedaj si poglejmo nekaj posledic dokazanih lastnosti in malo širšo sliko našega cilja.

Očitna ampak močna posledica izreka 2.24 je, da lahko vrednost funkcije zapišemo kot končno vsoto eksponentnih funkcij

$$u(x_n) = \sum_{k=0}^{N-1} a_k e^{\frac{2\pi i k n}{N}},$$
(2.34)

kjer so koeficienti  $a_k$  diskretne Fourierove transformiranke

$$a_k = \frac{1}{N}U(x_k) = \frac{1}{N} \sum_{j=0}^{N-1} u(x_j) e^{\frac{-2\pi i j k}{N}}.$$
 (2.35)

Iz definije DFT (diskretne Fourierove transformacije) se spomnimo, da je argument  $x_k = \frac{kL}{N}$ , kjer je L dolžina intervala. Zapišimo razvoj 2.34 preko tega argumenta

$$e^{\frac{-2\pi ikn}{N}} = e^{\frac{-2\pi k}{L}\frac{nL}{N}i} = e^{i\kappa_k x_n}$$

torej je

$$u(x_n) = \sum_{k=0}^{N-1} a_k e^{i\kappa_k x_n},$$
(2.36)

kjer je  $\kappa_k=\frac{2\pi k}{L}$  valovna število ali frekvenca. To število smo že srečali, ko smo govorili o valovnem preklopnem filtru, ki se bo pokazalo, da je ključno pri velikosti koraka h za numerično reševanje filtriranih enačb. Še zadnjno spremembo, ki jo opravimo je, da zamaknemo vrsto, da bo (čim bolj) simetrična okoli ničle. Po lastnosti iii) lahko zamaknemo indeks seštevanja k za N/2-1, pri predpostavki, da je N sodo število

$$u(x_n) = \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}} a_k e^{i\kappa_k x_n}.$$
 (2.37)

V praksi se DFS uporablja, ker Fourierovo transformacijo in Fourierovo vrsto le redko kdaj lahko izračunamo analitično. Izkaže se, da pri obravnavanih lahko to naredimo točno

**Izrek 2.26.** Naj bo  $u:[0,L] \to \mathbb{R}$  periodična funkcija s periodo  $N \in \mathbb{N}$ , katere Fourierov razvoj obstaja. Potem je

$$u(x_n) = \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}} a_k e^{i\kappa_k x_n} = \sum_{k=-\infty}^{\infty} b_k e^{i\kappa_k x_n},$$
 (2.38)

zveza med koeficienti  $a_k$  in  $b_k$  je

$$a_k = \sum_{m=-\infty}^{\infty} b_{k+mN}.$$
 (2.39)

Dokaz. Razvijemo vrednost  $u(x_n)$  v Fourierovo vrsto

$$u(x_n) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} b_k e^{i\kappa_k x_n}$$

in ločimo na dva primera:

i) Naj bo $b_k=0$  za  $|\kappa_k|\geq \kappa_{\max},$ kjer je  $\omega_{\max}=\omega_{N/2}.$  Potem je vsota indeksirana od  $-(\frac12-1)$  do  $\frac12N-1$ 

$$u(x_n) = \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}-1} b_k e^{i\kappa_k x_n}$$

in je očitno, da so  $b_k = c_k$ .

ii) Poglejmo si sedaj splošen primer, brez omejitve na koeficiente  $c_k$ . Naj bo  $k \in \{-(\frac{1}{2}N-1), \dots (\frac{1}{2}N-1)\}$ . Po osnovnem izreku o deljenju, poljuben indeks zapišemo kot k+mN za  $m \in \mathbb{Z}$ . Valovno število za ta indeks je

$$\kappa_{k+mN} = \frac{2\pi(k+mN)}{L} = \frac{2\pi k}{L} + 2m\frac{2\pi^{\frac{N}{2}}}{L} = \kappa_k + 2m\kappa_{\text{max}}$$

Eksponenti se poenostavijo

$$e^{i\kappa_{k+mN}x_n} = e^{i\kappa_k x_n} e^{2mi\kappa_{\max}x_n} = e^{i\kappa_k x_m} e^{2\pi ikm} = e^{i\kappa_k x_m}$$

Potem se Fourierova vrsta zreducira na

$$u(x_n) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} b_k e^{i\kappa_k x_n} =$$

$$= \sum_{m=-\infty}^{\infty} \left( \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}-1} b_{k+mN} e^{i\kappa_{k+mN} x_n} \right) =$$

$$= \sum_{m=-\infty}^{\infty} \left( \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}-1} b_{k+mN} e^{i\kappa_k x_n} \right) =$$

$$= \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}-1} e^{i\kappa_k x_n} \left( \sum_{m=-\infty}^{\infty} b_{k+mN} \right) =$$

$$= \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}-1} a_k e^{i\kappa_k x_n},$$

kjer so koeficienti  $a_k$  enaki

$$a_k = \sum_{m=-\infty}^{\infty} b_{k+mN}.$$

Ta rezultat pomeni, da lahko Fourierovo vrsto, ki je v splošnem nemoremo točno izračunati, v tem primeru točno prevedemo na končno vsoto preko diskretne Fourierove transformacije.

Naj bo hitrostno polje  $u: \mathbb{R} \to \mathbb{R}$  periodično z periodo L. Potem lahko u razvijemo kot v 2.37:

$$u(x) = \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} a_k e^{i\kappa_k x}.$$

za nek  $N \in 2\mathbb{N}$ ,  $a_k \in \mathbb{C}$  in  $\kappa_k = \frac{2\pi k}{L}$ . Za funkcijo u torej potrebujemo vsaj  $N_{\max}$  vrednosti, ločene s korakom  $h_{\max}$ ,  $u(nh_{\max})$ ,  $n=0,1,2,\ldots,N-1$ , da jo točno predstavimo. Na začetku razdelk smo videli, da je korak  $h_{\max}$  dan z

$$h_{\max} = \frac{L}{N_{\max}}.$$

To prevedemo na maksimalno valovno število, ki je pojavi v DFS razvoju

$$h_{\text{max}} = \frac{L}{N_{\text{max}}} = \frac{\pi L}{L\kappa_{N_{\text{max}}/2}} = \frac{\pi}{\kappa_{N_{\text{max}}/2}}.$$

Ker delamo s filtriranimi polji, poglejmo še Fourierovo vrsto filtriranega polja:

$$\overline{u}(x) = \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} \overline{a}_k e^{i\kappa_k x}.$$
(2.40)

Da poišemo zvezo med koeficienti  $a_n$  in  $\overline{a}_n$ , filtriramo polje u

$$\overline{u}(x) = \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} a_k e^{i\kappa_k x} =$$

$$= \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} a_k \overline{e^{i\kappa_k x}} =$$

$$= \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} a_k \int_{\mathbb{R}^n} G(r) \cdot e^{i\kappa_k (x-r)} dr =$$

$$= \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} a_k e^{i\kappa_n x} \int_{\mathbb{R}^n} G(r) \cdot e^{-i\kappa_k r} dr =$$

$$= \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} a_k \hat{G}(\kappa_n) e^{i\kappa_k x}$$

kjer je  $\hat{G}$  Fourierova transformiranka filtracijske funkcije G. Zveza med koeficienti je torej

$$\overline{a}_k = \hat{G}(\kappa_k) a_k = T(\kappa_k) a_k. \tag{2.41}$$

Sedaj lahko uporabimo izpeljano teorijo, da določimo velikost koraka h za konkretne filtre v eni dimenziji.

**Opomba 2.27.** Nauk razdelka, je da lahko polje u točno predstavimo, z končnim naborom vrednosti oz. od neke točke naprej, ne bo dobili nič boljši rezultat, če uporabimo več funkcijskih vrednosti.

#### 2.3.2 Valovno preklopni filter

Spomnimo se, da je valovno preklopni filter je dan z prenosno funkcijo

$$T_c(\kappa) = \begin{cases} 1; & |\kappa| \le \kappa_c \\ 0; & |\kappa| > \kappa_c \end{cases}$$

za  $\kappa_c < \kappa_{\text{max}} = \kappa_{N_{\text{max}}/2}$ .  $\kappa_c$  izberemo tako, da je

$$N = \frac{\kappa_c L}{\pi} \in 2\mathbb{N}.$$

Koeficienti  $\overline{a_k}$  so enaki

$$\overline{a}_k = \begin{cases} a_k; & |\kappa_k| \le \kappa_c \\ 0; & |\kappa_k| > \kappa_c \end{cases}$$

Zapišemo pogoje preko vrednosti N

$$|\kappa_k| = \left|\frac{2\pi k}{L}\right| \le \kappa_c = \frac{N\pi}{L} \Longrightarrow$$
 $|k| \le \frac{N}{2}$ 

Torej je

$$\overline{a}_k = \begin{cases} a_k; & |k| \le \frac{N}{2} \\ 0; & |k| > \frac{N}{2} \end{cases}$$

in Fourierova vrsta filtriranega polja

$$\overline{u}(x) = \sum_{k=1-\frac{1}{2}N}^{\frac{1}{2}N} a_n e^{i\kappa x}.$$
 (2.42)

Brez izgube informacij, lahko vrednosti  $\overline{u}(nh)$  predstavimo na mreži z razmikom

$$h = \frac{L}{N} = \frac{\pi}{\kappa_c}. (2.43)$$

Tej dolžini pravimo karakteristična filterska dolžina in jo označimo z  $\Delta$ . Sedaj se prvič vidi bistvo filtracije. Vemo, da za neko število  $N \in \mathbb{N}$ , lahko u točno predstavimo, vendar je to pogosto neučinkovito, saj, prostorska in časovna zahtevnost zelo hitro rasteta. Če pa izberemo  $\kappa_c$  primerno majhen, se število členov v vsoti zmanjša. Sicer rešitev zgubi natančnost, vendar pa pridobimo na učinkovitosti reševanja. Kako izbrati mejo (v tem primeru  $\kappa_c$ ) t.j. kako natačno želimo, da naša rešitev je in koliko pridobimo na učinkovitosti, bo tema naslednjega poglavja.

#### 2.3.3 Gaussov filter

Sedaj bomo obravnavali Gaussov filter. Uporabimo razvoj 2.40

$$\overline{u}(x) = \sum_{k=1-\frac{N_{\max}}{2}}^{\frac{N_{\max}}{2}} \overline{a}_k e^{i\kappa_k x}$$

in poiščimo koeficiente  $\overline{a}_k$ , v odvisnosti od  $a_k$ .

$$T(\kappa_k) = \int_{\mathbb{R}} G(r) \cdot e^{-i\kappa_k r} \, dr =$$

$$= \int_{\mathbb{R}} \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^2}} e^{-\frac{r^2}{2\sigma^2}} \cdot e^{-i\kappa_k r} \, dr =$$

$$= \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^2}} \int_{\mathbb{R}} e^{-\frac{r^2}{2\sigma^2} - i\kappa_k r} \, dr =$$

Dopolnimo izraz $-\frac{r^2}{2\sigma^2}-i\kappa_k r$ do popolnega kvadrata

$$-\frac{r^2}{2\sigma^2} - i\kappa_k r = -\frac{1}{2\sigma^2} (r^2 + 2\sigma^2 i\kappa_k) =$$

$$= -\frac{1}{2\sigma^2} ((r + i\sigma^2 \kappa_k)^2 + \sigma^4 \kappa_k^2) =$$

$$= -\left(\frac{r + i\sigma^2 \kappa_k}{\sigma\sqrt{2}}\right)^2 - \frac{1}{2}\sigma^2 \kappa_k^2.$$

Integral postane

$$= \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^2}} \int_{\mathbb{R}} e^{-\left(\frac{r+i\sigma^2\kappa_k}{\sigma\sqrt{2}}\right)^2 - \frac{1}{2}\sigma^2\kappa_k^2} dr =$$

$$= \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^2}} e^{-\frac{1}{2}\sigma^2\kappa_k^2} \int_{\mathbb{R}} e^{-\left(\frac{r+i\sigma\kappa_k}{\sqrt{2}}\right)^2} dr =$$

$$\text{uvedemo} \quad x = \frac{r+i\sigma^2\kappa_k}{\sigma\sqrt{2}} \Longrightarrow dx = \frac{1}{\sigma\sqrt{2}} dr$$

$$= \frac{1}{\sqrt{\pi}} e^{-\frac{1}{2}\sigma^2\kappa_k^2} \int_{\mathbb{R}} e^{-x^2} dr = e^{-\frac{1}{2}\sigma^2\kappa_k^2}$$

Upoštevamo definicijo  $\kappa_k = \frac{2\pi k}{L}$ , so potem koeficienti  $\overline{c}_k$ 

$$\overline{a}_k = e^{-\frac{2\pi^2\sigma^2k^2}{L^2}}a_k. \tag{2.44}$$

Naj bo  $N < N_{\text{max}}$  in poglejmo aproksimacijo

$$\overline{u}(x) \approx \tilde{u}(x) = \sum_{k=1-\frac{N}{2}}^{\frac{N}{2}} \tilde{a}_k e^{i\kappa_k x}, \qquad (2.45)$$

kjer je največje valovno število  $\kappa_r = \kappa_{N/2} = \frac{\pi}{h}$ . Razmerje valovnih števil, nam da

$$\frac{\kappa_c}{\kappa_r} = \frac{\frac{\pi}{\Delta}}{\frac{\pi}{h}} = \frac{h}{\Delta}.$$

Koliko moramo skrajšati vrsto  $\tilde{u}$ , oz. kakšno razmerje  $\frac{h}{\Delta}$  izbrati, da dobimo dobro aproksimacijo in kaj sploh pomeni, dobra aproksimacija odgovorimo v naslednjem poglavju.

#### 2.3.4 Skatlast filter

Poglejmo si še zadnji filter, ki smo ga omenili, to je škatlast filter, za katerega prenosno funkcijo že poznamo. t.j.

$$T(\kappa) = \frac{\sin(\kappa \frac{\Delta}{2})}{\kappa \frac{\Delta}{2}}$$

koeficineti filtriranega polja izraženi preko teh pa so

$$\overline{a}_k = \frac{\sin(\kappa_k \frac{\Delta}{2})}{\kappa_k \frac{\Delta}{2}} a_k = \frac{\sin(k\pi \frac{\Delta}{L})}{\pi k \frac{\Delta}{L}} a_k.$$

# 3 Energija in spektralna analiza

V tem poglavju bomo turbulenten tok obravnavali z vidika statiske, vendar se bomo hitro začeli nanašati na Fourierovo analizo, ki se je v prejšnjem poglavju pokazala za zelo uporabno. Ta način modeliranja turbulence je prvi razvil Kolmogorov, ideja za tak opis pa predvsem pride iz kaotičnosti turbulence. Iz tega razloga se privzame, da je hitrostno polje u slučajno. To pomeni, da

### 3.1 Osnovni pojmi

Spomnimo se nekaj osnovnih pojmov

**Definicija 3.1.** Trojici  $(\Omega, \mathcal{F}, P)$  pravimo **verjetnostni prostor**, kjer so  $\Omega$  vzorčni prostor,  $\mathcal{F}$  sigma algebra in P verjetnostna mera. Preslikava  $x:\Omega \to [0,1]$  je **slučajna spremenljivka**, če je je merljiva. **Slučajni vektor** je preslikava  $X:\Omega \to [0,1]^n$ , za  $n \in \mathbb{N}$ , kjer so komponente  $X_i$  slučajne spremenljivke.

Mi se bomo omejili na primer, ko je  $\Omega = \mathbb{R}^4$ ,  $\mathcal{F}$  Lebesguevova sigma algebra, verjetnostna mera P pa ni znana. Dodatno bomo predpostavili, da imamo slučajnost le v prostorskih spremenljivkah, času pa naj bo za tok determinističen.

**Definicija 3.2.** Naj bo **U** slučajni vektor na verjetnostnem prostoru  $(\Omega, \mathcal{F}, P)$ , kjer je  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^n$ ,  $\mathcal{F} \in \mathcal{P}(\mathbb{R})$  in P probabilistična mera. Kumulativna porazdelitve funkcija je

$$F_{\mathbf{U}}(V; x, t) = P(U_1(x, t) < V_1, \dots, U_n(x, t) < V_n)$$
(3.1)

za  $i=1,\ldots,n$  in  $V\in\Omega$ . Porazdelitvena gostota pa je

$$f_U(V;x,t) = \frac{\partial^n F}{\partial x_1 \dots \partial x_n}(x,t)$$
(3.2)

**Opomba 3.3.** Predpostavimo, da je probabilistična mera P dovolj gladka, da je definicija dobra.

Definicija 3.4. Naj bo U slučajni vektor. Srednja (pričakovana) vrednost je

$$\langle \mathbf{U}(x,t)\rangle = \int_{\mathbb{R}^n} V \cdot f(V;x,t) \, dV.$$
 (3.3)

Definicija 3.5. Naj bosta U in V slučajna vektorja. Kovarianca je

$$cov(\mathbf{U}, \mathbf{V}) = \langle (\mathbf{U} - \langle \mathbf{U} \rangle) \cdot (\mathbf{V} - \langle \mathbf{V} \rangle)^T \rangle$$
(3.4)

Opomba 3.6. Enakost iz prejšnje definicije z malo računanja lahko prepišemo v

$$cov(\mathbf{U}, \mathbf{V}) = \langle \mathbf{U} \cdot \mathbf{V}^T \rangle - \langle \mathbf{U} \rangle \langle \mathbf{V} \rangle^T$$
(3.5)

F oz. f nepoznamo. V praksi ali teoriji se pogosto se definira različna vrsta povprečja, ki jih je ali lažje obravnavati (prostorsko povprečje) ali lažje izračunati(ensambelsko povprečje). V določenih scenarij približna povprečja konvergirajo k pravemu ali celo konvergirajo ena k drugem (ergodična hipoteza).

**Definicija 3.7.** Naj bo  $\mathbf{U}: \mathbb{R}^n \times \mathbb{R}^+ \to \mathbb{C}^m$  periodična v prvi spremenljivki za L > 0 t.j.

$$\forall N \in \mathbb{Z}^n : \mathbf{U}(\mathbf{x} + L\mathbf{N}, t) = \mathbf{U}(\mathbf{x}, t).$$

Kompleksna Fourierova vrsta preslikave U je

$$\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = \sum_{\mathbf{k} \in \mathbb{Z}^n} \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}, t) e^{i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{x}}, \tag{3.6}$$

 $\kappa_{\mathbf{k}} = \frac{2\pi}{L}\mathbf{k}$  in koeficienti  $\hat{\mathbf{u}}_{\mathbf{k}}$  dani z

$$\hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}, t) = \frac{1}{L^n} \int_{[0, L]^n} \mathbf{U}(\mathbf{x}, t) e^{-i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{x}} \, d\mathbf{x}.$$
 (3.7)

Če je U slučajen, potem lahko U razcepimo na povprečen del in turbulenten del

$$\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = \langle \mathbf{U}(\mathbf{x},t) \rangle + \mathbf{u}(\mathbf{x},t). \tag{3.8}$$

Če U zapišemo v Fourierovo vrsto, so koeficienti  $\mathbf{a}_k$  slučajni.

Poglejmo si nekaj **statističnih lastnosti**, ki jih slučajni vektor **U** lahko prikaže

- Homogenost:  $f(V; x + x_0, t) = f(V; x, t)$  za  $x_0 \in \mathbb{R}^3$  t.j. U je translacijsko invariantna.
- Stacionarnost:  $f(V; x, t + t_0) = f(V; x, t)$  za t > 0 t.j. U je časovno invariantna.
- Izotropičnost: f(V; Rx, t) = f(V; x, t) za  $R \in O(n)$  in U je homogeno t.j. U je invariantna za rotacije, zrcaljenja in translacije.

**Lema 3.8.** Naj bo slučajni vektor U homogen. Potem je pričakovana vrednost  $\langle U \rangle$  konstantna za x.

Dokaz. Naj za slučajni vektor U velja:

$$\forall \mathbf{x}_0, \mathbf{x} \in \mathbb{R}^n : f(V; \mathbf{x} + \mathbf{x}_0, t) = f(\mathbf{V}; \mathbf{x}, t).$$

Po definiciji pričakovane vrednosti

$$\langle \mathbf{U}(\mathbf{x},t) \rangle = \int_{\mathbb{R}^n} \mathbf{V} \cdot f(\mathbf{V};\mathbf{x},t) \, d\mathbf{V} = \int_{\mathbb{R}^n} \mathbf{V} \cdot f(\mathbf{V};\mathbf{x}+\mathbf{x}_0,t) \, d\mathbf{V} = \langle \mathbf{U}(\mathbf{x}+\mathbf{x}_0,t) \rangle$$

Ker enakost velja za vsak  $\mathbf{x}_0$  in  $\mathbf{x}$ :

$$\langle \mathbf{U}(\mathbf{x},t)\rangle = \langle \mathbf{U}(\mathbf{x}+\mathbf{x}_0,t)\rangle = \langle \mathbf{U}(\mathbf{x}_0+\mathbf{x},t)\rangle = \langle \mathbf{U}(\mathbf{x}_0,t)\rangle$$

Fiksiramo  $\mathbf{x}_0$  in trditev sledi.

Enostavna posledica trditve je, da za primerno izbran koordinatni sistem, lahko za homogene slučajni vektor nastavimo  $\langle \mathbf{U}(\mathbf{x},t)\rangle = 0$ .

Sedaj definiramo količino, ki bo ključna za nadaljno obravnavo energije.

Definicija 3.9. Naj bo U slučajni vektor. Količini

$$R(\mathbf{r}, \mathbf{x}, t) = \langle \mathbf{U}(\mathbf{x}, t) \cdot \mathbf{U}^{T}(\mathbf{x} + \mathbf{r}, t) \rangle$$
(3.9)

pravimo dvo-točkovna korelacija.

Intuitivno na ta količina pove, kako podobno se hitrosti  $u_i$  in  $u_j$  obnašata t.j. večja, kot bo količina  $R_{ij}$  bolj sta si hitrosti podobni (npr. dva žogici v vodnem toku, ki sta zelo blizu bosta imeli podobno pot) oz. manjša kot je korelacija bolj sta si hitrosti različni (npr. dva lista, ki padeta iz drevesa in sta zelo narazen, bosta skoraj gotovo imela zelo različno pot).

**Lema 3.10.** Če je U homogen slučakni vektor, je dvo-točkovna korelacija R(r, x, t) neodvisna od x. Označimo

$$R(\mathbf{r}, \mathbf{x}, t) = R(\mathbf{r}, 0, t) = R(\mathbf{r}, t)$$

Dokaz. Z enakim argumentom, kot v dokazu 3.8, dobimo, da je porazdelitvena gostota neodvisna od  $\mathbf{x}$ . Zato je tudi produkt slučajnih vektorje  $\mathbf{U}(\mathbf{x},t) \cdot \mathbf{U}^T(\mathbf{x},t)$  neodvisen od  $\mathbf{x}$ .

Sedaj si poglejmo, kako nam dani koncepti pomagajo pri analizi energije. Naj bo U homogen slučajni vektor, periodičen v L>0, ki predstavlja naš tok. Lahko predpostavimo, da je  $\langle \mathbf{U}(\mathbf{x},t)\rangle=0$ . Naslednja smiselna statistika za analizo je kovarianca oz. če obravnavamo eno slučajno spremenljivko varianca

$$var(\mathbf{U}) = cov(\mathbf{U}, \mathbf{U}) = \langle \mathbf{U}\mathbf{U}^T \rangle - \langle \mathbf{U} \rangle \cdot \langle \mathbf{U} \rangle^T = \langle \mathbf{U}\mathbf{U}^T \rangle$$

Ker je direktna analiza polja **U** težavna, razvijemo **U** v Fourierovo vrsto. Ta pristop je uporaben, saj določena valovna števila  $\kappa_{\mathbf{k}}$  močneje vplivajo na obnašanje toka, kot druga, in lahko analizo omejimo le na ta.

$$\mathbf{U}(\mathbf{x},t) = \sum_{\mathbf{k} \in \mathbb{Z}^n} \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t) e^{i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{x}}$$

$$\Longrightarrow \langle \mathbf{U}\mathbf{U}^T \rangle = \left\langle \left( \sum_{\mathbf{k} \in \mathbb{Z}^n} \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t) e^{i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{x}} \right) \cdot \left( \sum_{\mathbf{l} \in \mathbb{Z}^n} \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}},t) e^{i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}} \cdot \mathbf{x}} \right)^T \right\rangle =$$

$$= \left\langle \sum_{\mathbf{k},\mathbf{l} \in \mathbb{Z}^n} \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t) \hat{\mathbf{u}}^T(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}},t) e^{i(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}+\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}}) \cdot \mathbf{x}} \right\rangle =$$

$$= \sum_{\mathbf{k},\mathbf{l} \in \mathbb{Z}^n} \langle \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t) \hat{\mathbf{u}}^T(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}},t) \rangle e^{i(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}+\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}}) \cdot \mathbf{x}}$$

Poenostavimo povprečen člen v vsoti:

$$\langle \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}, t) \hat{\mathbf{u}}^{T}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}}, t) \rangle = \left\langle \left( \frac{1}{L^{n}} \int_{[0, L]^{n}} \mathbf{u}(\mathbf{x}, t) e^{-i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{x}} \right) \cdot \left( \frac{1}{L^{n}} \int_{[0, L]^{n}} \mathbf{u}(\mathbf{x}, t) e^{-i\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}} \cdot \mathbf{x}} \right)^{T} \right\rangle =$$

Ker je  $\mathbf{u}$  zvezna, po Fubinijevem izreku lahko zapišemo

$$= \left\langle \frac{1}{L^{2n}} \int_{[0,L]^n} \int_{[0,L]^{2n}} \mathbf{u}(\mathbf{x},t) \cdot \mathbf{u}^T(\mathbf{x}',t) e^{-i(\kappa_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{x} + \kappa_{\mathbf{l}} \cdot \mathbf{x}')} \, d\mathbf{x} \, d\mathbf{x}' \right\rangle$$

Uvedemo novo neznanko v notranji integral  $\mathbf{x} = \mathbf{r} + \mathbf{x}' \Longrightarrow d\mathbf{x} = d\mathbf{r}$ , ter operacijo povprečenja lahko premaknemo v integrand, ker je  $\mathbf{u}$  gladko:

$$= \frac{1}{L^{2n}} \int_{[0,L]^n} \int_{[0,L]^n - \mathbf{x}'} \left\langle \mathbf{u}(\mathbf{x}' + \mathbf{r},t) \cdot \mathbf{u}^T(\mathbf{x}',t) \right\rangle e^{-i((\kappa_{\mathbf{k}} + \kappa_{\mathbf{l}})\mathbf{x}' + \kappa_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{r})} d\mathbf{r} d\mathbf{x}'$$

Količina v integrandu je dvo-točkovna korelacija, ki je neodvisna od  $\mathbf{x}'$  zato lahko preuredimo integral

$$= \frac{1}{L^{2n}} \int_{[0,L]^n} \int_{[0,L]^n - \mathbf{x}'} R(\mathbf{r},t) e^{-i((\kappa_{\mathbf{k}} + \kappa_{\mathbf{l}})\mathbf{x}' + \kappa_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{r})} d\mathbf{r} d\mathbf{x}'$$

$$= \frac{1}{L^n} \int_{[0,L]^n} e^{-i(\kappa_{\mathbf{k}} + \kappa_{\mathbf{l}})\mathbf{x}'} \left( \frac{1}{L^n} \int_{[0,L]^n - \mathbf{x}'} R(\mathbf{r},t) e^{-i\kappa_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{r}} d\mathbf{r} \right) d\mathbf{x}'$$

Potrebujemo še eno lemo, ki nam pove, da je notranji integral neodvisen od  $\mathbf{x}'$ 

**Lema 3.11.** Naj bo  $\mathbf{f} \in C([0, L]^n)$  vektorko polje, ki je periodično za L > 0 in  $\mathbf{a} \in \mathbb{R}^n$ . Potem je

$$\int_{[0,L]^n+a} \boldsymbol{f}(\boldsymbol{x}) \, \mathrm{d}\boldsymbol{x} = \int_{[0,L]^n} \boldsymbol{f}(\boldsymbol{x}) \, \mathrm{d}\boldsymbol{x}$$

Dokaz. Definiramo funkcijo

$$g(\mathbf{a}) := \int_{[0,L]^n + \mathbf{a}} \mathbf{f}(\mathbf{x}) \, \mathrm{d}\mathbf{x}$$

Razpišemo integrale po intervalih in izračunamo parcialni odvod

$$\frac{\partial g}{\partial a_i}(\mathbf{a}) = \frac{\partial}{\partial a_i} \int_{a_1}^{L+a_1} \cdots \int_{a_i}^{L+a_i} \cdots \int_{a_n}^{L+a_n} \mathbf{f}(x_1, \dots, x_n) \, \mathrm{d}x_1 \dots \, \mathrm{d}x_i \dots \, \mathrm{d}x_n.$$

Parcialni odvod lahko zamenjamo z integrali zaradi odvedljivosti  ${\bf f}$  in končnosti intervalov, vrstne rede integriranja pa zaradi Fubinijevega izreka

$$\frac{\partial g}{\partial a_i}(\mathbf{a}) = \int_{a_1}^{L+a_1} \cdots \int_{a_n}^{L+a_n} \left( \frac{\partial}{\partial a_i} \int_{a_i}^{L+a_i} \mathbf{f}(x_1, \dots, x_n) \, \mathrm{d}x_i \right) \mathrm{d}x_1 \dots \mathrm{d}x_n.$$

Notranji integral zapišemo preko primitivne funckije

$$\frac{\partial}{\partial a_{i}} \int_{a_{i}}^{L+a_{i}} \mathbf{f}(x_{1}, \dots, x_{n}) dx_{i} = 
= \frac{\partial}{\partial a_{i}} (\mathbf{F}(x_{1}, \dots, x_{i-1}, L+a_{i}, x_{i+1}, \dots, x_{n}) - \mathbf{F}(x_{1}, \dots, x_{i-1}, a_{i}, x_{i+1}, \dots, x_{n})) = 
= \mathbf{f}(x_{1}, \dots, x_{i-1}, L+a_{i}, x_{i+1}, \dots, x_{n}) - \mathbf{f}(x_{1}, \dots, x_{i-1}, a_{i}, x_{i+1}, \dots, x_{n}) = 
= \mathbf{f}(x_{1}, \dots, x_{i-1}, a_{i}, x_{i+1}, \dots, x_{n}) - \mathbf{f}(x_{1}, \dots, x_{i-1}, a_{i}, x_{i+1}, \dots, x_{n}) = 
= 0,$$

kjer zadnja enakost sledi iz periodičnosti **f**. Ker je odvod funkcije **g** po vseh parcialnih odvodih enak 0 je  $\mathbf{g}(\mathbf{a}) = \mathbf{g}_0 \in \mathbb{R}^n$  za vsak  $\mathbf{a} \in \mathbb{R}^n$ . Če vstavimo  $\mathbf{a} = \mathbf{0}$  trditev sledi.

Sedaj lahko zaključimo izpeljavo kovarince. Ker je notranji integral po zadnji lemi neodvisen od  $\mathbf{x}'$  dobimo

$$= \frac{1}{L^n} \int_{[0,L]^n} e^{-i(\kappa_{\mathbf{k}} + \kappa_{\mathbf{l}})\mathbf{x}'} \left( \frac{1}{L^n} \int_{[0,L]^n} R(\mathbf{r}, t) e^{-i\kappa_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{r}} d\mathbf{r} \right) d\mathbf{x}'$$

Ponovno uporabimo Fubinijev izrek

$$= \left(\frac{1}{L^n} \int_{[0,L]^n} e^{-i(\kappa_{\mathbf{k}} + \kappa_{\mathbf{l}})\mathbf{x}'} d\mathbf{x}'\right) \cdot \left(\frac{1}{L^n} \int_{[0,L]^n} R(\mathbf{r}, t) e^{-i\kappa_{\mathbf{k}} \cdot \mathbf{r}} d\mathbf{r}\right)$$
$$= \hat{R}(\kappa_{\mathbf{k}}, t) \cdot \delta_{(\kappa_{\mathbf{k}} + \kappa_{\mathbf{l}}), 0}$$

Kovarianca se poenostavi

$$\langle \mathbf{U}\mathbf{U}^{T}\rangle = \sum_{\mathbf{k},\mathbf{l}\in\mathbb{Z}^{n}} \langle \hat{\mathbf{u}}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t) \hat{\mathbf{u}}^{T}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}},t) \rangle e^{i(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}+\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}})\cdot\mathbf{x}} =$$

$$= \sum_{\mathbf{k},\mathbf{l}\in\mathbb{Z}^{n}} \hat{R}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t) \cdot \delta_{(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}+\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{l}}),0} e^{i(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}+\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}})\cdot\mathbf{x}} =$$

$$= \sum_{\mathbf{k}\in\mathbb{Z}^{n}} \hat{R}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}},t)$$

Kovarianca oz. kovariančna matrika vsebuje vse informacije o kinetični energiji toka, v danem valovnem številu. U, zgornja izpeljava pa je pokazala, da je za analizo te energije potrebno obravnavati  $\hat{R}$ . To je motivacija za naslednjo definicijo, preden jo zapišemo, lahko dobljeni rezultat malo posplošimo. Preko transformacije  $\mathbf{x} = \mathbf{s} - \frac{L}{2}(1,\ldots,1)$ , se integral premakne na simetrične intervale  $\left[-\frac{L}{2},\frac{L}{2}\right]^n$ . Limita  $L \to \infty$  izraza je Fourierova tranformacija :

$$\lim_{L \to \infty} \hat{R}(\boldsymbol{\kappa}_{\mathbf{k}}, t) = \frac{1}{(2\pi)^n} \int_{\mathbb{R}^n} \mathbf{R}(\mathbf{x}, t) e^{-i\boldsymbol{\kappa} \cdot \mathbf{x}} d\mathbf{x} = \hat{R}(\boldsymbol{\kappa}, t).$$

Prednost uporabe tega zapisa je, da periodičnost ni več potrebna. Čeprav v določenih primerih, kjer so domene majhne, ta približek ne bo nujno dober, je za primere atmosfere zalo natančen. Druga prednost tega zapisa je, da je spremenljivka  $\kappa_{\mathbf{k}} \to \kappa$  zvezna in ne diskretna.

**Definicija 3.12.** Naj bo **U** slučajni vektor in  $\kappa \in \mathbb{R}^n$ . **Hitrostno-spektralni** tenzor je

$$\Phi(\boldsymbol{\kappa}, t) = \frac{1}{(2\pi)^n} \int_{\mathbb{R}^n} R(\mathbf{x}, t) e^{-i\boldsymbol{\kappa} \cdot \mathbf{x}} \, d\mathbf{x} = \hat{R}(\boldsymbol{\kappa}, t)$$
(3.10)

## 3.2 Hipoteze Kolomogorova

Pionir teorije turbulence je sovjetski matematik Andrej Nikolajevič Kolmogorov. Na podlagi opažanj in rezultatov, ki pridejo iz Navier-Stokesovih enačb, je leta 1941 formuliral tri hipoteze, ki so še do danes osnova za razumevanje in analiziranje turbulentnih tokov.

Naj bo **U** slučajni vektor, ki predstavlja hitrostno polje, na domeni  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^3$  in  $\mathbf{x}^{(0)}$ ,  $\mathbf{x}^{(1)}$ , ...  $\mathbf{x}^{(N)} \in \Omega$ . Definiramo nove koordinate in novo hitrostno polje:

$$\mathbf{y} = \mathbf{x} - \mathbf{x}^{(0)}$$
$$\mathbf{V}(\mathbf{y}, t) = \mathbf{U}(\mathbf{x}, t) - \mathbf{U}(\mathbf{x}^{(0)}, t)$$

Porazdelitvena gostota za  $\mathbf{V}$  v N točkah  $\mathbf{y}^{(1)}, \ldots, \mathbf{y}^{(N)}$  označimo  $f_{\mathbf{V}}^{(N)}$ .

**Definicija 3.13** (Lokalna homogenost). Slučajna spremenljivka **V** je lokalno homogena na domeni  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^n$ , če za vsak  $N \in \mathbb{N}$  in  $\mathbf{y}^{(n)}$ , kjer je  $n = 1, \dots, N$ , velja, da je porazdelitvena gostota  $f_{\mathbf{V}}^{(N)}$  neodvisna of  $\mathbf{x}^{(0)}$  in  $\mathbf{U}(\mathbf{x}^{(0)}, t)$ .

**Definicija 3.14** (Lokalna izotropičnost). Slučajna spremenljivka **V** je lokalno izotropična na domeni  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^n$ , če je lokalno homogena in je porazdelitvena gostota  $f_{\mathbf{V}}^{(N)}$  invariantna na rotacije in zrcaljenja.

Sedaj preko danih definicij lahko navedemo hipoteze Kolmogorova.

i) **Hipoteza o lokalni izotropiji**: Naj bo **U** slučajni vektor, ki opisuje turbulenten tok na domeni  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^3$  in  $Re \gg 1$ , za  $L, U, \nu > 0$ . Če za vsak  $x \in \Omega$ , obstaja okolica  $G \subset \Omega$  za  $\mathbf{x}$ , da za vsak  $\mathbf{y} \in G$  velja

$$|\mathbf{y} - \mathbf{x}| \ll L$$

potem je  $f_{\mathbf{V}}^{(N)}$  lokalno izotropična na G.

- ii) **Prva podobnostna hipoteza**: Naj bo **U** slučajni vektor, ki opisuje turbulenten tok na domeni  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^3$  in  $Re \gg 1$ , za  $L, U, \nu > 0$ . Potem je porazdelitvena funkcija  $f_{\mathbf{V}}^{(N)}$  enolično določena z viskozno disipativnostjo  $\epsilon$  in viskoznostjo  $\nu$ .
- iii) **Druga podobnostna hipoteza**: Naj bo **U** slučajni vektor, ki opisuje turbulenten tok na domeni  $\Omega \subseteq \mathbb{R}^3$  in  $Re \gg 1$ , za  $L, U, \nu > 0$ , ter  $N \in \mathbb{N}$ . Če za vsak  $n, m \in \{1, \ldots, N\}$  in  $n \neq m$  velja

$$|\mathbf{y}^{(n)} - \mathbf{y}^{(m)}| \gg \eta,$$
  
 $|\mathbf{y}^{(n)}| \gg \eta,$ 

kjer je  $\eta$  Kolmogorova dolžina, potem je  $f_{\mathbf{V}}^{(N)}$ enolično določena z $\epsilon.$ 

# Literatura

[1] J. C. Wyngaard, *Turbulence in the atmosphere*, Turbulence in the Atmosphere, Cambridge University Press, Cambridge, 2010.