



Projekts: Augstākā līmeņa fizikas studiju attīstība Latvijas Universitātē

Projekta līguma Nr.: 2005/0114/VPD1/ESF/PIAA/04/APK/3.2.3.2/0009/0063

LU reģistrācijas Nr.: ESS 2005/7

Latvijas Universitāte Fizikas un matemātikas fakultāte

Mācību kursa Fizi5010 : Nepārtrauktas vides fizikas laboratorija Laboratorijas darbs — <u>pagaidu versija</u>

Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās.

Leonīds Buligins

1. Darba mērķi

- 1. Iepazīties ar plūsmas vidējoto ātrumu un ātruma pulsāciju sadalījumu iegūšanu izmantojot konstantas temperatūras anemometru.
- 2. Izmērīt vidējoto ātrumu un ātruma pulsāciju sadalījumu caurules šķērsgriezumā.
- 3. Aprēķināt ātrumu sadalījumus ar turbulences modeļa k-e palīdzību un salīdzināt ar izmērītajiem.

Pirms darba students teorētiski iepazīstas ar lamināru un turbulentu plūsmu īpašībām. Ar termoanemometriskās ātruma zondes un koordinātu iekārtas palīdzību tiek izmērīti ātruma un pulsāciju sadalījumi turbulentai plūsmai caurulēs ar apaļu šķērsgriezumu. Iegūtie ātrumu sadalījumi tiek salīdzināti ar datormodelēšanas rezultātiem.

2. Teorētiskais apskats

2.1. Konstantas temperatūras anemometra (KTA) turbulences

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

Laboratorijas darbu cikls "NEPĀRTRAUKTAS VIDES FIZIKAS LABORATORIJA"

"Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

parametru mērījumu interpretācija

KTA sensora lokālā koordinātu sistēma attēlota 1.att. Ar U apzīmēts vidējās plūsmas virziens, ar U_x , U_y , U_z – attiecīgās ātruma komponentes lokālajā koordinātu sistēmā. Šajā eksperimentā izmantotā sensora un vidējās plūsmas orientācija atbilst leņķiem

$$\alpha = 0 \text{ un } \Theta = \frac{\pi}{2}. \tag{1}$$

KTA izmērītā ātruma atkarību no leņķiem α un Θ var izteikt kā:

$$U(\alpha)^2 = U(0)^2 \left(\cos^2 \alpha + k^2 \sin^2 \alpha\right) \Theta = 0$$
 (2)

$$U(\Theta)^2 = U(0)^2 (\cos^2 \Theta + h^2 \sin^2 \Theta) \quad \alpha = 0$$
(3)

vai, izmantojot ātruma komponentes KTA sensora lokālajā koordinātu sistēmā:

$$U_{eff}^{2} = U_{x}^{2} + k^{2}U_{y}^{2} + h^{2}U_{z}^{2},$$
(4)

kur

U(0) - patiesais plūsmas ātrums,

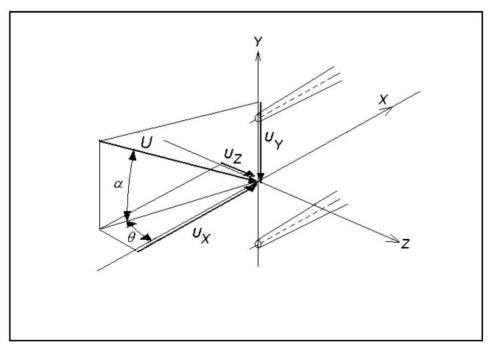
 $U_{\it eff}$ - efektīvais sensoru dzesējošais plūsmas ātrums (aprēķinātais no KTA kalibrācijas līknes),

 α - leņķis starp ātruma un sensora normāles virzieniem,

Θ - leņķis starp ātruma virzienu un sensora-turētāju plakni,

k, h - koeficienti, kas raksturo sensora orientācijas jutību (k^2 =0.0225-0.04) un turētāju siltumpārneses ietekmi (h^2 =1.04-1.20)

(x, y, z) - sensora koordinātu sistēma.



1.att. KTA sensora lokālā koordinātu sistēma.

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

Laboratorijas darbu cikls "NEPĀRTRAUKTAS VIDES FIZIKAS LABORATORIJA"

"Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

Šī laboratorijas darba ietvaros izmantosim tuvinājumu $k^2=0$ un $h^2=1$, t.i. ātruma komponente U_v neietekmē KTA mērījumu, bet ātrumu U_x , un U_z ietekme uz KTA mērījumu ir vienāda:

$$U_{eff}^{2} = U_{x}^{2} + U_{z}^{2} \tag{5}$$

Izsakot katru ātruma komponenti:

$$U_{x} = u_{x}^{'} \tag{6}$$

$$U_z = \overline{u}_z + u_z' \tag{7}$$

$$U_{eff} = \overline{u}_{eff} + u_{eff}$$
 (8)

$$\left(\overline{u}_{eff} + u_{eff}^{'}\right)^{2} = \left(u_{x}^{'}\right)^{2} + \left(\overline{u}_{z} + u_{z}^{'}\right)^{2} \tag{9}$$

$$\overline{u}_{eff}^{2} + 2\overline{u}_{eff}u_{eff}' + u_{eff}'^{2} = u_{x}'^{2} + \overline{u}_{z}^{2} + 2\overline{u}_{z}u_{z}' + u_{z}'^{2}$$
(10)

Vidējojot laikā iegūstam:

$$\frac{\overline{u}_{eff}^{2} + \overline{u}_{eff}^{2}}{u_{eff}^{2} + \overline{u}_{z}^{2} + \overline{u}_{z}^{2} + \overline{u}_{z}^{2}}$$
 (11)

$$\overline{u}_{eff}^2 + \overline{u}_{eff}^{'2} = \overline{u}_x^{'2} + \overline{u}_z^2 + \overline{u}_z^2 \tag{12}$$

Nemot vērā, ka

$$\overline{u}_{\text{eff}} = \overline{u}_{7} \tag{13}$$

$$\frac{u_{eff}^{'2}}{u_{eff}^{'2}} = u_x^{'2} + \overline{u_z^{'2}} \tag{14}$$

Izmērītais lielums ir

$$U_{rms} = \left(\frac{1}{N-1} \sum_{i=1}^{N} (U_i - U_{mean})\right)^{0.5} = \sqrt{\overline{u_{eff}^{'2}}},$$
 (15)

$$U_{mean} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} U_{i} \tag{16}$$

Pieņemot, ka turbulence ir izotropa, t.i.

$$\overline{u_x^{'2}} = \overline{u_z^{'2}} = \overline{u^{'2}} \tag{17}$$

$$\overline{u_{eff}^{'2}} = 2\overline{u^{'2}} \tag{18}$$

$$U_{rms} = \sqrt{2u^{2}}$$
 (19)

$$\overline{u'^2} = \frac{1}{2} U_{rms}^2 \tag{20}$$

Turbulences kinētiskā enerģija tiek definēta kā []:

$$k = \frac{1}{2} \overline{u_i' u_i'} = \frac{1}{2} \left(u_1'^2 + u_2'^2 + u_3'^2 \right)$$
 (21)

Izotropas turbulence gadījumā:

$$u_1^{'2} = u_2^{'2} = u_3^{'2} = u^{'2}$$
(22)

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

$$k = \frac{1}{2} \overline{u_i' u_i'} = \frac{3}{2} \overline{u'^2}$$

vai, ņemot vērā (20):

$$k = \frac{3}{4}U_{rms}^2 \tag{23}$$

Tādējādi izotropas turbulences gadījumā, U_{rms} jāsalīdzina ar $\sqrt{\frac{4}{3}k}$.

2.2. Viskoza nesaspiežama šķidruma kustības vienādojumi.

Nepārtrauktības vienādojums

$$\frac{\partial}{\partial r} (\rho v_x) + \frac{\partial}{\partial r} (\rho v_r) + \frac{\rho v_r}{r} = 0 \tag{24}$$

Impulsa saglabāšanās:

aksiālās komponentes:

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial x}(r\rho v_{x}v_{x}) + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}(r\rho v_{r}v_{x}) = -\frac{\partial p}{\partial x} + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial x}\left(2r\mu_{e}\frac{\partial v_{x}}{\partial x}\right) + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left[r\mu_{e}\left(\frac{\partial v_{r}}{\partial x} + \frac{\partial v_{x}}{\partial r}\right)\right]$$
(25)

• radiālās komponentes:

$$\frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial x}(r\rho v_{x}v_{r}) + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}(r\rho v_{r}v_{r}) = -\frac{\partial p}{\partial r} + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial r}\left(2r\mu_{e}\frac{\partial v_{r}}{\partial x}\right) - 2\mu_{e}\frac{v_{r}}{r^{2}} + \frac{1}{r}\frac{\partial}{\partial x}\left[r\mu_{e}\left(\frac{\partial v_{r}}{\partial x} + \frac{\partial v_{x}}{\partial r}\right)\right]$$

(26)

kur

x – aksiālā koordināte,

r – radiālā koordināte,

v_x – aksiālais ātrums

v_r – radiālais ātrums

 ρ - blīvums

 μ_e - efektīvais dinamiskās viskozitātes koeficients, laminārā plūsmā $\mu_e=\mu$, turbulentā $\mu_e=\mu+\mu_t$

2.2. k-ε turbulences modelis.

Standarta k- ε modelis ir pusempīrisks modelis, kas ir pielietojams pilnībā turbulentām plūsmām un balstās uz pārneses vienādojumiem turbulences kinētiskai enerģijai un tās disipācijas ātrumam ε [1]:

$$\frac{\partial}{\partial x_{i}} (\rho k u_{i}) = \frac{\partial}{\partial x_{i}} \left[\left(\mu + \frac{\mu_{i}}{\sigma_{k}} \right) \frac{\partial k}{\partial x_{i}} \right] + G_{k} - \rho \varepsilon$$
(27)

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

$$\frac{\partial}{\partial x_i} \left(\rho \varepsilon u_i \right) = \frac{\partial}{\partial x_j} \left[\left(\mu + \frac{\mu_t}{\sigma_{\varepsilon}} \right) \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_j} \right] + C_{1\varepsilon} \frac{\varepsilon}{k} G_k - C_{2\varepsilon} \rho \frac{\varepsilon^2}{k}$$
(28)

kur

k - turbulences kinētiskā enerģija,

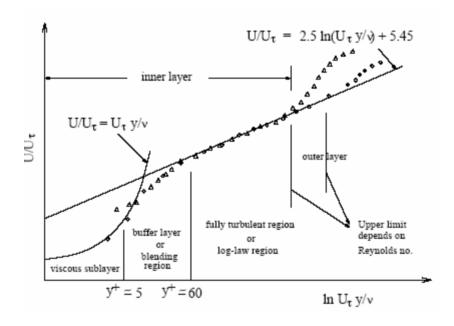
 \mathcal{E} - turbulences kinētiskās enerģijas disipācijas ātrums,

$$\mu_{t} = \rho C_{\mu} \frac{k^{2}}{\varepsilon} - \text{turbulentās viskozitātes koeficients,}$$

$$C_{1\varepsilon} = 1.44, C_{2\varepsilon} = 1.92, C_{\mu} = 0.09, \sigma_{k} = 1.0, \sigma_{\varepsilon} = 1.3 - \text{modeļa konstantes,}$$

$$G_{k} = -\rho \overline{u_{i}' u_{j}'} \frac{\partial u_{j}}{\partial x_{i}} - \text{turbulences ģenerācija.}$$

Turbulentās viskozitātes koeficients raksturo turbulences efektu papildus radīto impulsa, turbulentās kinētiskās enerģijas un tās disipācijas ātruma difūziju.



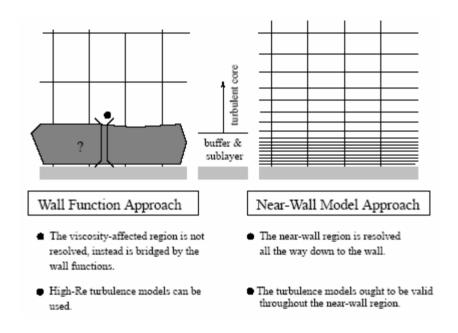
2.att. Raksturīgie plūsmas apgabali sienas tuvumā.

Eksperimentāli noskaidrots, ka turbulentu plūsmu sienas tuvumā var sadalīt 3 apgabalos:

- 1) Vistuvākais sienai, t.s. "viskozais apakšslānis". Plūsmas šajās apgabalā ir lamināra, dominē viskozitātes spēki (y⁺<5).
- 2) Ārējais apgabals, t.s. "pilnībā turbulentais slānis"(60<y⁺<c, kur c ir atkarīgs no Reinoldsa skaitļa). Šajā apgabalā turbulence ir noteicošā parādība, viskozitātes ietekme ir neliela.
- 3) Pārejas apgabals starp abiem slāņiem "(5<y⁺< 60), kurā viskozitātes un turbulences efektu ietekme ir samērojama.

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins



3.att. Divas pieejas turbulentu plūsmu aprēķinam sienas tuvumā.

$$y^{+} = \frac{U_{\tau}y}{\nu},\tag{29}$$

kur

$$U_{\tau} = \sqrt{\frac{\tau}{\rho}} \tag{30}$$

y - attālums līdz sienai,

 υ - kinemātiskās viskozitātes koeficients

Veicot turbulentu plūsmu aprēķinus, izmanto vienu no pieejām, kas attēlotas 3.att. – *sienas funkciju pieeju* (Wall Function Approach), kurā tuvākās sienai šūnas izmērus izvēlas tā, lai tās centrs atrastos attālumā 30<y⁺<300 no sienas vai *viskozā apakšslāņa pieeju* (Near-Wall Model Approach), kurā hidrodinamikas vienādojumi tiek risināti līdz viskozajam apakšslānim, izmantojot smalku režģi sienas tuvumā.

Šajā darbā izmantosim sienas funkciju pieeju. Sienas šūnu centriem optimāli jāatrodas apakšējās robežas tuvumā ($y^+ \approx 30$).

Caurules ieejā uzdod turbulences intensitāti

$$Tu = \frac{U_{rms}}{U_{mean}} \tag{31}$$

un turbulences mērogu

$$l = 0.07L, (32)$$

kur L - ir caurules diametrs.

3. Darba uzdevumi

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

- 1. Nodefinēt konstantas temperatūras anemometra mērīšanas parametrus.
- 2. Izmērīt vidējoto ātrumu un ātruma pulsāciju sadalījumu caurules šķērsgriezumā.
- 3. Aprēķināt ātrumu sadalījumus ar turbulences modeļa k-e palīdzību un salīdzināt ar izmērītajiem.

4. Darba veikšanas apraksts

4.1. Nodefinēt konstantas temperatūras anemometra mērīšanas parametrus.

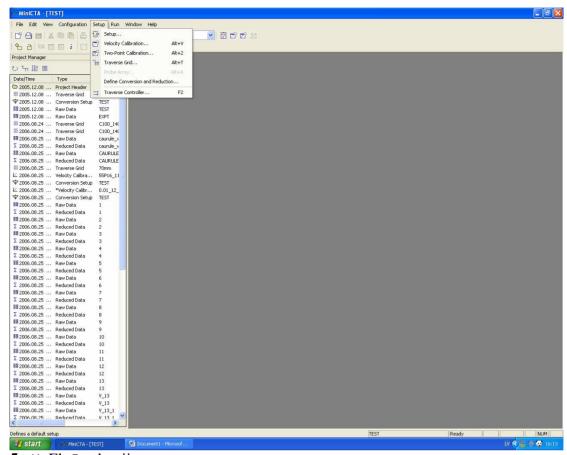
Startē programmu MiniCTA no Desktop.

Izvēlas Last Database:



4.att. Ekrāna kopija

Setup-Traverse controller ...



5.att. Ekrāna kopija

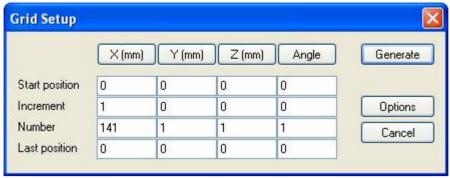
Atveras logs,



6.att. Ekrāna kopija

kurā uzdod sekojošus parametrus:

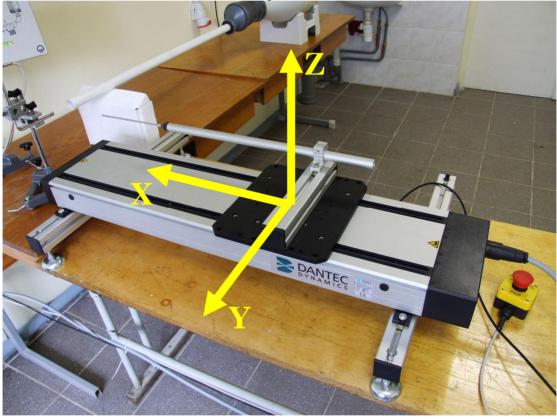
Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma



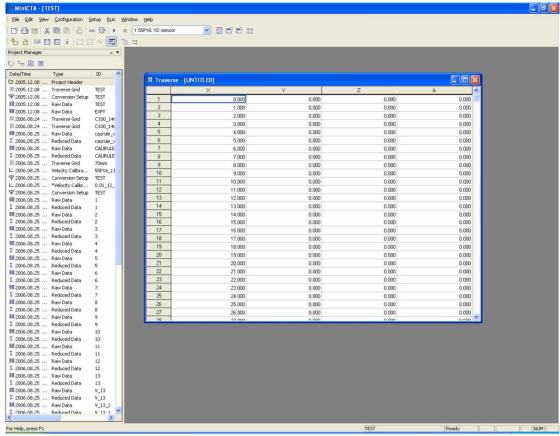
7.att. Ekrāna kopija

Generate

Rezultātā tiek izveidota koordinātu tabula X no 0 līdz 140 mm ar soli 1 mm: Šeit koordinātes X, Y, Z atbilst laboratorijas koordinātu sistēmai, ka attēlota 8.att.



8.att. Laboratorijas koordinātu sistēma



9.att. Ekrāna kopija

Noglabā šo tabulu kā notikumu trav_0_140_1

Save Event	×
Event specifications Date: 11/10/06 Time: 16:17:44	Yes
Event class: Traverse	No Cancel
Subclass: N/A	
Associated ID: trav_0_140_1	

10.att. Ekrāna kopija

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma



11.att. KTA sensora novietojums caurules centrā.

11.att. redzamajā KTA sensora stāvoklī X koordinātei jābūt 0.

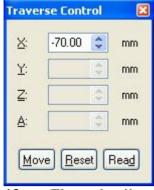
Setup-Traverse Controller ...

X:	0	\$	mm
Y:		*	mm
Z:		\$	mm
Α:		\$	mm

12.att. Ekrāna kopija

Ja X ir atšķirīga vērtība, nospiest **Reset.** Pēc tam uzdod

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma



13.att. Ekrāna kopija

Move. Sensors tiek pārbīdīts 70 mm negatīvajā x ass virzienā. Izvēlas notikumu trav_0_140_1 kā izmantojamu pēc noklusēšanas. Iekārta ir gatava mērījumu veikšanai.

4.2. Izmērīt vidējoto ātrumu un ātruma pulsāciju sadalījumu caurules šķērsgriezumā.

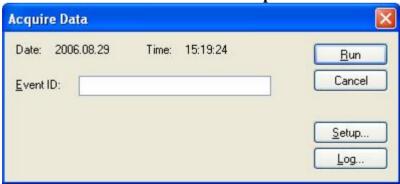
Mērījumu veikšana ar rezultātu saglabāšanu (Run Default).

Mērījumus veic sekojošā veidā:

1. Iestāda nepieciešamo ātruma (Reinoldsa skaitļa) vērtību ar ventilatora potenciometra palīdzību.

Piezīme. Izmainot griešanās ātrumu ventilatoram nepieciešamas apmēram 30 sekundes, līdz tas sasniedz izmainīto ātruma vērtību.

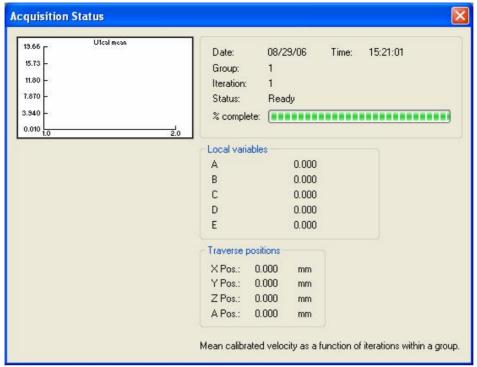
2. Izvēlas Run – Run Default Setup



14.att. Ekrāna kopija

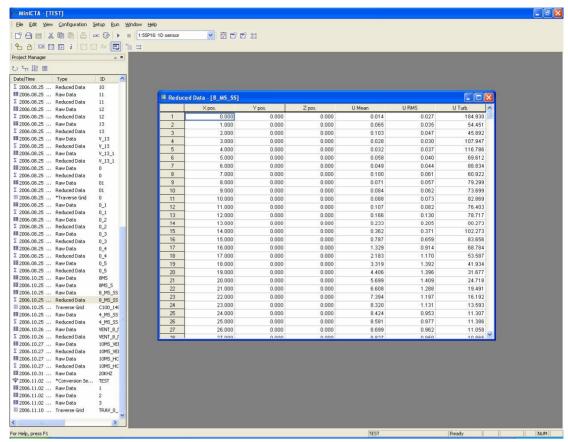
3. Uzdod mērīšanas notikuma nosaukumu, piem. 8_MS_SS. Nospiež Run.

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma



15.att. Ekrāna kopija

- 4. Kad mērījums ir veikts (15.att.), projekta menedžerī parādās mērīšanas notikums ar attiecīgo nosaukumu. Aizver logu ar **X.**
- 5. Nospiež labo taustiņu laukā ... Raw Data un izvēlas Reduce Data.
- 6. Uzdod 8_MS_SS **OK**. Projekta notikumu sarakstā parādās ... Reduced Data 8_MS_SS.



16.att. Ekrāna kopija

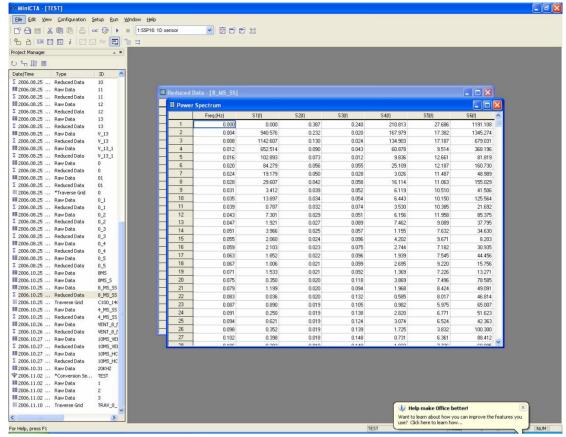
Run-Extended Processing ...

Extented Function Library [func.fdb]	×
Select function: Basic statistics routines	ОК
Power spectrum estimation Autocorrelation	Cancel
	Setup

17.att. Ekrāna kopija

7. Izvēlas Power spectrum estimation-OK

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma



18.att. Ekrāna kopija

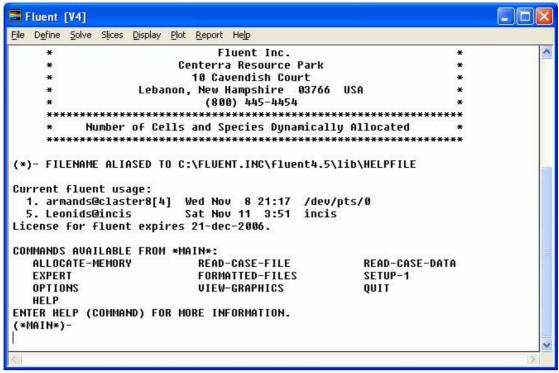
- 8. Iezīmē attiecīgajā tabulā mērījumu rezultātus (nospiež kreiso augšējo tabulas šūnu):
- 9. Nospiež labo taustiņu melni iekrāsotajā laukā **Copy**
- 10. Pārkopē mērījumus Excel tabulā **Paste**.
- 11. Apstrādā datus Excel tabulā...

4.3. Aprēķināt ātrumu sadalījumus ar turbulences modeļa k-e palīdzību un salīdzināt ar izmērītajiem.

1. Startē programmu Fluent 4.



Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

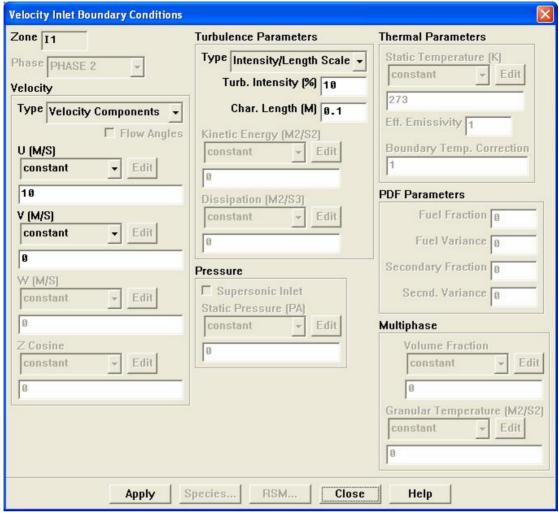


19.att. Ekrāna kopija

2. File-Read-Case & Data

turb_k_e_1m_bound_10_10.cas

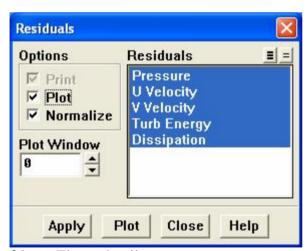
3. Uzdod robežnosacījumus ieejā I1 atbilstoši eksperimenta parametriem. Maināmie lielumi ir ātrums U(M/S) un turbulences intensitāte **Turb.Intensity** (%).



20.att. Ekrāna kopija

4. Uzdod nesaišu zīmēšanu risināšanas gaitā.

Solve-Monitor-Residuals



21.att. Ekrāna kopija

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

Iezīmē $\sqrt{\text{Plot}}$ Apply-Close

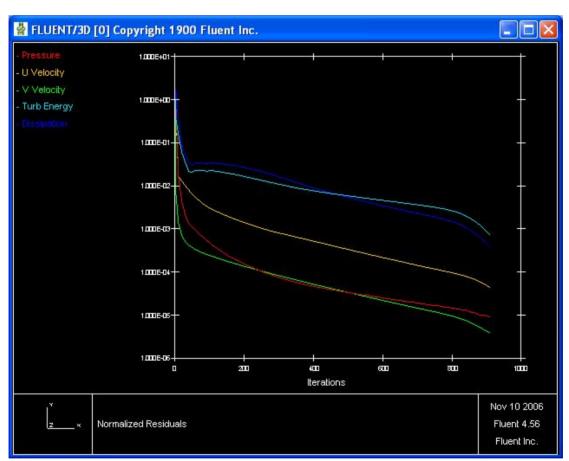
5. Atrisina problēmu:

Solve-Iterate

Fluid Phase Calculation				
Number of Iterations	1000	41		
Reporting Interval	10	1		
Iterate Close	Help			

22.att. Ekrāna kopija

Iterate



23.att. Ekrāna kopija

5. Pārliecinās, ka izpildās nosacījums 30 < y⁺ < 300.

Display-Contours ...

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

Contours		×
Options	Contours Of	
□ Filled	Turbulence	-
✓ Node Values ☐ User Levels	Y Star	J.
▼ Clip to Range	Species	Phase
Flot On Zones	None -	None -
Labels	Min	Max
Contour Levels	30	300
30 🕏	Slices	II
Label Density		
Display C	ompute Close	e Help

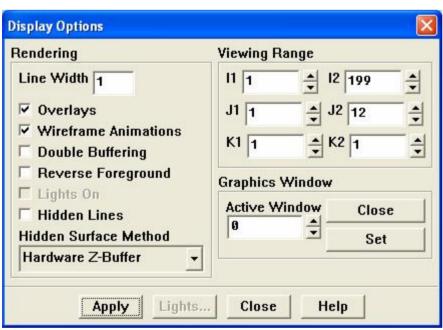
24.att. Ekrāna kopija

Display

Ieslēdz Overlay funkciju.

Display-Options

 $\sqrt{\text{Overlays}}$



25.att. Ekrāna kopija

Apply

Atslēdz zīmējumu parakstus

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

Laboratorijas darbu cikls "NEPĀRTRAUKTAS VIDES FIZIKAS LABORATORIJA"

"Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

Display-Captions ...

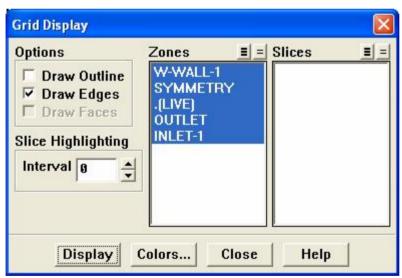
Captions		×
Options Enable Captions Default Captions	Date Format %ML %D %YL Caption Color 32	
Caption Line 1		
Caption Line 2		
Caption Line 3		
A	oply Close Help	

26.att. Ekrāna kopija

Apply

Uzzīmē iepriekšējam zīmējumam virsū režģi

Display-Grid...



27.att. Ekrāna kopija

Display

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

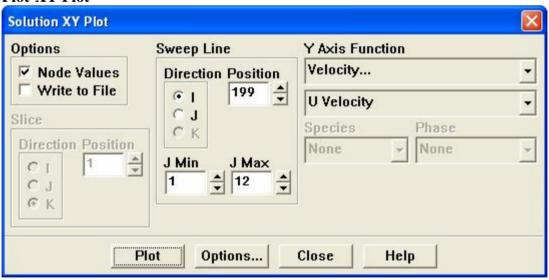
FLUENT/3D	[0] Copyright 1900 Fluent Inc.	
3.00E+02		
291€+02		
281E+02		
2.72E+02		
Z,636+02		
2. 5 36+02		
2.44E+02		
2.35E+02		
2.266+02		
2.16E+02		
2.07 E+02		
1.98E+02		
1,886+02		
1.79E+0Z		
1.70E+0Z		
1,606+02		
1.516+02		
1.4ZE+0Z		
1.326+02		
1,236+02		
1.1+E+0Z		
1.0+E+02		
9.5ZE+01		
8.596+01		
7.96E+01		
6.72E+01		
5.79E+01		
+26E+01		
3.536+01		
3.00E+01		
, ,		Nov 10 2006
	Date to see Mark	
x	Y-Star	Fluent 4.56
	Max = 3.000E+02 Min = 3.000E+01	Fluent Inc.

28.att. Ekrāna kopija

Atslēdz Overlay funkciju.

6. Apskata rezultātu:

Plot-XY Plot

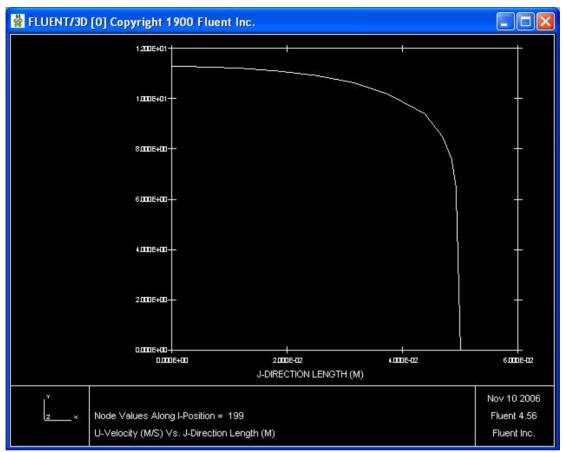


29.att. Ekrāna kopija

Plot

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins



30.att. Ekrāna kopija

7. Ieraksta failā:

Iezīmē √ Write to File

Write ...

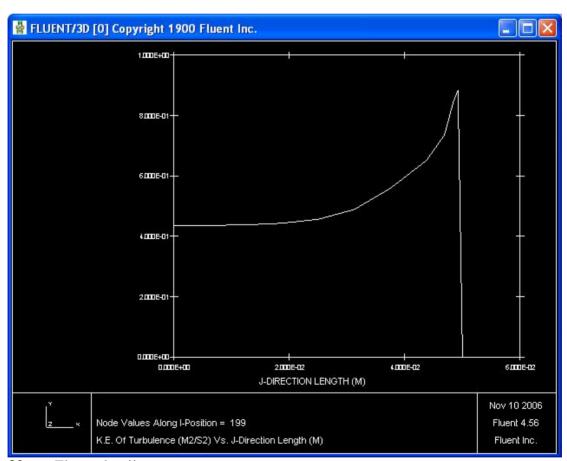
Ieraksta atbilstošo faila nosaukumu un noglabā.

8. Uzzīmē turbulences kinētisko enerģiju:

Solution XY Plot		
Options	Sweep Line	Y Axis Function
✓ Node Values	Direction Position	Turbulence
☐ Write to File	C 199 🕏	Kinetic Energy
Slice	CJ	Species Phase
Direction Position		None - None -
	J Min J Max	
e K		
	Plot Options	Close Help

31.att. Ekrāna kopija

Plot



32.att. Ekrāna kopija

9. Ieraksta failā:

Iezīmē √ Write to File

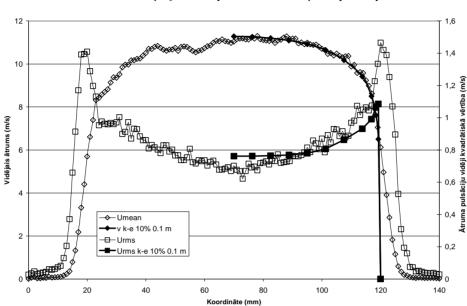
Write ...

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

Ieraksta atbilstošo faila nosaukumu un noglabā.

10. Importē atbilstošos teksta failus Excel un uzzīmē salīdzinājumā ar mērījumiem (33.att.)



Izmērītie un aprēķinātie vidējo ātrumu un ātrumu pulsāciju sadalījumi caurulē

33.att. Eksperimentālo datu un aprēķinu salīdzinājums.

5. Darba uzdevumiem atbilstošie tabulu piemēri

Tabula 1. Mērījumu rezultāti

Х	у	Z	Umean	U rms	U turb
mm	mm	mm	m/s	m/s	
0	0	0	0,052	0,058	112,931
1	0	0	0,055	0,063	115,339
2	0	0	0,094	0,089	94,76
3	0	0	0,104	0,09	86,139
4	0	0	0,155	0,114	73,707
5	0	0	0,132	0,11	83,274
6	0	0	0,188	0,162	86,534
7	0	0	0,237	0,18	75,926
8	0	0	0,242	0,194	80,164
9	0	0	0,428	0,378	88,304
10	0	0	0,578	0,501	86,69
11	0	0	0,844	0,674	79,878

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

[&]quot;Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

12	0	0	1,361	1,076	79,084
13	0	0	1,843	1,311	71,163
14	0	0	2,51	1,536	61,182
15	0	0	3,574	1,917	53,629
16	0	0	4,181	2,135	51,064
17	0	0	4,567	2,145	46,978
18	0	0	5,238	2,147	40,995
19	0	0	5,785	2,177	37,631
20	0	0	5,981	2,012	33,64
21	0	0	6,372	2,163	33,941
22	0	0	6,471	2,191	33,851
23	0	0	6,713	2,321	34,579
24	0	0	7,139	2,391	33,484
25	0	0	7,787	2,208	28,354

6. Kontroljautājumi

1. Turbulences kinētiskā enerģija ir

a)
$$\frac{1}{2}mv^2$$

b)
$$\frac{1}{2}\overline{u_iu_i}$$

c)
$$\frac{1}{2}U_{rms}^2$$

d)
$$U_x^2 + U_z^2$$

e) Neviens no augstāk minētajiem

2. Izotropa turbulence nozīmē, ka

a)
$$U_{eff}^2 = U_x^2 + k^2 U_y^2 + h^2 U_z^2$$

$$b) \quad y^+ = \frac{U_\tau y}{v}$$

c)
$$U_z = \overline{u}_z + u_z$$

c)
$$U_z = \overline{u}_z + u_z'$$

d) $u_1^{'2} = u_2^{'2} = u_3^{'2} = u^{'2}$

e) Nevienu no minētajiem

3. KTA sensors uztver

- a) 1 ātruma komponenti
- b) 2 ātruma komponentes
- c) 3 ātruma komponentes
- d) tas ir atkarīgs no plūsmas un sensora savstarpējās orientācijas
- e) spiedienu

Latvijas Universitāte, Fizikas un matemātikas fakultāte, Fizikas nodaļa, Maģistru studiju programma

Laboratorijas darbu cikls "NEPĀRTRAUKTAS VIDES FIZIKAS LABORATORIJA"

"Vidējoto ātrumu un pulsāciju sadalījumi turbulentās plūsmās" Leonīds Buligins

- 4. Izotropas turbulences gadījumā, izmērītais U_{rms} jāsalīdzina k-e modeļi iegūto
 - a) k
 - b) $\sqrt{\frac{1}{3}k}$
 - c) $\sqrt{\frac{4}{3}}k$
 - d) tas ir atkarīgs no plūsmas un sensora savstarpējās orientācijas
 - e) ε
- 5. Vistuvākais sienai ir
 - a) viskozais apakšslānis
 - b) pilnībā turbulentais slānis
 - c) slānis, kurā viskozitātes un turbulences efektu ietekme ir samērojama
 - d) neviens no minētajiem
 - e) visi slāņi atropas vienādā attālumā no sienas
- 6. Vistālāk no sienas ir
 - a) viskozais apakšslānis
 - b) pilnībā turbulentais slānis
 - c) slānis, kurā viskozitātes un turbulences efektu ietekme ir samērojama
 - d) neviens no minētajiem
 - e) visi slāņi atropas vienādā attālumā no sienas
- 7. Turbulentā viskozitāte ir
 - a) šķidruma konstante
 - b) turbulento plūsmu raksturojoša konstante
 - c) turbulento plūsmu raksturojoša funkcija
 - d) neviens no minētajiem
 - e) eksperimentālo iekārtu raksturojoša konstante
- 8. Turbulentā viskozitāte ir
 - a) lielāka par šķidruma viskozitāti
 - b) mazāka par šķidruma viskozitāti
 - c) vienāda ar šķidruma viskozitāti
- 9. Aprēķinos ar $k \varepsilon$ modeli sienai tuvākās šūnas centram jāatrodas attālumā y^+ no sienas, kas vienāds ar
 - a) 5
 - b) no 5 līdz 25
 - c) 10^6
 - d) no 30 līdz 300
 - e) attālums nav svarīgs

7. Literatūra

1. B. E. Launder and D. B. Spalding. The Numerical Computation of Turbulent Flows. Computer Methods in Applied Mechanics and Engineering, 3:269-289, 1974.