ČESKÉ VYSOKÉ UČENÍ TECHNICKÉ V PRAZE FAKULTA STROJNÍ

Ústav mechaniky tekutin a termodynamiky

DIPLOMOVÁ PRÁCE

Zlepšení termodynamických vlastností vysokorychlostní DRTA sondy pomocí numerických simulací

MASTER THESIS

Improvement of thermodynamic properties of a high-speed DRTA probe by numerical simulations

Autor práce: Bc. Josef Krubner

Vedoucí práce: Ing. Michal Schmirler, Ph.D.

Konzultant: doc. Ing. Jan Halama, Ph.D.

Akademický rok 2021/2022



ZADÁNÍ DIPLOMOVÉ PRÁCE

I. OSOBNÍ A STUDIJNÍ ÚDAJE

Příjmení: Krubner Jméno: Josef Osc	obní číslo:	473541
------------------------------------	-------------	--------

Fakulta/ústav: Fakulta strojní

Zadávající katedra/ústav: Ústav mechaniky tekutin a termodynamiky

Studijní program: Aplikované vědy ve strojním inženýrství

Specializace: Matematické modelování v technice

II. ÚDAJE K DIPLOMOVÉ PRÁCI

NIÁTOV	امنه	lomové	nráco.
INAZEV	uibi	IOIIIOVE	DIACE.

Zlepšení termodynamických vlastností vysokorychlostní DRTA sondy pomocí numerických simulací

Název diplomové práce anglicky:

Improvement of thermodynamic properties of a high-speed DRTA probe by numerical simulations

Pokyny pro vypracování:

- 1) Popište problematiku měření teplot plynů proudících při vysokých podzvukových rychlostech, tedy s uvažováním jejich stlačitelnosti.
- 2) Popište princip fungování v názvu zmiňované DRTA sondy. Představte geometrii sondy, která bude výchozí pro další kroky v rámci návrhu zlepšení jejích termodynamických vlastností.
- 3) Popište CFD model, který budete pro simulaci termodynamických vlastností sondy používat (fyzikální model, okrajové podmínky, numerické schéma, způsoby diskretizace atd.).
- 4) Proveďte simulace vlivu jednotlivých vybraných konstrukčních úprav na termodynamické parametry sondy (hodnoty restitučních faktorů v závislosti na rychlosti nabíhajícího proudu, směrová citlivost, rozložení proudového a teplotního pole atd.)
- 5) Na základě výsledků provedených numerických simulací vyberte nejvhodnější geometrii sondy a vyhodnoťte její termodynamické vlastnosti.

C	4	. X ~ ~ 4	literatury:
Seznam	aobon	icene	meraniry

Dle pokynů vedoucího práce či konzultanta.

Jméno a pracoviště vedoucí(ho) diplomové práce:

Ing. Michal Schmirler, Ph.D. ústav mechaniky tekutin a termodynamiky FS

Jméno a pracoviště druhé(ho) vedoucí(ho) nebo konzultanta(ky) diplomové práce:

doc. Ing. Jan Halama, Ph.D. ústav technické matematiky FS

Datum zadání diplomové práce: 25.04.2022 Termín odevzdání diplomové práce: 29.07.2022

Platnost zadání diplomové práce:

Ing. Michal Schmirler, Ph.D.

podpis vedoucí(ho) práce

Ing. Michal Schmirler, Ph.D.

podpis vedoucí(ho) ústavu/katedry

doc. Ing. Miroslav Španiel, CSc.

III. PŘEVZETÍ ZADÁNÍ

Diplomant bere na vědomí, že je povinen vypracovat diplomovou práci samostatně, bez cizí pomoci, s výjimkou poskytnutých konzultací. Seznam použité literatury, jiných pramenů a jmen konzultantů je třeba uvést v diplomové práci.

Datum převzetí zadání Podpis studenta

Prohlášení	
Prohlašuji, že jsem bakalářskou práci na ností vysokorychlostní DRTA sondy pomoc statně. Veškerá použitá literatura a podkla seznamu literatury.	
V Praze, dne	Josef Krubner

Poděkování Tímto bych chtěl poděkovat Ing. Michalu Schmirlerovi, Ph.D. a doc. Ing. Janu Halamovi, Ph.D. za cenné rady a připomínky, které mi byly nápomocny při vypracování této diplomové práce. Dále bych rád poděkoval své rodině a své přítelkyni za podporu při studiu.

Anotační list

Název práce:	Zlepšení termodynamických vlastností vysokorychlostní DRTA sondy pomocí numerických simulací
Title:	Improvement of thermodynamic properties of a high-speed DRTA probe by numerical simulations
Autor:	Bc. Josef Krubner
Studijní program:	Aplikované vědy ve strojním inženýrství
Druh práce:	Diplomová
Vedoucí práce	Ing. Michal Schmirler, Ph.D.
Konzultant	doc. Ing. Jan Halama, Ph.D.
Abstrakt:	TODO
Abstract:	TODO
Klíčová slova:	návrh sondy pro měření rychlosti, měření rychlosti plynů, podzvukové proudění, restituční faktor, restituční teplota, CFD simulace
Keywords:	velocimetry probe design, gas velocimetry, subsonic flow, recovery factor, recovery temperature, CFD simulation

Obsah

56		-	ntych symbolu a zkratek	8
		v	nbolů	8
			atek	8
	Sezr	nam pot	užitých indexů	9
Se	eznar	n obrá	zků	9
Ú	vod			10
1	Měi	ření te	plot při vysokých podzvukových rychlostech	11
		1.0.1	Dynamický ohřev	11
		1.0.2	Restituční faktor	11
	1.1	Dynar	nická teplota	11
2	DR	TA sor	ıda	12
	2.1	Princi	p fungování	12
	2.2	Výcho	ozí geometrie	12
	2.3	Cíle n	umerických simulací	12
3	CF	D mod	el	14
	3.1	Základ	dní systém rovnic	14
		3.1.1	Rovnice kontinuity	14
		3.1.2	Pohybová rovnice	14
		3.1.3	Energetická rovnice	14
		3.1.4	Konstitutivní vztahy	14
	3.2	Model	turbulence	16
	3.3	Výpoč	četní geometrie	18
		3.3.1	Výpočetní oblast	18
		3.3.2	Využití symetrie	19
		3.3.3	Materiály	20
	3.4	Okraj	ové podmínky	21
		3.4.1	Hranice výpočetní oblasti	21
		3.4.2	Stěny	21
	3.5	Výpoč	četní síť	22
		3.5.1	Povrchová síť	22
		3.5.2	Zjemnění v mezní vrstvě	22
		3.5.3	Objemová síť	23
	3.6	Nume	rický řešič	24
		3.6.1	Odhad gradientu	24

3.6.2	Aproximace hodnot na stěnách	•					•		•		25
3.6.3	Numerické schéma									•	26
3.6.4	Inicializace výpočtu									•	26
3.6.5	Určení restitučních faktorů										26

Seznam použitých symbolů a zkratek

Seznam symbolů

a	ms^{-1}	Rychlost zvuku
c_p	$Jkg^{-1}K^{-1}$	Měrná tepelná kapacita za konstantního tlaku
\dot{E}	1	Korekční koeficient
h	Jkg^{-1}	Měrná entalpie
I	1	Intenzita turbulence
K	1	Korekční součinitel
κ	1	Poissonova konstanta
Ma	1	Machovo číslo
μ	Pas	Dynamická viskozita
ν	$m^2 s^{-1}$	Kinematická viskozita
p_c	Pa	Celkový tlak
Pr	1	Prandtlovo číslo
p_s	Pa	Statický tlak
q	Jkg^{-1}	Měrné teplo
q_{dyn}	Pa	Dynamický tlak
q_{kin}	Pa	Kinetický tlak
r	$Jkg^{-1}K^{-1}$	Měrná plynová konstanta
r/r*	1	Recovery faktor
Re	1	Reynoldsovo číslo
ho	kgm^{-3}	Hustota
T	K	Termodynamická teplota
T_{kal}	K	Teplota podle kalibračního polynomu
T_r	K	Recovery teplota
u	ms^{-1}	Rychlost proudění
U	V	Elektrické napětí

Seznam zkratek

CCD	Charge-Coupled Device
EFV	Elastic Filament Velocimetry
Holo-PIV	Holographic Particle Image Velocimetry
HWA	Hot Wire Anemometry
ICCD	Intesified Charge-Coupled Device
LDD	Laser Doppler Detection
LPT	Lagranian Particle Tracking
OTV	Ozone Tagging Velocimetry
PIV	Particle Image Velocimetry
Scan-PIV	Scanning Particle Image Velocimetry
Tomo-PIV	Tomographic Particle Image Velocimetry

Seznam indexů

A	Sonda A
B	Sonda B
i	Stupeň iterace
∞	Nabíhající proud vzduchu
0	Stagnační
1	Před dýzou
2	Za dýzou
	•

Seznam obrázků

2.2.1 Výchozí geometrie DRTA sondy	13
3.3.1 Výpočetní oblast s vyznačením souřadného systému a polohy měřených	
geometrií	18
3.3.2 Výpočetní oblast pro řešení symetrických úloh	19
3.4.1 Části hranice pro aplikování okrajových podmínek (v jednotlivých ob-	
rázcích označeny žlutou barvou).	21
$3.5.1~\mathrm{Graf}$ četností hodnot bezrozměrné vzdálenosti od stěny čidla A pro úlohu	
z Kapitoly ??. Průměrná hodnota byla pro tento případ rovna 0.945. .	23
3.5.2 Pohled na výpočetní síť z Kapitoly ?? ze strany symetrie	24
3.6.1Schéma pro určení gradientu pomocí metody nejmenších čtverců. $$	25
3.6.2 Schéma s vyznačením oblasti odečtu teploty pro určení restitučního fak-	
toru	26

$\mathbf{\acute{U}vod}$

Problematika měření rychlosti proudění tekutin je velice rozsáhlým vědním oborem a můžeme zde nalézt mnoho postupů a metodik, které se postupně vyvíjejí.

- 1 Měření teplot při vysokých podzvukových rychlostech
- 1.0.1 Dynamický ohřev
- 1.0.2 Restituční faktor
- 1.1 Dynamická teplota

2 DRTA sonda

2.1 Princip fungování

Princip měření rychlosti pomocí DRTA sondy (DRTA = "Double Recovery Temperature Anemometry") spočívá ve využití dvou teplotních čidel, v tomto návrhu bylo pracováno s odporovými teplotními snímači Pt100. Komplikaci při použití jediného snímače pro určení rychlosti proudění představuje nutná znalost statické teploty. Ta lze jednoduše eliminovat přidáním druhého snímače s rozdílným restitučním faktorem:

$$T_{rA} = T + f_A \frac{u^2}{2c_p} (2.1.1)$$

$$T_{rB} = T + f_B \frac{u^2}{2c_p} (2.1.2)$$

$$T_{rA} - T_{rB} = (f_A - f_b) \frac{u^2}{2c_p}$$
 (2.1.3)

$$u = \sqrt{\frac{2c_p (T_{rA} - T_{rB})}{(f_A - f_b)}}$$
 (2.1.4)

kde indexy A, respektive B odpovídají jednotlivým čidlům. Podobným způsobem lze sestavit vztah pro určení Machova čísla:

$$T_{rA} = T + f_A \frac{u^2}{2c_p} \frac{a^2}{a^2} = T\left(1 + f_A \frac{\kappa - 1}{2} M a^2\right)$$
 (2.1.5)

$$T_{rB} = T\left(1 + f_B \frac{\kappa - 1}{2} Ma^2\right) \tag{2.1.6}$$

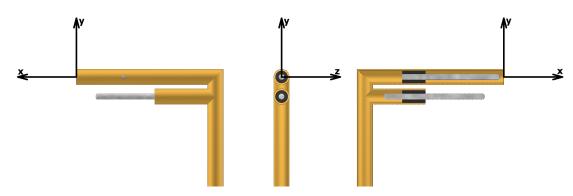
$$\frac{T_{rA}}{T_{rB}} = \frac{1 + f_A \frac{\kappa - 1}{2} M a^2}{1 + f_B \frac{\kappa - 1}{2} M a^2}$$
 (2.1.7)

$$Ma = \sqrt{\frac{2}{\kappa - 1} \frac{T_{rA} - T_{rB}}{T_{rB}f_A - T_{rA}f_B}}$$
 (2.1.8)

2.2 Výchozí geometrie

Zkoumaná sonda se skládá z dvou odporových teplotní čidel Pt100 (model 1PT100K2515) o průměru $1.5 \ [mm]$ a délce $25 \ [mm]$. Ty jsou umístěny rovnoběžně ve směru proudění pomocí těsnění na jejich koncích, ukotveného v mosazné trubici o průměru $4 \ mm$ a tloušťce $0.4 \ mm$, která je využita zároveň k dosažení rozdílu restitučních faktorů jednotlivých čidel. Prostorové uspořádání sestavy je patrné z obrázku 2.2.1. Vyšším restitučním faktorem disponuje čidlo umístěné uvnitř trubice a dále v práci o něm bude hovořeno jako o čidlu A. Proudění stíněním čidla A umožňují dva odvětrávací otvory umístěné $12 \ mm$ od vstupu do trubice. Čidlo umístěné volně v proudícím médiu vykazuje nižší restituční faktor a bude dále značeno jako čidlo B.

2.3 Cíle numerických simulací



Obrázek 2.2.1: Výchozí geometrie DRTA sondy.