



حل عددی جریان حبابی در یک کانال انحناء دار با استفاده از روش ردیابی جبهه

محمد تقی مهربانی¹، محمدرضا حیرانی نوبری^{2*}

1- دانشجوی دکتری، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران

2- استاد، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی امیرکبیر، تهران

* تهران، صندوق پستی 15875-4413، mrnobar@aut.ac.ir

اطلاعات مقاله

مقاله پژوهشی کامل

دریافت: 17 آبان 1394

پذیرش: 14 دی 1394

ارائه در سایت: 25 بهمن 1394

کلید واژگان:

کانال انحناء دار

جریان چند فاز

حباب

جریان تراکم ناپذیر

تفاضل محدود

چکیده

در این مقاله جریان حبابی تراکم ناپذیر ویسکوز در داخل کانال انحناء دار تحت اثر گرادیان فشار بصورت عددی با استفاده از روش ردیابی جبهه شبیه سازی شده است. برای اینکار معادلات ناویر استوکس به روش تفاضل مرکزی با دقت مکانی درجه دو گسسته سازی شده و با استفاده از الگوریتم تصویر با بهره گیری از پردازش موازی در مختصات استوانه ای حل شده است. شبکه استفاده شده از نوع شبکه جابه جا شده و یکنواخت می باشد. نتایج حاصل نشان می دهد که در صورت عدم وجود شتاب گرانش در مسئله، جریان در داخل کانال انحناء دار را می توان به دو ناحیه جدا از هم نسبت به صفحه میانی کانال تقسیم نمود. در واقع این صفحه، صفحه تقارن در جریان بدون حباب می باشد که مانع از اختلاط دو جریان نیمه بالا و نیمه پایین کانال می شود. در میدان بدون جاذبه تعداد 12 حباب با قطر 0.125 واحد طول دیواره، در جریان اصلی در نظر گرفته شده است که در لحظه شروع به صورت یکنواخت در داخل کانال توزیع شده اند. نتایج بدست آمده نشان می دهد که در نبود شتاب ثقل، حباب ها در نهایت به صورت آماری پایا شده و دارای مسیر حرکت ثابتی خواهند بود. در این حالت اثر پارامترهای فیزیکی مختلف مانند عدد رینولدز، انحناء کانال، عدد دین در حرکت حباب ها بررسی شده است.

A numerical study of bubbly flow in a curved duct using front tracking method

Mohamad Taghi Mehrabani, Mohamad Reza Heyrani Nobari*

Department of Mechanical Engineering, Amirkabir University of Technology, Tehran, Iran

* P.O.B. 15875-4413 Tehran, Iran, mrnobar@aut.ac.ir

ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper
Received 08 November 2015
Accepted 04 January 2016
Available Online 14 February 2016

Keywords:
Curved duct
Multiphase Flow
Bubble
Incompressible Flow
Finite Difference

ABSTRACT

In this article bubbly flow under the specified axial pressure gradient in a curved channel is studied numerically. To do so, a second order parallelized front-tracking/finite-difference method based on the projection algorithm is implemented to solve the governing equations including the full Navier-Stokes and continuity equations in the cylindrical coordinates system using a uniform staggered grid well-fitted to the geometry concerned. In the absence of gravity the mid-plane parallel to the curved duct plane, which is the symmetry plane in the single fluid flow inside the curved duct, separates the bubbly flow into two different flow regions not interacting with each other. Twelve bubbles with diameters of 0.125 wall units are distributed in equally spaced distances from each other. The numerical results obtained indicate that for the cases studied here, the bubbles reach the statistical steady state with an almost constant final orbital motion path due to the strong secondary field. Furthermore, the effects of different physical parameters such as Reynolds number, and curvature ratio on the flow field at the no-slip boundary conditions, are investigated in detail.

1-مقدمه

بیشترین کارهای عددی و تجربی انجام گرفته در زمینه جریان دوفاز در سال های گذشته تمرکز روی لوله ها و کانال های مستقیم داشته که از طریق برازش کردن شبکه روی سطح حباب انجام گرفته است. در بین این مطالعات، ریسکسن و لیل [1] شکل پایدار یک تک حباب خالص در حالت تقارن محوری انجام داد و مکلاولین [2] کار ایشان را به حالت ناخالص توسعه داد. اوکا و ایشی [3] شبیه سازی سه بعدی حالت ناپایدار تک حباب تغییر شکل پذیر را انجام دادند. حرکت جریان تک حباب در مقالات عددی و تجربی زیادی مورد مطالعه قرار گرفته و تا حدودی شناخته شده است که از جمله آن ها می توان به ویجنگردن [4] اشاره نمود. بانر و تریگواسون [5] نوسانات سرعت و پخش شدن حباب ها را در یک کانال مستقیم بررسی کردند. این شبیه سازی برای حرکت گذرای حباب ها در

جریان حبابی در بسیاری از عملیات صنعتی مانند انتقال حرارت دو فاز و جوششی، کاویتاسیون در سیستم های هیدرولیکی، خالص سازی آب، ستون حباب، صنایع شیمیایی نفت، خنک کاری در نیروگاه ها و غیره وجود دارد که فهم رفتار این جریان کمک بسیار زیادی در طراحی تجهیزات یاد شده خواهد داشت. لذا به منظور روشن شدن الگوی جریان، مطالعات بسیار زیادی در زمینه جریان های چند فاز انجام شده است. اگر چه دانش موجود در جریان های چندفاز در کانال های مستقیم علی رغم وجود مطالعات عددی و تجربی بسیار، همچنان دارای نواقص زیاد و مسائل پیچیده و حل نشده بسیاری است، این مسئله در کانال های انحناء دار به مراتب پیچیده تر و مشکل تر خواهد بود که مطالعات بسیار محدودی در این زمینه انجام گرفته است.

مطالعه کرد. تاناکا [22] سامانه‌ای را برای اندازه‌گیری مشخصات جریان حبابی در حالت لامینار و توربولانس ارائه نمود و نشان داد که وجود حباب در جریان باعث افزایش انتقال حرارت و اصطکاک مسیر می‌شود. دین و کوپیر [23] حرکت چند حباب را در یک کانال صاف که از یک طرف در معرض شار حرارتی بود بررسی نمود و مشاهده کرد در این صورت نیز انتقال حرارت افزایش می‌یابد.

اگرچه جریان حبابی در کانال‌های انحناء دار مسئله مشترکی در صنایع گوناگون می‌باشد ولی مطالعات کمی در این زمینه انجام گرفته است و بیشترین کارهای گزارش شده مربوط به لوله‌ها و کانال‌های مستقیم می‌باشد. منابع بسیار محدودی در زمینه جریان حبابی در کانال‌های انحناء دار وجود دارد که در آن، اثرات نیروهای گریز از مرکز ناشی از انحناء کانال در نظر گرفته شده است و شکل جریان پیچیده جریان ثانویه در آن بررسی شده است. معمولاً در غیاب جریان ثانویه، بالانس بین نیروهای گرانش، نیروی پسا و بویانسی در جهت عمودی و نیروی لیفت، توربولانس و نیروهای دیوار در جهت افق، رژیم جریان در کانال‌های عمودی را نشان می‌دهد. این در حالی است که وجود جریان ثانویه در داخل کانال انحناء دار موجب تأثیر متقابل پیچیده‌تری بین دو فاز نسبت به کانال انحناء دار خواهد بود.

در بین روش‌های عددی موجود در جریان‌های چندفاز، روش ردیابی جبهه [24] قادر به مدل نمودن سطح بیرونی حباب و نیروی کشش سطحی از طریق دنبال کردن دقیق حرکت المان‌های سطح بین دو سیال بدون بهم خوردن پایداری جرمی دو سیال می‌باشد. این روش اخیراً برای جریان‌های تراکم‌پذیر توسط تراشیمو و همکاران [26,25] توسعه داده شده که در آن از روش سیال مجازی برای سطح برخورد دو فاز استفاده می‌نماید. به علت محاسبات بسیار سنگینی که برای جریان‌های حبابی نیاز می‌باشد، استفاده از روش‌های پردازش موازی، امری اجتناب ناپذیر است.

در این مقاله حرکت 12 حباب با تغییر شکل محدود در یک کانال انحناء دار تحت اثر یک گرادیان فشار ثابت مورد بررسی قرار می‌گیرد. در غیاب نیروی گرانش، تعامل حرکت حباب‌ها با جریان ثانویه ناشی از نیروهای گریز از مرکز مشخص شده است. بدین منظور سه انحناء مختلف و در سه عدد رینولدز در نظر گرفته شده است. با استفاده از روش ردیابی جبهه در مختصات استوانه معادلات مربوطه حل شده و اثرات پارامترهای بی بعد در حرکت حباب‌ها در حالت پایای آماری مورد بررسی قرار گرفته است.

2- بدست آوردن معادلات

در این مقاله حرکت حباب‌های تراکم‌ناپذیر و در عین حال دارای تغییر شکل در داخل یک کانال انحناء دار در یک سیال ویسکوز زمینه تحت تأثیر گرادیان فشار ثابت و صرفنظر از گرانش، مورد بررسی قرار گرفته است. این حباب‌ها می‌توانند هوا در داخل آب، روغن در داخل آب، فلزات مایع داخل روغن و غیره باشند. برای روشن‌تر شدن مطلب، معادلات ناویر استوکس در مختصات استوانه بیان شده اند که طرح شماتیک کانال مورد بحث در شکل 1 نشان داده شده است.

با استفاده از روش ردیابی جبهه می‌توان معادلات مربوطه را به شکل یک تک‌سیال با در نظر گرفتن اثرات کشش سطحی و توزیع خواص در محل سطح حباب نوشت. با در نظر گرفتن این مطلب می‌توان معادلات را به شکل (1) نوشت.

$$\frac{\partial \rho u}{\partial t} + \nabla \cdot \rho u u = -\nabla \cdot p + \nabla \cdot \mu ((\nabla u) + (\nabla u)^T) + F_{st} \quad (1)$$

سیال مایع انجام گرفت که منجر به میدان سرعت متغییر برای حباب‌ها گردید. آن‌ها همچنین شبیه‌سازی حباب‌هایی با تغییر شکل زیاد در یک جریان هموژن را نیز بررسی نمودند [6]. آن‌ها وابستگی نتایج را به تعداد حباب‌ها بررسی نموده و متوجه شدند که سرعت بالا رفتن حباب‌ها را می‌توان با شبیه‌سازی کانالی با حباب‌های کمتر و با دقت مناسبی پیش‌بینی نمود ولی نوسانات سرعت و ضریب پخش شدن حباب‌ها به شدت به تعداد حباب‌ها بستگی دارد [7]. نتایج مشابهی توسط اسماعیلی و تریگواسون بدست آمد [8].

دبیری [9] نشان داد که در کانال عمودی اگر جهت جریان هم جهت حرکت حباب‌ها در اثر گرانش و رو به بالا باشد، قابلیت تغییر شکل حباب‌ها مهمترین اثر را در توزیع کلی حباب‌ها در کانال و جریان دارد. به طوری که حباب‌های کم تغییر شکل به سمت دیواره رفته و حباب‌های کاملاً شکل پذیر به سمت مرکز کانال می‌رود. پیدرا و همکاران [10] اثر زاویه بر روی یک کانال کج و رفتار جریان حبابی با استفاده از شبیه‌سازی عددی مستقیم را مورد بررسی قرار دادند. آن‌ها به صورت کمی افزایش اصطکاک و انتقال حرارت را برای جریان با حباب‌های کم تغییر شکل به صورت تابعی از زاویه کانال و تعداد و اندازه حباب‌ها نشان دادند.

روش‌های عددی زیادی در دهه‌های گذشته برای شبیه‌سازی مستقیم جریان‌های چند فاز در رینولدزهای مشخص با در نظر گرفتن اینرسی، ویسکوزیتی، تغییر شکل حباب و اثرات کشش سطحی آن انجام گرفته است که مروری بر آن توسط تریگواسون انجام گرفت [11]. هو [12]، جانسون و تزدویار [13] با استفاده از تکنیک شبکه متحرک بی سازمان توانستند تا 1000 ذره جامد را شبیه‌سازی نمایند. آن‌ها در هر گام زمانی برای دنبال کردن حرکت حباب‌ها شبکه محاسباتی را بازسازی می‌کردند. اخیراً هوو [14] توانست با یک روش ترکیبی متشکل از روش‌های ردیابی جبهه و روش گرفتن جبهه که در آن یک شبکه ثابت زمینه برای مدل کردن سیال اصلی و یک شبکه مثلثی بی سازمان برای مدل نمودن سطح جبهه در نظر گرفته می‌شود. همچنین هوو و همکاران [15] از یک ابزار تصحیح شبکه به نام پارامش¹ بهره برد و از حل گر سیمپل² برای حل معادلات استفاده نمود. چیاکای و همکاران [16] نشان دادند که برای حباب‌های هم‌اندازه و بدون تغییر شکل، چگالی حباب‌ها در مرکز کانال در حالت پایای آماری³ به گونه‌ای است که مخلوط سیال در حالت تعادل هیدرواستاتیکی می‌باشد.

در زمینه کارهای تجربی نیز مطالعات بسیار زیادی برای حرکت تک حباب در اثر گرانش انجام شده است که بیشتر از آن برای اعتباردهی شبیه‌سازی‌های عددی استفاده می‌شود. برای مثال باگات و وبر [17] شکل و سرعت نهایی حباب در حین بالا رفتن در یک سیال ویسکوز در اعداد مورتون بالا را تعیین نمود. مطالعه تجربی دوینولد [18] در مورد سرعت و شکل نهایی حباب‌هایی با شعاع 0.33 تا 1.00 میلی متر در آب بسیار تمیز انجام گرفت. زنیت نوسانات سرعت فاز مایع را در اعداد رینولدز بالا و عدد وبر پایین بررسی نمود [19]. مقایسه بین نتایج تجربی و عددی برای تغییر شکل‌های متوسط حباب‌ها در اعداد رینولدز بین یک تا صد با در نظر گرفتن ضریب پسا توسط ریموند و روزانت [20] انجام گرفت. لیو و همکاران [21] به طور خاص روی اثر بویانسی، نیروی اینرسی، کشش سطحی، ویسکوزیته، قطر نازل‌های تولید حباب و خواص فیزیکی سیال زمینه روی شکل حباب، مسیر و سرعت آن‌ها

1- paramesh

2- Simple

3- Statistical steady state

تصویر¹ حل می‌شوند. در روش ردیابی جبهه، حباب‌ها می‌توانند با یکدیگر برخورد کنند و تغییر شکل دهند ولی امکان اینکه باهم ترکیب شده و یا تقسیم شوند وجود ندارد و این روش نمی‌تواند آن را مدل نماید. در روش تصویر معادلات ناویر استوکس روی شبکه جابه‌جا شده² یکنواخت با دقت مکانی مرتبه دو گسسته‌سازی شده است. در این بخش به طور خلاصه قسمت‌های اصلی توضیح داده می‌شوند.

در روش تصویر معادلات ناویر-استوکس با استفاده از سرعت‌های کمکی u^* به دو مرحله تقسیم می‌شود.

$$\frac{(\rho u)^{n+1} - \rho^{n+1} u^*}{\Delta t} = -\nabla_h p^{n+1} \quad (12)$$

که در آن شار جرمی غیر تصویر شده عبارت است از:

$$\frac{\rho^{n+1} u^* - \rho^n u^n}{\Delta t} = -\nabla_h \cdot p^n u^n u^n + \nabla_h \mu^n (\nabla_h u^n + \nabla_h^T u^n) + \rho^n g + F_{st}^n \quad (13)$$

با دیورژانس‌گیری از طرفین معادله فوق، معادله پواسون برای فشار حاصل می‌شود.

$$\nabla_h \frac{1}{p^{n+1}} \cdot \nabla_h p = \frac{1}{\Delta t} \nabla_h \cdot u^* \quad (14)$$

سرعت‌های جدید در لحظه $(n+1)$ را می‌توان از معادله (15) تعیین نمود.

$$\frac{\rho^{n+1} u^{n+1} - \rho^{n+1} u^*}{\Delta t} = -\nabla_h p \quad (15)$$

در معادلات (12) تا (15) اندیس h گسسته‌سازی در مکان و اندیس n در زمان را نشان می‌دهند. دیورژانس شار جرمی در لحظه $(n+1)$ در معادله (15) به منظور ارضای پیوستگی برابر صفر در نظر گرفته می‌شود. علاوه بر نامعین نیروی کشش سطحی در معادله (11) با استفاده از روش پس‌کین³ [28] با استفاده از توابع وزنی مناسب روی تعداد محدودی از گره‌های همسایه پخش می‌شود. در این شبیه‌سازی از توابع وزنی کسینوسی برای پخش کردن خواص روی شبکه زمینه استفاده شده است. در شکل 2 حرکت شبکه لاگرانژی روی شبکه یکنواخت زمینه نشان داده شده است.

در شکل 2 منظور از سیال 1، سیال داخل حباب و سیال 2 سیال زمینه می‌باشد. برای اینکه مقدار نهایی در حین هموارسازی⁴ پایسته بماند، لازم است که داشته باشیم:

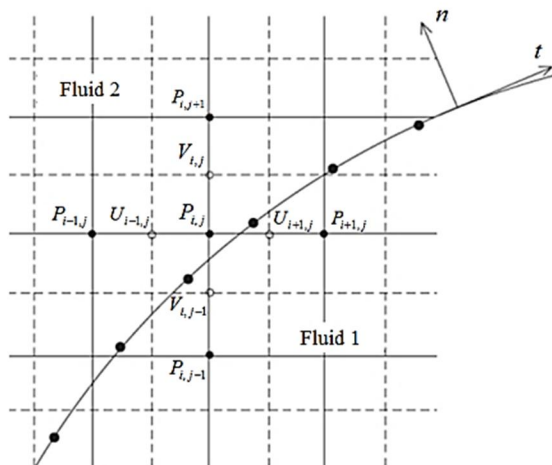


Fig. 2 Staggered grid points and the front position.

شکل 2 شبکه جابه‌جا شده و موقعیت جبهه

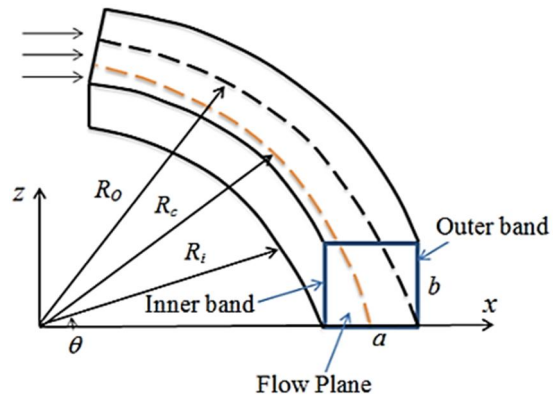


Fig. 1 Geometry of the physical domain

شکل 1 هندسه فیزیکی کانال

در رابطه (1) بردار سرعت سیال، p فشار، ρ چگالی و μ ویسکوزیته متغیر، g بردار شتاب گرانش و F_{st} نیروی حجمی کشش سطحی می‌باشد.

نیروی مومنتوم در راستای r ، θ و z به شکل رابطه (2) می‌باشد [27].

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho u_r) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r}(\rho r u_r u_r) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta}(\rho u_\theta u_r) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho u_z u_r) - \rho \frac{u_\theta^2}{r} = -\frac{\partial p}{\partial r} - \left(\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r}(r \tau_{rr}) + \frac{1}{r} \frac{\partial \tau_{r\theta}}{\partial \theta} - \frac{\tau_{\theta\theta}}{r} + \frac{\partial \tau_{rz}}{\partial z} \right) + \rho g_r + F_{st-r} \quad (2)$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho u_\theta) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r}(\rho r u_r u_\theta) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta}(\rho u_\theta u_\theta) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho u_z u_\theta) + \rho \frac{u_r u_\theta}{r} = -\frac{\partial p}{\partial \theta} - \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r}(r^2 \tau_{r\theta}) + \frac{1}{r} \frac{\partial \tau_{\theta\theta}}{\partial \theta} + \frac{\partial \tau_{\theta z}}{\partial z} \right) + \rho g_\theta + F_{st-\theta} \quad (3)$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho u_z) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r}(\rho r u_r u_z) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta}(\rho u_\theta u_z) + \frac{\partial}{\partial z}(\rho u_z u_z) = -\frac{\partial p}{\partial z} - \left(\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r}(r \tau_{rz}) + \frac{1}{r} \frac{\partial \tau_{\theta z}}{\partial \theta} + \frac{\partial \tau_{zz}}{\partial z} \right) + \rho g_z + F_{st-z} \quad (4)$$

که در آن

$$\tau_{rr} = -\mu \left(2 \frac{\partial u_r}{\partial r} \right) \quad (5)$$

$$\tau_{\theta\theta} = -2\mu \left(\frac{1}{r} \frac{\partial u_\theta}{\partial \theta} + \frac{u_r}{r} \right) \quad (6)$$

$$\tau_{zz} = -\mu \left(2 \frac{\partial u_z}{\partial z} \right) \quad (7)$$

$$\tau_{r\theta} = \tau_{\theta r} = -\mu \left(r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{u_\theta}{r} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial u_r}{\partial \theta} \right) \quad (8)$$

$$\tau_{rz} = \tau_{zr} = -\mu \left(\frac{\partial u_z}{\partial r} + \frac{\partial u_r}{\partial z} \right) \quad (9)$$

$$\tau_{\theta z} = \tau_{z\theta} = -\mu \left(\frac{\partial u_\theta}{\partial z} + \frac{1}{r} \frac{\partial u_z}{\partial \theta} \right) \quad (10)$$

$$F_{st} = \int \sigma k n \delta(r - r_f) ds_f \quad (11)$$

δ تابع سه بعدی دلتا می‌باشد که از طریق ضرب تابع یک بعدی دلتا حاصل شده است. k دو برابر مقدار متوسط انحناء و n بردار واحد عمود بر سطح حباب است. r_f نقطه‌ای است که در آن معادلات حل می‌شود و برای حل معادلات ذکر شده، شرط مرزی عدم لغزش روی دیوارهای کانال و شرط پریودیک در ورود و خروج کانال اعمال شده است.

3- روش عددی

معادلات بدست آمده در قسمت قبل به روش ردیابی جبهه بر پایه الگوریتم

1- projection
2- staggered grid
3- peskin method
4- smoothing

امر می‌توان به خطاهای عددی میانابایی میدان سرعت از شبکه زمینه و یا خطای قطع عددی¹ ناشی از تغییر خواص سیال روی مرز حباب اشاره نمود که منجر به تغییر حجم حباب از مقدار اولیه خود شود. خوشبختانه مقدار تغییر حجم در هر گام زمانی بسیار کوچک می‌باشد ولی به علت طولانی بودن زمان شبیه‌سازی و زیاد بودن تعداد تکرارها (11 میلیون تکرار در زمانی حدود 350 ساعت برای هر شبیه سازی)، این خطاها با هم جمع شده و ممکن است به شکل غیر فیزیکی، حجم حباب را تغییر دهند. به همین دلیل در این کار از یک الگوریتم تصحیح حجم که اولین بار توسط هووا و لو [14] در سال 2007 ارائه شد، استفاده شده است تا حجم یا به عبارتی جرم حباب‌ها در طول شبیه‌سازی ثابت بماند. در واقع روش وی یک روش هندسی برای جبران کاهش تدریجی حجم حباب‌ها در شبیه‌سازی‌های زمانی بر می‌باشد. در این روش در هر گام زمانی، حجم جدید حباب پس از جابه‌جایی و تغییر شکل، محاسبه شده و مقدار آن با مقدار حجم اولیه مقایسه می‌شود. اگر حجم حباب کمتر شده باشد، المان‌های مثلی که سطح حباب را پوشانده اند، در راستای بردار نرمال سطح، به مقداری جابه‌جا می‌شوند که حجم نهایی حباب با مقدار حجم اولیه برابر شود. بر عکس اینکار زمانی انجام می‌شود که حباب‌ها در گام زمانی جدید بزرگتر از مقدار اولیه خود شوند. در این روش مختصات شبکه لاگرانژی بر طبق معادله (24) اصلاح می‌شود.

$$x_f - x_f^* = \frac{(V - V^*)}{S^* \cdot n^*} \quad (24)$$

در معادله (24)، x_f^* و x_f مکان‌نهایی و مکان اولیه شبکه لاگرانژی است. V حجم اولیه حباب و V^* ، S^* ، n^* مقدار حجم، سطح، و بردار واحد عمود بر سطح خارجی حباب است. در شکل 3 مقدار تغییر حجم حباب بر حسب زمان رسم شده است. چنانچه مشاهده می‌شود نسبت تغییرات حجم برابر $(\Delta V/V_0) = \pm 0.001\%$ در هر گام زمانی می‌باشد.

6- تست استقلال از شبکه و دقت کد

به منظور تست استقلال از شبکه، کد محاسباتی توسعه داده شده در این تحقیق برای سه شبکه مختلف با ابعاد $90 \times 90 \times 90$ ، $70 \times 70 \times 70$ ، $50 \times 50 \times 50$ تست شد که نتایج آن در شکل 4 نشان داده شده است. در این تست نسبت

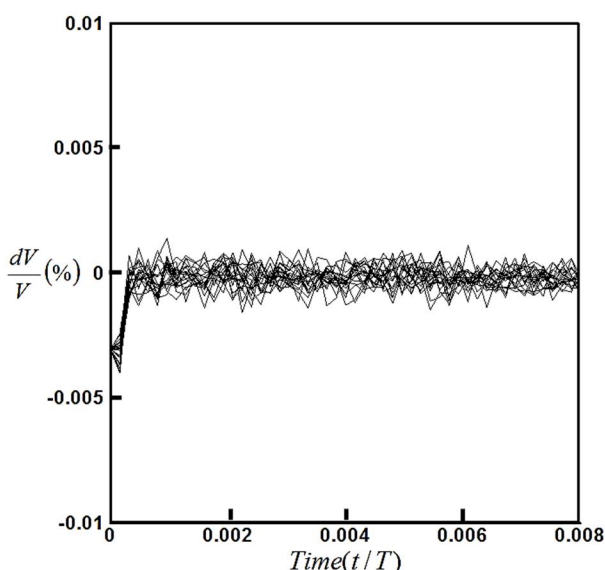


Fig.3 volume correction percentage during the simulation

شکل 3 درصد تصحیح حجم در حین شبیه سازی

1- Truncation error

$$\phi_{ijk} = \sum_l \phi_l w_{ijk}^l \frac{\Delta s_l}{r dr d\theta dz} \quad (16)$$

در رابطه (16) مقدار تقریبی کمیت گسسته شده جبهه و ϕ_{ijk} مقدار تقریبی روی شبکه زمینه است. Δs_l سطح المان l . همچنین باید توابع وزنی شرط (17) را داشته باشند:

$$\sum_{ijk} w_{ijk}^l = 1 \quad (17)$$

که در اینجا تابع وزنی عبارت است از

$$w_{ijk}(x_p) = d(r_p - (R_i + idr))d(r_p \theta_p - (R_i + idr)jd\theta)dz \quad (18)$$

نقطه‌ای روی سطح، $(dr, d\theta, dz)$ فواصل شبکه در سه جهت محورها r, θ, z ، R_i و R_o شعاع داخلی و خارجی کانال است. در تابع وزنی پسکین، h فاصله شبکه است.

$$d(r) = \begin{cases} \frac{1}{4h} \left(1 + \cos\left(\frac{\pi r}{2h}\right) \right) & , |r| < 2h \\ 0 & , |r| \geq 2h \end{cases} \quad (19)$$

معادله مومنتوم و پیوستگی روی شبکه ثابت نشان داده شده در شکل 2 با دقت مکانی مرتبه دو و زمانی مرتبه یک (نوبری [29]) حل می‌شود. به علت اینکه پیشروی در زمان به شکل صریح می‌باشد، شرط پایداری بر طبق رابطه های (20) ارضا می‌شود.

$$\frac{6\Delta t}{\min\left[\frac{\rho_b}{\mu_b}, \frac{\rho_a}{\mu_a}\right] \min[dr^2, (r\Delta\theta)^2, \Delta z^2]} \leq 1$$

$$\frac{\frac{1}{2}(u_{\max} \cdot u_{\max})\Delta t}{\min\left[\frac{\rho_b}{\mu_b}, \frac{\rho_a}{\mu_a}\right]} \leq 1 \quad (20)$$

المان‌های محاسباتی لاگرانژی سطح حباب از طریق محاسبه سرعت گره‌های سطح بوسیله میانابایی سرعت‌های شبکه اویلری حرکت می‌کنند. در هر گام زمانی بعد از حرکت المان‌های شبکه لاگرانژی، عملیات هموارسازی روی شبکه انجام می‌گیرد تا شبکه ای هموار ایجاد شود.

4- به روز رسانی مشخصات خواص

در روش ردیابی جبهه، مشخصات سیال مانند چگالی و ویسکوزیته با استفاده از موقعیت شبکه لاگرانژی در هر گام زمانی محاسبه می‌شود. که فرم گسسته شده آن به شکل (21) نوشته می‌شود.

$$\nabla p = \int \Delta \rho n \delta(r - r_f) ds \quad (21)$$

$$\nabla_h \rho_{ijk} = \sum \Delta \rho w_{ijk}^l n_e \Delta s_e \quad (22)$$

در معادله (22) Δs_e سطح المان لاگرانژی است. با گرفتن دیورژانس از چگالی شبکه معادله پواسون برای چگالی روی شبکه زمینه حاصل می‌شود.

$$\nabla^2 \rho = \nabla_h \cdot \nabla \rho_{ijk} \quad (23)$$

با حل معادله پواسون روی کل محدوده، توزیع چگالی روی شبکه محاسباتی بدست می‌آید. روش عددی استفاده شده برای حل معادله پواسون بدست آمده، بر اساس روش ماسک حباب می‌باشد که اولین بار توسط مهربانی و همکاران [30] در سال 2015 ارائه شده است.

5- تصحیح حجم

از آنجا که شبکه لاگرانژی حباب به صورت صریح جابه‌جا می‌شود، ممکن است در تغییر شکل‌های زیاد و پی‌درپی، حجم یا به عبارتی جرم داخل حباب پایسته نماند و به تدریج حباب‌ها کوچک شوند. از جمله عوامل دخیل در این

رینولدز محاسبه شده در این شبیه سازی در شکل 6 نتایج کار تریگواسون [8] مقایسه شده است که دقت مناسب کد را نشان می دهد.

7- نتایج و بحث

در یک جریان دو فاز حبابی مشخص، شکل حبابها وابسته به اندازه حبابها می باشد. مثلاً حبابهای هوا در آب وقتی دارای قطر کوچکتر از 2 میلی متر باشند تقریباً کروی هستند و در قطرهای بزرگتر به تدریج بیضی شده و در نهایت شبیه فنجان می شوند [5]. ولی در شبیه سازی می توان برای یک حباب با قطر مشخص، مقدار تغییر شکل را با تغییر کشش سطحی تنظیم نمود. در واقع هر چه کشش سطحی زیاد شود، فشار داخل حبابها زیاد شده و حبابها همانند یک توپ پرفشار، کروی تر شده و کمتر در جریان سیال تغییر شکل می دهند. در شبیه سازی انجام گرفته در این تحقیق کشش سطحی به گونه ای در نظر گرفته شده است که حبابها دارای تغییر شکل کمی باشند تا زمان محاسباتی نیز کمتر شوند.

در غیاب شتاب گرانش، جریان چند سیاله داخل کانال انحناء دار توسط صفحه میانی به دو ناحیه متقارن تقسیم می شود. در واقع این صفحه، صفحه تقارن جریان در حالت تک سیاله می باشد. بنابراین می توان دو جریان چند سیاله در این دو ناحیه در نظر گرفت بدون اینکه با یکدیگر اختلاطی داشته باشند. در این تحقیق، حرکت جریان حبابی در درون کانال انحناء دار تحت اثر گرادیان فشار ثابت در جهت محور کانال بررسی می شود. توزیع حبابها در لحظه اول به صورت یکنواخت است که 6 عدد در بالا و 6 عدد در ناحیه پائین کانال قرار دارند. در شکل 7 موقعیت اولیه حبابها در سه کانال با انحناء مختلف نشان داده شده است. مقادیر پارامترهای استفاده شده در شبیه سازی در جدول 1 بیان شده است.

چگالی و ویسکوزیته در نظر گرفته شده برای حبابها در شبیه سازی 0.2 مقدار سیال زمینه می باشد. اگرچه مقادیر بیان شده در این تحقیق، مستقیماً برای سیال های محدودی قابل اعمال می باشد ولی نتایج دید عمیق تری نسبت به جریان حبابی فراهم می کند. بانر [5] در سال 2002 نشان داد که می توان به جای شبیه سازی جریانهای حبابی با نسبت چگالی زیاد که از لحاظ زمانی بسیار زمان بر می باشد (مثلاً آب و هوا) می توان از نسبتهای کمتر و در حدود 0.1 استفاده نمود. در واقع در این شبیه سازی هدف بررسی رفتار کلی حبابها می باشد و نه تک تک حبابها. با در نظر گرفتن این نکته،

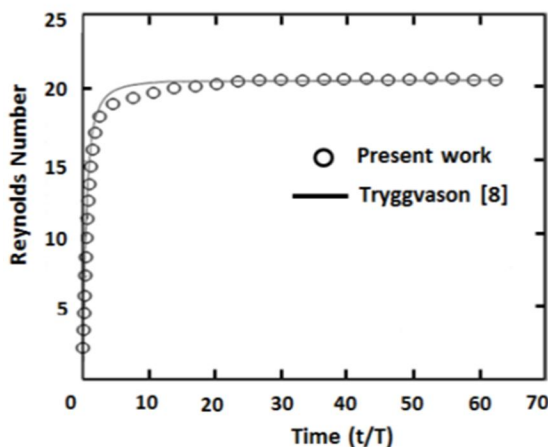


Fig. 6 Reynolds numbers versus time for bubble rising in a vertical channel [8]

شکل 6 عدد رینولدز بر حسب زمان برای حباب در حال بالا رفتن از کانال عمودی [8]

دانسیته و ویسکوزیته برابر مقدار 0.2 در نظر گرفته شده است که در آن یک تک حباب در اثر گرادیان فشار ثابت در جهت جریان اصلی حرکت می کند. حرکت حباب در مختصات استوانه ای بیان می شود که در جدول زیر مولفه R موقعیت مرکز جرم حباب بر حسب زمان نشان داده شده است. چنانچه از شکل 4 به خوبی مشاهده می شود، از شبکه $70 \times 70 \times 70$ به بعد، مسیر حرکت حباب تقریباً بر روی هم افتاده که عملکرد بسیار مطلوب کد برای استقلال آن را نشان می دهد. مشابه این تست توسط اسماعیلی و تریگواسون انجام گرفته است [8].

از طرف دیگر برای صحت سنجی کد توسعه داده شده در این تحقیق که از پایه در محیط برنامه نویسی فورترن نوشته شده است، به علت نبودن نتایج مشخص یک تک حباب در کانال انحناء دار، نتایج بدست آمده برای تک حباب در یک انحناء کم یعنی $D_h/R_c = 0.0001$ که در حالت حدی به یک کانال مستقیم میل می کند معیار قرار گرفته و با اعداد بی بعد $Eo = 10$ ، $M = 10^{-3}$ ، $\rho_a/\rho_b = 40$ و $\mu_a/\mu_b = 15$ با نتایج گزارش شده توسط آنوردی و تریگواسون [24] مقایسه شد که در شکل 5 نشان داده شده است. در اینجا D_h قطر هیدرولیکی کانال، R_c شعاع متوسط کانال که برابر است با $R_c = (R_i + R_o)/2$ ، Eo عدد اوتووس، M عدد مورتون، μ_a و ρ_a ویسکوزیته و چگالی سیال زمینه، μ_b و ρ_b ویسکوزیته و سیال حباب می باشد.

چنانچه در شکل دیده می شود، هر دو شبیه سازی به نحو مطلوبی نتایج کار مرجع مورد نظر را تایید می نماید. تست دوم انجام شده برای صحت سنجی، بدست آوردن سرعت نهایی تک حباب در کانال عمودی ناشی از شتاب ثقل می باشد. شبکه استفاده شده در این تست برابر 64^3 و اعداد بی بعد آن برابر $Eo = 2$ ، $M = 10^{-5}$ ، $\mu_b/\mu_a = 0.1$ ، $\rho_b/\rho_a = 0.1$ است. عدد

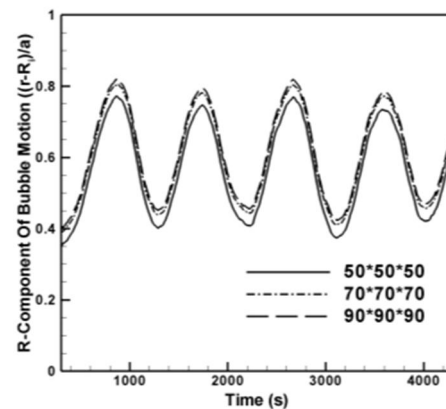


Fig.4 Grid independency test in three different mesh sizes of $50 \times 50 \times 50$, $70 \times 70 \times 70$, and $90 \times 90 \times 90$

شکل 4 تست استقلال از شبکه در سه شبکه متفاوت $50 \times 50 \times 50$ ، $70 \times 70 \times 70$ و $90 \times 90 \times 90$

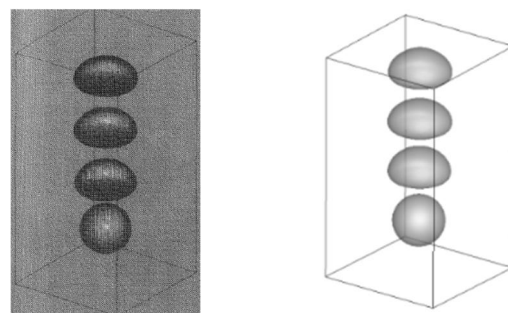


Fig. 5 Comparison of Unverdi [1] and present simulation.

شکل 5 مقایسه نتایج آنوردی و کار حاضر

فشار باعث می‌شود که قله سرعت محوری به سمت شعاع بیرونی برود و جریان ثانویه در مرکز گردابه‌ها کمتر شود. در شکل 8 گردابه‌های جریان ثانویه بدون حضور حباب نشان داده شده است.

در لوله‌های انحناء دار، نیروی گریز از مرکز رابطه مستقیمی با چگالی دارد و در این تحقیق چون سیال داخل حباب از سیال زمینه سبکتر می‌باشد و دارای چگالی کمتری است، بنابراین طبق رابطه $\rho v^2/r$ مقدار نیروی گریز از مرکز در داخل حباب‌ها از مقدار نیروی گریز از مرکز سیال زمینه کمتر می‌باشد. بنابر این حباب‌ها به سمت مرکز گردابه‌های اصلی جریان هدایت می‌شوند. در واقع مرکز گردابه نقطه‌ای است که در آن گرادیان فشار و نیروهای گریز از مرکز در حال تعادل می‌باشد. وقتی حباب به سمت شعاع داخلی کانال می‌رود، چون دارای نیروی گریز از مرکز پایین‌تری نسبت به محیط اطراف دارد دوباره به مرکز گردابه برمی‌گردد و زمانی که می‌خواهد به سمت شعاع خارجی برود، این بار گرادیان فشار مانع آن می‌شود. لذا حباب‌ها در همان ناحیه مرکز گردابه نوسان می‌نمایند. این پدیده در جریان‌های چرخشی به صورت تحلیلی و نیز تجربی مشاهده شده است [32, 33]. در شکل 9 حرکت سه بعدی حباب‌ها در حضور خطوط جریان برای انحناء $1/3$ نشان داده شده اند.

شکل 10 مسیر حرکت حباب‌ها را در حالت پایای آماری روی سطح مقطع کانال یعنی صفحه R-Z، برای سه انحناء $1/3$ ، $1/6$ و $1/6$ و سه عدد رینولدز 100، 150 و 200 را نشان می‌دهد. در واقع این نما از کانال، همان صفحه جریان² در شکل 1 می‌باشد. نسبت انحناء و عدد رینولدز بر طبق رابطه $\lambda = D_h/R_c$ و $Re = v_m D_h/\nu$ تعریف می‌شوند که در آن v_m سرعت محوری متوسط و ν ویسکوزیته سینماتیک سیال زمینه است.

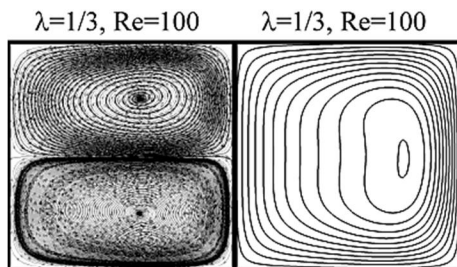


Fig.8 secondary flow (left) and axial main flow velocity (right) in R-Z plane of the duct

شکل 8 جریان ثانویه (سمت چپ) و جریان اصلی محوری (سمت راست) در صفحه R-Z کانال

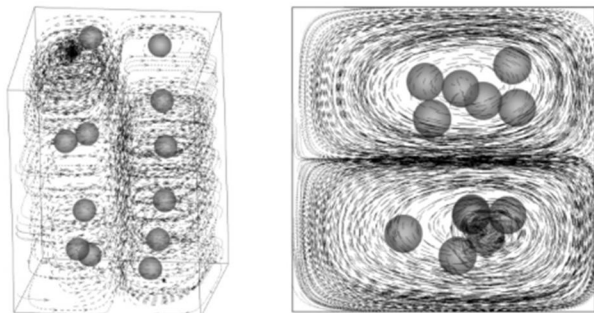


Fig.9 3D stream line with bubbles (left) and secondary flow field (right) in R-Z plane of the duct

شکل 9 خطوط جریان سه بعدی و حباب‌ها (سمت چپ) و میدان جریان ثانویه (سمت راست) در صفحه R-Z کانال

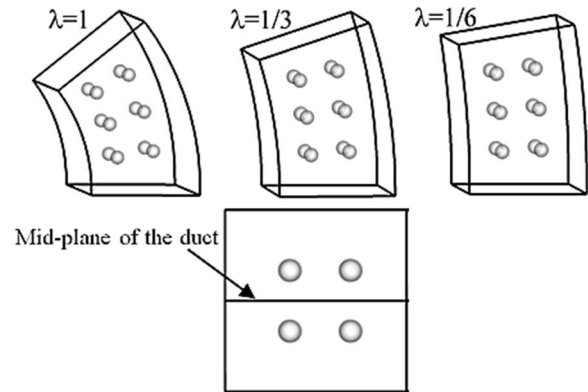


Fig. 7 initial bubble distribution in three different curved duct

شکل 7 توزیع اولیه حباب‌ها در سه کانال متفاوت

جدول 1 مقادیر استفاده شده در شبیه سازی

Table1 Parameters used in the simulation

مقدار	نماد	ابعاد
1	$\lambda = D_h/R_c$	اندازه کانال اول
1/3	$\lambda = D_h/R_c$	اندازه کانال اول
1/6	$\lambda = D_h/R_c$	اندازه کانال اول
80×80×80		اندازه شبکه
0.2	ρ_b/ρ_a	نسبت چگالی
0.2	μ_b/μ_a	نسبت ویسکوزیته
1.2		نسبت منظری کانال
1		پهنای کانال
0.125		قطر حباب‌ها
12		تعداد حباب‌ها
200-150-100		عدد رینولدز
صرف نظر	g	گرانش

حل معادلات تا زمانی انجام می‌شود که الگوی مسیر حرکت حباب‌ها به صورت آماری به حالت پایای آماری برسد. در این حالت اثرات پارامترهایی چون عدد رینولدز، نسبت انحناء روی مسیر حباب‌ها بررسی شده است.

به طور کلی جریان داخل لوله های انحناء دار، نیروهای اصلی در غیاب گرانش عبارتند از گریز از مرکز، گرادیان فشار و نیروهای ویسکوز. اگرچه در بین آن‌ها، دو نیروی اول یعنی گرادیان فشار و نیروی گریز از مرکز نقش بسیار مؤثرتری در تولید الگوهای مختلف حرکت حباب‌ها در سیال را دارند. به علت اعمال شرط مرزی عدم لغزش روی دیواره‌ها، جریان ثانویه در کنار دیواره‌ها در جهت شعاعی بیشتر تحت تأثیر گرادیان فشار می‌باشد و در این حالت در شعاع بیرونی مقدار گرادیان فشار نسبت به شعاع داخلی بیشتر می‌باشد. این امر موجب می‌شود جهت جریان کنار دیواره، چه در ناحیه بالا و چه در ناحیه پایین، از سمت شعاع خارجی به سمت شعاع داخلی باشد. از طرف دیگر در مرکز کانال، به علت بزرگ بودن سرعت محوری، نیروی گریز از مرکز غالب می‌باشد که جهت آن از سمت شعاع داخلی به سمت شعاع خارجی می‌باشد. اثر متقابل این دو جریان روی یکدیگر، جریان ثانویه که دو گردابه متقارن معروف به گردابه دین¹ است را در دو ناحیه بالا و پایین ایجاد می‌نماید. توضیح کامل الگوی جریان برای کانال انحناء دار توسط نوبری و مهربانی در [31] ارائه شده است. بالانس نیروهای گریز از مرکز و گرادیان

2- Flow plane

1- Deen vortex

مسیر چرخش حباب‌ها به شدت بستگی به نیروهای گریز از مرکز دارند و زیاد شدن این نیروها باعث می‌شود که حباب‌ها زودتر به حالت پایای آماری برسند و در مدار نهایی خود قرار گیرند. برای روشن‌تر شدن مطلب، مسیر سه بعدی حباب‌ها برای موارد شکل 10 در شکل‌های 11 و 12 نشان داده شده است. در این شکل‌ها، مسیر چرخش حباب‌ها در ناحیه‌های بالا و پایین به طور واضح مشخص می‌باشد. معنی حالت پایای آماری در این تحقیق آن است که آنقدر در زمان پیش برویم تا الگوی حرکت حباب‌ها تقریباً در زمان تکرار شوند. تعریف دقیق این حالت در [16] آمده است. شکل‌های ارائه شده در این قسمت نشان می‌دهند که پس از حالت پایای آماری، تقریباً حباب‌ها به چه صورت در کانال حرکت می‌کنند و تجمع آن‌ها در کجاست. شکل‌های نشان داده شده به این معنا نمی‌باشد که حباب‌ها ثابت هستند و یا در یک مدار ثابت حرکت می‌کنند. در واقع حباب‌ها دائم در حال حرکت و برخورد با یکدیگرند.

شکل 13 نشان می‌دهند که چگونه حباب‌های بالا و پائین از مکان اولیه خود حرکت کرده و به مدار چرخش نهایی خود می‌رسند. این صفحه، همان صفحه R-Z در مختصات استوانه و یا به عبارتی یک سطح مقطع عمودی از کانال می‌باشد که صرفنظر از مولفه θ ، مولفه Z مرکز جرم حباب‌ها بر حسب مولفه R رسم شده است. در این شکل به خوبی می‌توان مسیر چرخش حباب‌ها در حالت پایای آماری را مشاهده نمود که در مرکز گردابه‌ها تجمع می‌کنند. همچنین می‌توان نشان داد که با افزایش عدد رینولدز از سمت چپ به راست، تجمع حباب‌ها نیز به سمت شعاع بیرونی کانال حرکت کرده است. در شکل‌های 14، 15 و 16 مؤلفه‌های R و Z مرکز جرم حباب‌ها بر حسب زمان برای هر سه انحناء نشان داده شده است. مشاهده می‌شود که در رینولدز بالا تقریباً بعد از دو سیکل، مسیر حرکت حباب‌ها به حالت آماری پایا می‌شود. در این حالت الگوی مسیر به صورت پربودیک تکرار می‌شود. در این جا می‌بایست یادآوری شود که محور زمان، زمان فیزیکی را نشان می‌دهد.

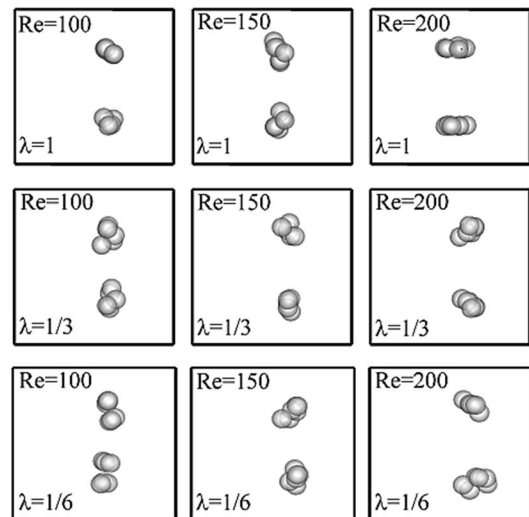


Fig. 10 Steady state bubble trajectory project on the cross-section of the curved duct in R-Z plane

شکل 10 حالت پایای آماری مسیر حرکت حباب‌ها در سطح مقطع کانال انحناء دار در صفحه R-Z

چنانچه از شکل مشاهده می‌شود، حباب‌ها ناحیه خود را ترک نمی‌کنند و در همان ناحیه‌ای که در ابتدا قرار داده شده بودند، می‌مانند. یعنی مثلاً اگر در ابتدا حباب در ناحیه بالا قرار داده شده باشند، پس از اینکه به حالت پایای آماری برسند نیز در همان ناحیه بالا خواهند بود. عین این مطلب برای حباب‌های ناحیه پائین نیز برقرار می‌باشد. در شکل 10 از سمت چپ به راست عدد رینولدز زیاد می‌شود و این باعث می‌شود که نیروهای گریز از مرکز نیز افزایش یافته و مرکز گردابه‌ها و نیز حباب‌ها به سمت شعاع خارجی حرکت کند. نکته‌ای که می‌بایست در اینجا دوباره یادآوری شود این است که شتاب گرانش در این مسئله صرفنظر شده است و حباب‌ها فقط تحت تأثیر گرادیان فشار محوری اعمال شده حرکت می‌کنند. در واقع تقارن جریان به خاطر همین موضوع می‌باشد.

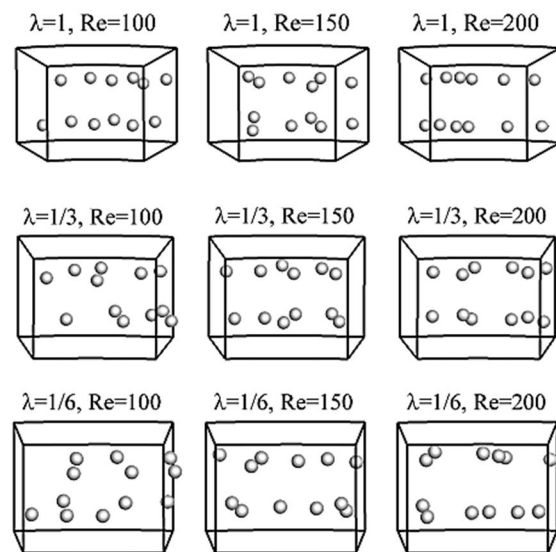


Fig. 11 Statistical steady state bubble trajectory in the curved duct (inner wall view)

شکل 11 حالت پایای آماری مسیر حرکت حباب‌ها در کانال انحناء دار (دید از دیواره داخلی)

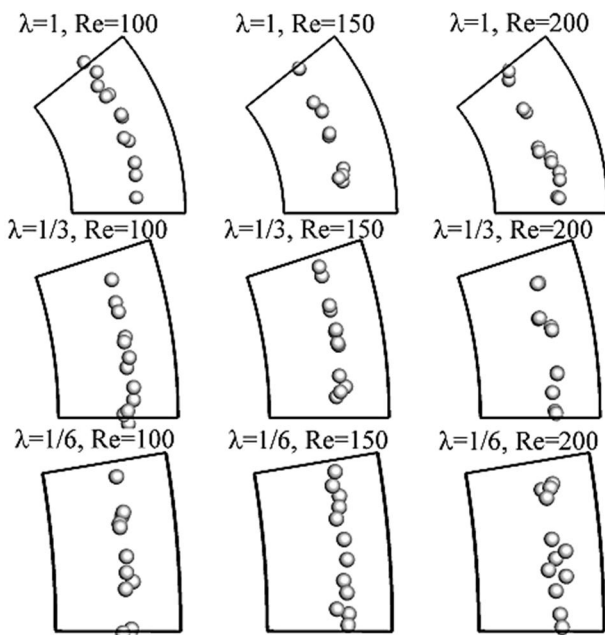


Fig. 12 Statistical steady state bubble trajectory in the curved duct (top wall view)

شکل 12 حالت پایای آماری مسیر حرکت حباب‌ها در کانال انحناء دار (دید از دیواره بالا)

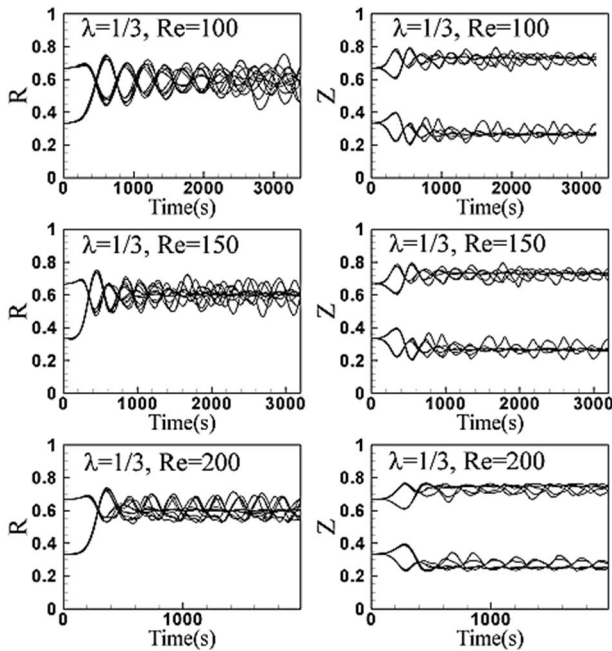


Fig.15 R & Z Spiral motion of bubble inside the curved duct by indicating the r and z coordinates of bubble centroid versus time for $\lambda = 1/3$

شکل 15 مولفه های R و Z مسیر حرکت مرکز جرم حبابها در داخل کانال برای $\lambda = 1/3$

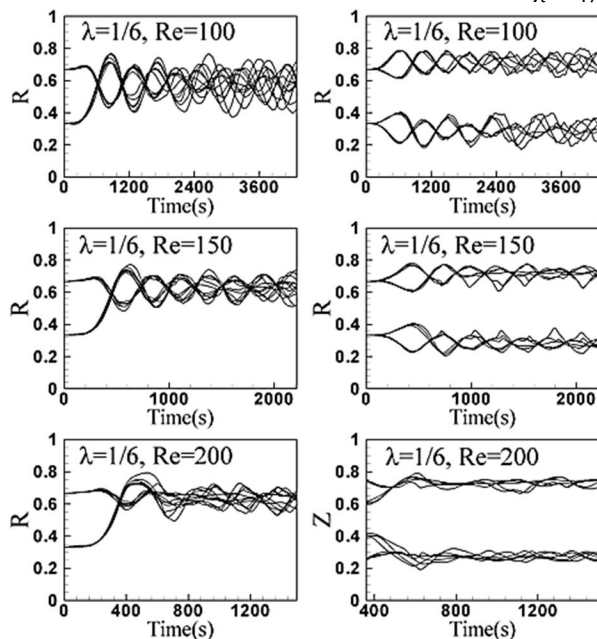


Fig.16 R & Z Spiral motion of bubble inside the curved duct by indicating the r and z coordinates of bubble centroid versus time for $\lambda = 1/6$

شکل 16 مولفه های R و Z مسیر حرکت مرکز جرم حبابها در داخل کانال برای $\lambda = 1/6$

چنانچه مشاهده می شود در یک انحناء، مکان شعاعی قله سرعت با افزایش عدد رینولدز تغییر چندانی نمی کند ولی مکان و وسعت آن در راستای z بزرگتر و وسیع تر می شود. به همین علت در شکل 10 مسیرهای دایروی در هر دو ناحیه بالا و پایین با افزایش رینولدز کمی از مکان خود حرکت کرده و به سمت بالا و پایین حرکت می کنند.

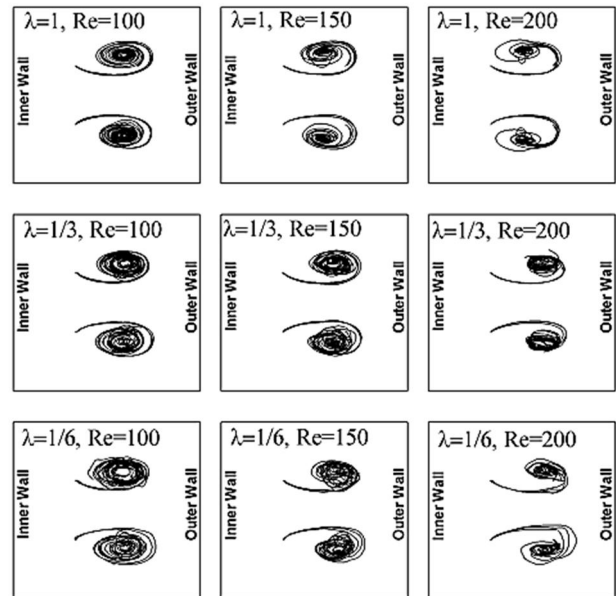


Fig.13 Development of bubble motion projected to the curved duct cross-section to its steady state orbit

شکل 13 توسعه یافتن حرکت حبابها در سطح مقطع کانال انحناء دار تا حالت پایا

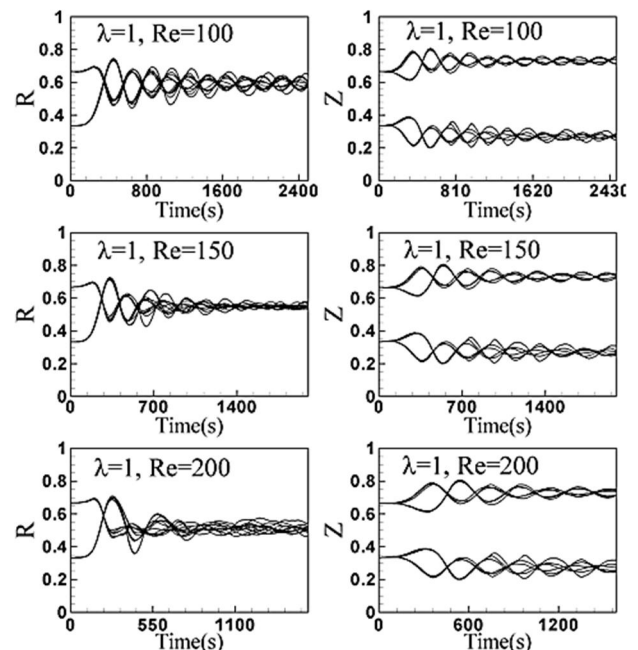


Fig.14 R & Z Spiral motion of bubble inside the curved duct by indicating the r and z coordinates of bubble centroid versus time for $\lambda = 1$

شکل 14 مولفه های R و Z مسیر حرکت مرکز جرم حبابها در داخل کانال برای $\lambda = 1/3$

چنانچه در شکلها دیده می شود، با افزایش عدد رینولدز یا انحناء کانال، حبابها زودتر به حالت پایای آماری می رسند. این مسئله می تواند ناشی از بزرگ شدن سرعت های جریان ثانویه نسبت به جریان محوری در اثر افزایش عدد رینولدز و انحناء کانال باشد. به منظور روشن شدن وابستگی مسیر چرخش حبابها به عدد رینولدز، کانتور سرعت محوری برای همه کانالها در شکل 17 نشان داده شده اند.

9- فهرست علائم

a	پهنای کانال (m)
b	ارتفاع کانال (m)
D_h	قطر هیدرولیکی $D_h = 2ab/(a+b)$
d_b	قطر حباب (m)
d_s	سطح المان سطحی جبهه (m ²)
E_o	عدد اوتووس $E_o = g\Delta\rho d_b^2/\sigma$
F_{st}	نیروی حجمی کشش سطحی
g	شتاب گرانش (m/s ²)
h	فاصله شبکه (m)
k	انحناء $(1/R)$
k_{LC}	عدد دین $Re/\lambda^{1/2}$
Mo	عدد مورتون $Mo = g\mu_o^4\Delta\rho/\rho_o^2\sigma^3$
N	عدد ارشمیدس $N = \rho_o^2 d_b^3 g/\mu_o^2$
\vec{n}	بردار عمود
p	فشار (kgm ⁻¹ s ⁻²)
R_c	متوسط شعاع انحناء $R_c = (R_i + R_o)/2$
R_i	شعاع داخلی (m)
R_o	شعاع خارجی (m)
Re	عدد رینولدز $Re = v_m D_h/\nu$
R_b	مؤلفه شعاع مرکز جرم حباب (m)
\dot{r}	نقطه دلخواه روی جبهه
r, θ, z	مؤلفه های محور مختصات استوانه (m)
t	زمان (s)
u, v, w	مؤلفه های سرعت در مختصات استوانه (m/s)
V	بردار سرعت کلی (m/s)
v_m	سرعت متوسط محوری (m/s)
v_b	سرعت حباب نسبت به سیال زمینه (m/s)
We	عدد وبر $We = \rho v_b^2 d_b/\sigma$
w_{ijk}	وزن شبکه در نقطه ijk
Z_b	مؤلفه z مرکز جرم حباب (m)

علائم یونانی

λ	نسبت انحناء $\lambda = D_h/R_c$
μ	ویسکوزیته سیال (Pa.s)
ϑ	ویسکوزیته سینماتیکی (m ² /s)
ρ_b	چگالی حباب (kg/m ³)
μ_b	ویسکوزیته حباب
μ_a	ویسکوزیته سیال زمینه
ϕ_l	مقدار گسسته شده جبهه
ϕ_{ijk}	مقدار گسسته شده شبکه زمینه
Δs_l	مساحت المان l
ρ_a	چگالی سیال زمینه (kg/m ³)
δ	تابع المان
σ	ضریب کشش سطحی
ρ	چگالی سیال (kg/m ³)

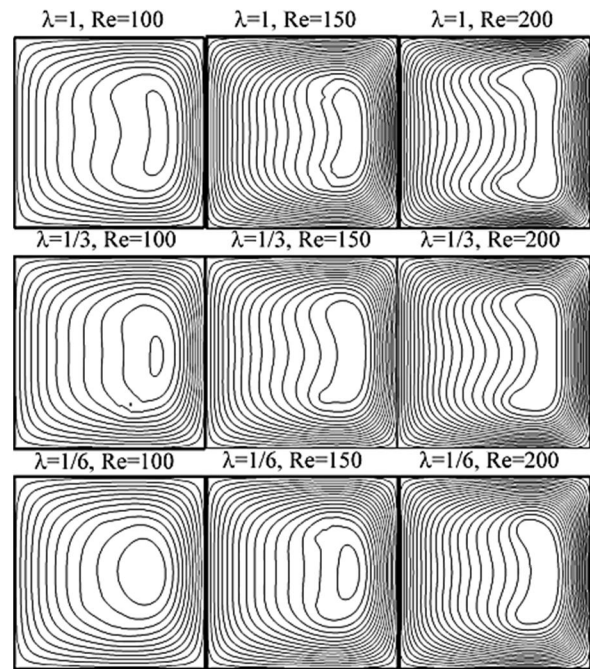


Fig.17 axial velocity contour for channels

شکل 17 کانتور سرعت محوری برای کانال ها

در این تحقیق رفتار کلی حرکت حبابها در کانالهای انحناءدار با فرض شتاب گرانش صفر بیان شده است. به طور خلاصه، افزایش انحناء بی بعد و عدد رینولدز تأثیر بسیار مهمی روی نیروهای گریز از مرکز که نقش بسیار مهمی در شکل گیری الگوی چرخش حبابها در حالت پایا دارد می گذارد. هر چه نیروهای گریز از مرکز بیشتر شود، سرعت رسیدن به حالت پایای آماری در مدار چرخش حبابها بزرگتر خواهد بود. کم شدن انحناء بی بعد و عدد رینولدز باعث کاهش نیروهای گریز از مرکز شده و در نتیجه حباب ها دیرتر پایا خواهند شد. در هر حال حبابها نزدیک مرکز گردابه های اصلی در ناحیه های بالا و پایین کانال قرار خواهند گرفت. اگر چه کانال های زیادی با تعداد متفاوتی حباب قابل شبیه سازی و بحث می باشد، ولی به علت پیچیدگی های مسئله، در اینجا فقط در مورد رفتار کلی حبابها در جریان های لامینار بحث شد.

8- خلاصه و نتیجه گیری

در این تحقیق حرکت 12 عدد حباب تراکم ناپذیر و در عین حال دارای قابلیت تغییر شکل، در داخل یک کانال انحناءدار تحت تأثیر گرادیان فشار ثابت و با صرف نظر از نیروی گرانش بررسی شد. روش عددی ردیابی جبهه برای گسسته سازی معادلات حاکم در مختصات استوانه ای استفاده شد. شبیه سازی انجام گرفته برای سه انحناء مختلف در سه عدد رینولدز مختلف برای بررسی رفتار حبابها در حالت پایای آماری انجام گرفت. نتایج عددی نشان داد که نیروهای گریز از مرکز ناشی از انحناء که باعث چرخش جریان در کانال می شوند، باعث می شوند که حبابها در کانال در حالت پایای آماری به سمت مرکز گردابه های اصلی در نواحی بالا و پایین نزدیک شده و در آنجا تجمع نمایند که با نتایج تجربی موجود در منابع همخوانی دارد. همچنین مشاهده شد که در یک انحناء ثابت با افزایش عدد رینولدز، جریان ثانویه قوی تر شده و باعث می شود که مرکز گردابه های بالا و پایین به سمت شعاع بیرونی کانال حرکت کند که به تبع آن حبابها نیز به آن مکان منتقل می شوند.

زیر نویس ها

 i داخلی o خارجی

10-مراجع

- [17] D. Bhagat, M.E. Weber, Bubbles in viscous liquids: shapes, wakes and velocities, *Journal of Fluid Mechanics*. Vol. 105, No. 1, pp. 61-85, 1981.
- [18] P.C. Duineveld, The rise velocity and shape of bubbles in pure water at high Reynolds number, *Journal of Fluid Mechanics*. Vol. 292, No. 1, pp. 325-332, 1995.
- [19] R. Zenit, D. L. Koch, A.S. Sangani, Measurements of the average properties of a suspension of bubbles rising in a vertical channel, *Journal of Fluid Mechanics*, Vol. 429, No. 1, pp. 307-342, 2001.
- [20] F. Raymond, J. M. Rosant, A numerical and experimental study of the terminal velocity and shape of bubbles in viscous liquids, *Chemical Engineering Science*, Vol. 55, No. 5, pp. 943-955, 2000.
- [21] L. Liu, H. Yan, G. Zhao, Experimental studies on the shape and motion of air bubbles in viscous liquids, *Experimental Thermal and Fluid Science*, Vol. 62, No. 1, pp. 109-121, 2015.
- [22] M. Tanaka, Numerical study on flow structures and heat transfer characteristics of turbulent bubbly upflow in a vertical channel, *Computational Simulations and Applications*, Vol. 20, No. 1, pp. 119-142, 2011.
- [23] Deen, Niels, Kuipers, Direct numerical simulation of wall-to liquid heat transfer in dispersed gas-liquid two-phase flow using a volume of fluid approach, *Chemical Engineering Science*, Vol. 102, No. 1, pp. 268-282, 2013.
- [24] S.O. Unverdi, G. Tryggvason, A front-tracking method for viscous incompressible multi-fluid flows, *Journal of Computational Physics*, Vol. 100, No. 1, pp. 25-37, 1992.
- [25] H. Terashima, G. Tryggvason, A front-tracking/ghost-fluid method for fluid interfaces in compressible flows, *Journal of Computational physics*, Vol. 228, No. 11, pp. 4012-4037, 2009.
- [26] H. Terashima, G. Tryggvason, A front-tracking method with projected interface conditions for compressible multi-fluid flows, *Journal of Computers & Fluids*, Vol. 39, No. 10, pp. 1804-1814, 2010.
- [27] Ain A. Sonin, *Equation of Motion for Viscous Fluids*, 8th edition, pp.28-30, Massachusetts Institute of Technology, Department of Mechanical Engineering, 2001.
- [28] C.S. Peskin, Numerical analysis of blood flow in the heart, *Journal of Computational Physics*, Vol. 25, No. 3, pp. 220, 1977.
- [29] M.R. Nobari, G. Tryggvason, Head-on collision of drops, *Physics of Fluids*, Vol. 8, No. 1, pp. 29-42, 1996.
- [30] M.T. Mehrabani, M.R.H. Nobari, G. Tryggvason, Accelerating Poisson solvers in front tracking method using parallel direct methods, *Computers & Fluids*, Vol. 118, No. 1, pp. 101-113, 2015.
- [31] M.R.H. Nobari, M.T. Mehrabani, A numerical study of fluid flow and heat transfer in eccentric curved annuli, *International Journal of Thermal Sciences*, Vol. 49, No. 2, pp. 380-396, 2010.
- [32] F. Magaud, A. F. Najafi, J. R. Angilella, M. Souhar, Modeling and qualitative experiments on swirling bubbly flows: single bubble with Rossby number of order 1, *Transactions of the ASME, Journal of Fluids Engineering*, vol. 125, No. 2, pp. 239-246, 2003.
- [33] T. Uchiyama, S. Sasaki, Experimental Investigation of the Interaction between Rising Bubbles and Swirling Water Flow, *International Journal of Chemical Engineering*, Vol. 20, No. 1, pp. 201-211, 2014.
- [1] G. Ryskin, L. G. Leal, Numerical solution of free-boundary problems in fluid mechanics, Part 2. Buoyancy-driven motion of a gas bubble through a quiescent liquid, *Journal of Fluid Mechanics*, Vol. 148, No. 1, pp. 19-35, 1984.
- [2] J. B. McLaughlin, Numerical simulation of bubble motion in water, *Journal of Colloid Interface Science*, Vol. 184, No. 2, pp. 614-625, 1996.
- [3] H. Oka, K. Ishii, Numerical analysis on the motion of gas bubbles using level set method, *Journal of Physics*, Vol. 68, No. 3, pp. 823-832, 1999.
- [4] L.V. Wijngaarden, The mean rise velocity of pairwise-interacting bubbles in liquid, *Journal of Fluid Mechanics*, Vol. 251, No. 1, pp.55-78, 1993.
- [5] B. Bunner, and G. Tryggvason, Dynamics of homogeneous bubbly flows Part2. Velocity fluctuations, *Journal of Fluid Mech*, Vol. 466, No. 1, pp. 53-84, 2002.
- [6] B. Bunner, and G. Tryggvason, Effect of bubble deformation on the properties of bubbly flows, *Journal of Fluid Mech*, Vol. 495, No. 1, pp. 77-118, 2003.
- [7] B. Bunner, & G. Tryggvason, Dynamics of homogeneous bubbly flows. Part1. Rise velocity and microstructure of the bubbles, *Journal of Fluid Mech*, Vol. 466, No. 1, pp. 17-52, 2002.
- [8] A. Esmaeeli, G. Tryggvason, Direct numerical simulations of bubbly flows Part 2. Moderate Reynolds number arrays, *Journal of Fluid Mechanics*, Vol. 385, No. 4, pp. 325-358, 1999.
- [9] S. Dabiri, G. Tryggvason, Heat transfer in turbulent bubbly flow in vertical channels, *chemical engineering science*, Vol. 122, No. 1, pp. 106-113, 2015.
- [10] S. Piedra, J. Lub, E. Ramos, G. Tryggvason, Numerical study of the flow and heat transfer of bubbly flows in inclined Channels, *International Journal of Heat and Fluid Flow*, Vol. 56, No. 12, pp. 43-50, 2015.
- [11] G. Tryggvason, B. Bunner, A. Esmaeeli, D. Juric, N. Al-Rawahi, W. Tauber, J. Han, S. Nas, & Y. Jan, A front tracking method for the computations of multiphase flow, *Journal of computational physics*, Vol. 169, No. 1, pp. 708-759, 2001.
- [12] H. H. Hu, Direct numerical simulations of flows of solid-liquid mixtures, *International journal of Multiphase Flow*, Vol. 22, No. 1, pp. 335-352, 1996.
- [13] A. A. Johnson, & T. E. Tezduyar, 3D simulation of fluid-particle interactions with the number of particles reaching 100, *Computational method of applied mechanic engineering*, Vol.145, No. 3, pp.301-321, 1997.
- [14] J. Hua, J. Lou, Numerical simulation of bubble rising in viscous liquid, *Journal of Computational physics*, Vol. 222, No. 1, pp. 769-795, 2007.
- [15] J. Hua, J. F. Stene, & P. Lin, Numerical simulation of 3D bubbles rising in viscous liquids using a front tracking method, *Journal of Computational Physics*, Vol. 227, No. 2, pp. 3358-3382, 2008.
- [16] J. Lu, S.Biswas, G. Tryggvason, A DNS study of laminar bubbly flows in a vertical channel, *International journal of Multiphase Flow*, Vol. 32, No. 6, pp. 643-660, 2006.