



ارزیابی نحوه عملکرد و تعیین بهترین مدل اغتشاشی در مدل سازی جریان اسلاگ

محمدرضا انصاری^{1*}، مصطفی زین العابدینی²

1- دانشیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه تربیت مدرس، تهران

2- دانشجوی دکتری، مهندسی مکانیک، دانشگاه تربیت مدرس، تهران

*تهران، صندوق پستی 14115-143، mra_1330@modares.ac.ir

چکیده

تاکنون مدل سازی های بسیاری بر جریان اسلاگ انجام شده ولی در اغلب آن ها از مدل جریان آرام که تقریباً فرض غیرفیزیکی است، برای حل جریان اسلاگ استفاده شده است. در معادلات بررسی های انجام شده با مدل های جریان معشوش نیز، به میزان تناسب مدل اغتشاشی انتخابی و رژیم جریان اسلاگ اشاره ای نشده است. رژیم اسلاگ جریانی برشی است که جریان در قسمت هایی از آن دچار چرخش و کرنش زیاد می شود. در این تحقیق ابتدا وجه تمایز مدل های اغتشاشی، فرضیات اولیه جهت استخراج مدل، مزایا، معایب و سایر مشخصات مهم مدل های اغتشاشی راجع بررسی شده و سپس میزان تطابق آن ها با جریان اسلاگ تحلیل شده است. در مرحله بعد پس از انجام شبیه سازی های گوناگون با استفاده از نرم افزار فلوئنت و مقایسه نتایج مدل های مختلف با یکدیگر و همچنین مقایسه آن ها با نتایج آزمایشگاهی بهترین و سازگارترین مدل اغتشاشی با رژیم جریان اسلاگ معرفی شده است. در این رابطه مدل اغتشاشی RNG k-ε به عنوان سازگارترین مدل اغتشاشی که می تواند برای مدل سازی اغتشاشات در جریان اسلاگ در کنار تمام مدل های جریان دوفازی به کار برده شود تعیین شد. در انتها مشخصات مختلف جریان اسلاگ مانند توزیع فشار در زمان وقوع اسلاگ، سرعت مخلوط اسلاگ، زمان و مکان وقوع اسلاگ با مدل اغتشاشی RNG محاسبه و ارائه شد.

اطلاعات مقاله

مقاله پژوهشی کامل

دریافت: 19 خرداد 1395

پذیرش: 09 تیر 1395

ارائه در سایت: 07 شهریور 1395

کلید واژگان:

اسلاگ

اغتشاشات

گردابه

شبیه سازی

مدل دوفازی حجم سیال

Evaluation and selection of the most consistent turbulent model with the slug flow behavior

Mohammad Reza Ansari*, Mostafa Zeynalabedini

Department of Mechanical Engineering, Tarbiat Modares University, Tehran, Iran.

*P.O.B. 14115-143 Tehran, Iran, mra_1330@modares.ac.ir

ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper
Received 08 June 2016
Accepted 29 June 2016
Available Online 28 August 2016

Keywords:

Slu
Turbulence
Vortex
Simulation
VOF

ABSTRACT

Many models have been applied to slug flow using laminar flow condition. The results obtained from these models are not consistent with the physical behavior of slug flow. Furthermore, discussion on the turbulent models is very rare or not related to such flow regime. The slug regime is a complicated regime with shear flow and high strain in addition to some vorticity at some sections of the flow.

In the present attempt, in the first stage, the turbulent models differences, the initial assumptions to drive, privileges and shortcomings have been considered with details. Then, its consistency with the physics of slug flow was analysed with high accuracy. In the second stage, simulations using different turbulent models were conducted. The obtained results were compared to each other and with the experimental results of other investigators. Finally, the most consistent model with the physics of the slug flow was selected. The turbulent model of RNG k-ε showed more reliability compared to other turbulent models. Thus, it was selected and used to obtain slug flow behavior with higher accuracy. The parameters as pressure distribution during slugging, slug mixture velocity, slug initiation time and position from the duct inlet with RNG model were conducted and presented with detailed explanations.

1- مقدمه

جریان اسلاگ از مهم ترین جریان های ایجاد شده به سبب ناپایداری های هیدرودینامیکی در خطوط انتقال جریان های دوفازی است که به صورت گسترده در خطوط انتقال نفت و گاز، سیستم های انتقال آب و نیروگاه های حرارتی و هسته ای، در تمام محدوده های شیب کانال و به ازای محدوده وسیعی از دبی جریان هر یک از فازها مشاهده می شود. وقوع این رژیم سبب ایجاد ارتعاش، ناپایداری و اعمال بار دینامیکی متغیر به جداره کانال های انتقال شده و سبب تشدید فرآیند خوردگی و سایش می شود؛ بنابراین مطالعه

و تحلیل اثرات این جریان جهت مقابله با عوارض آن از اهمیت ویژه ای برخوردار است.

جریان اسلاگ در اثر رشد طبیعی ناپایداری های هیدرودینامیکی تولید می شود. این رژیم جریان در اثر ایجاد یک اغتشاش کوچک تصادفی با طول موج کوتاه به وجود می آید. این اغتشاش کم کم رشد کرده تا جایی که در نهایت مقطع کانال را پل زده و اسلاگ با طول موج بلند را تشکیل می دهد. انصاری [1] به بررسی تجربی جریان اسلاگ در داخل یک کانال مستطیلی با سطح مقطع 5×10 سانتی متر و طول 8 متر پرداخت. او نتیجه گرفت که یک

ولی و همکاران [5] نیز رژیم اسلاگ را در کانالی با همان ابعاد کانال آزمایش هوهن به صورت تجربی و عددی با استفاده از نرم‌افزار آنسیس سی‌افایکس بررسی کردند. طول کانال مورد بررسی در حل عددی آن‌ها 4 متر بود. آن‌ها نیز مانند هوهن از مدل دو فازی اولری-اولری، و برای مدل‌سازی اغتشاشات جریان از مدل اغتشاشی SST k- ω ³ استفاده کردند. مقیاس طولی شبکه محاسباتی مورد استفاده آن‌ها در حدود 4 میلی‌متر بود که این مقدار نیز برای استفاده از مدل اغتشاشی SST k- ω در نزدیکی دیواره عدد بسیار بزرگی است. آن‌ها تنها از مدل k- ϵ موجود در مدل SST k- ω استفاده کرده‌اند، همچنین ایرادات وارده به کار هوهن به کار ولی و همکارانش نیز وارد است. ما و همکارانش [6] با کدنویسی یک مدل ترکیبی از مدل اولری-اولری و مدل سطح معیار⁴ برای جریان حبابی و یک زیرمدل برای تخمین نفوذ ذرات حباب به داخل مایع، جریان پرش هیدرولیکی⁵ را به صورت سه‌بعدی با دو مدل اغتشاشی RANS⁶ و DES⁷ حل کردند و دریافتند که نتایج حاصل از حل جریان با مدل DES به دلیل توانایی این مدل در حل ساختارهای اغتشاشی قوی بر سطح آزاد که سبب نفوذ حباب‌ها به داخل مایع می‌شود، دقیق‌تر از مدل RANS و نتایج مدل RANS هموارتر است (بسیاری از ساختارهای اغتشاشی را متوسط‌گیری کرده و به صورت هموار نشان می‌دهد). لاخل [7] با استفاده از دیدگاه LEIS⁸ و روش حجم سیال⁹ به بررسی جریان‌های مختلف دوفازی که دارای سطح مشترک اغتشاشی است از جمله جریان اسلاگ پرداخت. او برای صحت‌سنجی حل تنها سرعت انتهایی اسلاگ را با نتایج آزمایشگاهی خود مطابقت داد، که آن هم تطابق نسبی از خود نشان می‌داد، ولی اندازه سلول‌های شبکه محاسباتی در کار او بسیار بزرگ (مقیاس طولی سلول‌ها بیش از 5 میلی‌متر) بود. به طوری که این ابعاد برای حل جریان اسلاگ با روش حجم سیال و شبیه‌سازی گردابه‌های بزرگ¹⁰ و آن هم در سه بعد کافی نبوده است.

انصاری و همکارانش [8] نیز جریان اسلاگ در یک کانال افقی با سطح مقطع مستطیلی را با استفاده از روش حجم سیال به همراه مدل اغتشاشی SST k- ω به صورت سه‌بعدی در نرم‌افزار این‌فوم¹¹ شبیه‌سازی کردند. نتایج کار آن‌ها با نتایج آزمایشگاهی تطابق داشت و طول اسلاگ را به درستی تخمین می‌زد، ولی در محاسبه مکان اسلاگ 22% خطا داشت. ایشان در بررسی خود اندازه شبکه مورد نیاز برای استخراج حل مستقل از شبکه را به دست آوردند، ولی ابعاد شبکه آن‌ها نیز برای استفاده از تمام امکانات مدل SST k- ω بسیار بزرگ بود؛ بنابراین آن‌ها نیز تنها از مدل k- ϵ موجود در مدل SST k- ω استفاده می‌کردند. آن‌ها حداقل عدد کورانت مورد نیاز برای حل جریان سه‌بعدی را 1/4 در نظر گرفتند و فواصل زمانی خود را براساس آن تنظیم کردند. در حالی که حداقل عدد کورانت مورد نظر برای جریان‌های سه‌بعدی 1/8 است [9].

گاوو و همکارانش [10] به صورت تجربی به بررسی جریان لایه‌ای افقی درون لوله پرداختند. آن‌ها از مدل دوفازی حجم سیال و مدل اغتشاشی RNG k- ϵ ¹² استفاده و میزان افت فشار، سرعت لغزشی، کسر تهی هر یک از

واحد اسلاگ از سه ناحیه مختلف تشکیل شده است. در ناحیه نخست سطح مشترک دو فاز به دلیل جریان پرسرعت گاز به میزان ناچیزی به سمت پایین منحرف می‌شود. در ناحیه دوم ناپایداری‌هایی با طول موج کوتاه شکل می‌گیرند. سپس یکی از این امواج کوچک در ناحیه سوم رشد کرده و سرانجام با رسیدن مایع به دیواره بالایی کانال، مقطع کانال پل زده شده و اسلاگ تشکیل می‌شود.

در این لحظه سرعت فاز گاز به میزان اندکی کاهش می‌یابد، ولی پس از اندک زمانی که فشار در پشت ستون مایع به دلیل کاهش سرعت فاز گاز افزایش یافت، مجموع نیروهای فشاری و مومنتم سیال گازی، به اندازه‌ای می‌رسد که ستون مایع اسلاگ را به شدت و با سرعتی بین سرعت دو فاز به جلو می‌راند.

از بین نواحی مختلف جریان اسلاگ، مشخصات هیدرودینامیکی ناحیه پیشانی از همه پیچیده‌تر است. رژیم اسلاگ همواره با یک ناحیه اختلاطی شدید در ابتدای خود همراه است. در ناحیه اختلاطی، پیشانی اسلاگ با سرعت بالا به فیلم مایع با سرعت پایین حمله‌ور شده و با شتاب دادن به آن، با خود همراه می‌کند. این فرآیند سبب ایجاد یک گردابه در ورودی اسلاگ می‌شود. به این ناحیه، ناحیه اختلاطی یا هوازایی می‌گویند. در شکل 1 شماتیکی از مناطق مختلف یک اسلاگ نشان داده شده است. طول ناحیه اختلاطی در پیشانی اسلاگ با پیشروی اسلاگ افزایش می‌یابد. در ناحیه اختلاطی نوسانات شدید و نامتقارنی در پارامترهای میدان جریان مانند فشار و تنش برشی وجود دارد [2].

شپر و همکاران [3] با استفاده از نرم‌افزار فلوئنت، رژیم‌های مختلف جریان دو فازی در کانال افقی را به صورت سه‌بعدی و با فرض جریان آرام به روش حجم سیال شبیه‌سازی کردند و رژیم‌های مختلف دوفازی را به دست آوردند. نتایج آن‌ها دقت قابل قبولی برای رژیم اسلاگ نداشت. فرض اولیه آن‌ها یعنی جریان آرام، برای جریان‌هایی چون اسلاگ فرض درستی نبود.

هوهن [4] با مطالعه تجربی جریان اسلاگ در کانالی مستطیلی به طول 8 متر و سطح مقطع $3 \times 10 \text{ cm}^2$ زمان و مکان آغاز اسلاگ را به دست آورد. او با استفاده از نرم‌افزار آنسیس سی‌افایکس¹، جریان اسلاگ را به کمک مدل دو فازی اولری-اولری² و مدل اغتشاشی دو معادله‌ای k- ω به همراه روابط میراکننده اغتشاشات در سطح مشترک به صورت عددی شبیه‌سازی کرد. مقیاس طولی شبکه مورد استفاده توسط هوهن 1 میلی‌متر بوده، که برای استفاده از مدل k- ω در نزدیکی دیواره مقدار زیادی است. در نتایج کار او حدود 1 متر بین مکان وقوع اسلاگ در آزمایش و شبیه‌سازی عددی اختلاف مشاهده می‌شد. اختلاف سرعتی که او برای دو فاز برگزیده بود حتی شرط ناپایداری کلونین-هلمهولتز را نیز برای وقوع اسلاگ ارضا نمی‌کند. فواصل زمانی مورد استفاده در شبیه‌سازی او سبب ایجاد عدد کورانتی بیش از عدد کورانت مجاز در حل سه‌بعدی (0.125) می‌شود.

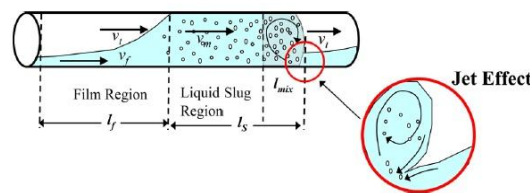


Fig. 1 Mixing region initiation at slug front [2]

شکل 1 تشکیل ناحیه اختلاطی در پیشانی اسلاگ [2]

³ Shear Stress Transport k- ω

⁴ Level-Set

⁵ جریان پرش هیدرولیکی تا حد زیادی مشابه جریان اسلاگ است.

⁶ Reynolds-averaged Navier-Stokes

⁷ Detached Eddy Simulation

⁸ Large Eddy Interface Simulation

⁹ Volume Of Fluid (VOF)

¹⁰ Large Eddy Simulation

¹¹ Open foam

¹² ReNormalization Group k- ϵ

¹ ANSYS CFX

² Eulerian-Eulerian

- با توجه به سرعت هر یک از دو فاز و مشخصات هندسی کانال مورد نظر عدد رینولدز هر یک از دو فاز به صورت روابط (2,1) محاسبه می شود.

$$\text{water} \quad \frac{\rho u D_h}{\mu} \quad (1)$$

$$\text{air} \quad \frac{\rho u D_h}{\mu} \quad (2)$$

در روابط بالا D_h قطر هیدرولیکی کانال بوده که در یک کانال دو بعدی به صورت رابطه (3) به دست می آید.

$$D_h \quad b \rightarrow \infty \left(\frac{A}{P} \right) \quad b \rightarrow \infty \left(\frac{b}{m} \frac{H}{H} \right) \quad (3)$$

در رابطه (3) ترم P محیط و A مساحت تر شده توسط سیال است.

- شدت اغتشاشات ورودی در ورودی با توجه به عدد رینولدز و به کمک رابطه (4) محاسبه می شود که این مقدار 4% در نظر گرفته می شود [13].

$$I \quad \frac{1}{8} \quad (4)$$

در شکل 2 شماتیکی از مساله مورد نظر نشان داده شده است.

3-2- مشخصات حلگر

- الگوریتم مورد استفاده برای حل معادلات گسسته شده پیوستگی جرم و مومنت: فاز کوپل SIMPLE^3
- مدل دوفازی مورد استفاده: حجم سیال
- روش گسسته سازی زمانی: ضمنی درجه یک⁴
- گسسته سازی و کوپلینگ معادله مومنت و فشار: PRESTO!^5
- فواصل زمانی: به صورت متغیر (تطبیق پذیر⁶) به نحوی که همواره عدد کورانت در تمام جریان کمتر از عدد کورانت مجاز جریان دوبعدی یعنی 0.25 باشد.
- روش گسسته سازی مومنت: درجه دو پیش رو⁷
- روش گسسته سازی کسر حجمی: بازسازی هندسی⁸

فواصل زمانی در این مساله به صورت متغیر براساس حفظ عدد کورانت عمومی در کل دامنه حل به مقدار کمتر از 0.24 (حداکثر عدد کورانت در حل دو بعدی 0.25 است) بین مقادیر 10^{-6} تا 10^{-3} انتخاب شده است. مدت زمان حل مساله برای 2 ثانیه با پردازش موازی بر رایانه 8 هسته ای به سرعت 3GHz به مدت 20 ساعت است.

4-2- تعیین ابعاد شبکه محاسباتی

در ابتدا استقلال حل از شبکه محاسباتی مورد ارزیابی قرار می گیرد. در این

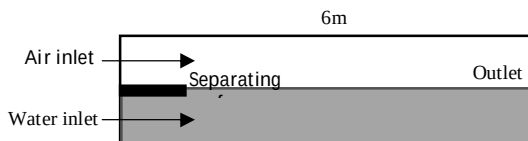


Fig. 2 channel schematic for slug modeling

شکل 2 شماتیک کانال مورد نظر برای تولید جریان اسلاگ

دو فاز و سرعت محوری را به عنوان نتایج خروجی خود ارائه کردند. نتایج کار تطابق خوبی با نتایج آزمایشگاهی داشت.

رضوی و نمین [11] نیز به صورت عددی به بررسی جریان اسلاگ درون کانال افقی به صورت دوبعدی پرداختند. آن ها در مدل سازی خود از مدل $k-\epsilon$ تحقیق پذیر¹ استفاده کردند و نتایج کار خود را با نتایج تجربی و عددی هوهن [4] مطابقت دادند.

تاکنون مطالعات بسیاری در زمینه های تجربی، سینماتیکی و مدل سازی های دینامیکی جریان اسلاگ انجام شده، ولی همچنان جنبه های بسیاری از این پدیده ناشناخته باقی است. یکی از این جنبه ها تحلیل فرآیند اغتشاشات در این رژیم جریان است، که به شدت بر الگوی جریان و همچنین مشخصات آن تأثیر می گذارد. در اغلب بررسی های انجام شده بر جریان اسلاگ از مدل جریان آرام و در اندک بررسی هایی که در آن ها از مدل های اغتشاشی استفاده شده است، هیچ توضیحی درباره دلیل انتخاب مدل اغتشاشی و تناسب یا عدم تناسب آن با ماهیت جریان اسلاگ ارائه نشده است. در برخی موارد از مدل های اغتشاشی استفاده شده است که ماهیت آن ها با رژیم اسلاگ کاملاً ناسازگار است (مانند مدل $k-\omega$)؛ بنابراین در این مقاله سعی بر آن است تا نحوه کارکرد مدل های اغتشاشی، میزان تطابق فرضیات مورد نیاز برای استخراج آن مدل های اغتشاشی با فرضیات مدل جریان دوفازی حجم سیال و همچنین ماهیت جریان اسلاگ به طور جامع بررسی شده و با انجام شبیه سازی های مختلف با مدل های اغتشاشی منتخب به کمک نرم افزار فلوئنت²، بهترین و سازگارترین مدل اغتشاشی برای این رژیم جریان انتخاب شود.

2- مشخصات هندسی و عددی مساله

2-1- مشخصات هندسی و فیزیکی

- طول کانال: 6 متر
- ارتفاع کانال: 10 سانتی متر
- ابعاد صفحه جداکننده فازها در ورودی: مستطیلی به طول 50 سانتی متر و عرض 2 میلی متر
- فازها: آب و هوا (هر دو تراکم ناپذیر)
- کسر حجمی هر یک از دو فاز در ورودی 0.5 است.
- هوا از نیمه بالایی کانال و آب از نیمه پایینی کانال وارد می شود.
- سرعت ظاهری آب و هوا: به ترتیب 0.5m/s و 6.5m/s (از آن جایی که کسر حجمی هر یک از دو فاز در ورودی 0.5 است، سرعت واقعی دو برابر مقادیر بیان شده است).

2-2- شرایط مرزی

- در ورودی میدان حل از شرط سرعت ورودی ثابت برای هر دو فاز استفاده می شود.
- خروجی این کانال به یک مخزن تخلیه می شود که در فشار اتمسفر است؛ بنابراین می توان از شرط مرزی فشار خروجی ثابت در مرز انتهایی استفاده کرد.
- شرط اعمال شده بر دیوارها نیز شرط عدم لغزش است. در تمام مدل های اغتشاشی از توابع دیواره (تابع دیواره استاندارد) برای حل جریان در نواحی نزدیک دیواره استفاده می شود.

¹ Realizable

² FLUENT

همان طور که مشاهده می شود پروفیل جریان در زمان پل زدن کانال (وقوع اسلاگ) که از نتایج حل عددی جهت تعیین شبکه مناسب برای استخراج حل مستقل از شبکه به دست آمده است، هماهنگی خوبی با پروفیل جریان اسلاگ در نتایج آزمایشگاهی هوهن دارد. در آزمایش هوهن اسلاگ در مکان 2 متری از ورودی کانال اتفاق افتاده است [4] و در حل عددی حاضر برای استخراج حل مستقل از شبکه، اسلاگ در حدود 2.5-2 متر از ورودی کانال اتفاق می افتد که این موضوع می تواند دلیلی بر هماهنگی حل حاضر جهت تعیین شبکه مناسب و آزمایش هوهن باشد.

3- معادلات جریان

3-1- معادلات مدل جریان دو فازی حجم سیال

معادلات مورد استفاده برای مدل سازی دو بعدی جریان اسلاگ هم دم با مدل حجم سیال به صورت روابط (5-7) بیان می شود [12].

$$\frac{\partial \rho_m}{\partial t} \nabla \cdot \rho_m \cdot V_m \quad (5)$$

$$\frac{\partial \rho_m \cdot V_m}{\partial t} \nabla \cdot \rho_m \cdot V_m \cdot V_m - \nabla \cdot P_m \nabla \cdot \tau_m \rho_m \cdot g \quad (6)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \nabla \cdot f \cdot V_m \quad (7)$$

روابط بالا به ترتیب قانون پیوستگی جرم، مومنتم و معادله انتقال سطح مشترک است. این روش برای سیال های تراکمناپذیر فرمول بندی شده و باید این فرض با مشخصات مساله سازگار باشد تا بتوان به درستی از این روش استفاده کرد. در این مدل خواص فیزیکی به صورت ترکیبی خطی از خواص فیزیکی هر دو فاز به نسبت کسر تهی آن ها در هر سلول به دست می آید. خواص فیزیکی ترکیبی از روابط (8,9) محاسبه می شوند.

$$\rho_m = f \rho_1 + (1-f) \rho_2 \quad (8)$$

$$\mu_m = f \mu_1 + (1-f) \mu_2 \quad (9)$$

3-2- مدل سازی اغتشاشات جریان

همان طور که از اعداد رینولدز مشخص است جریان هر دو فاز کاملاً مغشوش بوده و نتایج مربوط به حل جریان با مدل جریان آرام قابل قبول نخواهد بود. جریان اسلاگ در اثر رشد یک ناپایداری کوچک (اغتشاش) ایجاد می شود و برای مدل سازی دقیق جریان اسلاگ باید از یک مدل اغتشاشی در کنار مدل های دوفازی استفاده کرد.

به صورت کلی جریان اسلاگ زمانی اتفاق می افتد که نیروی ناشی از تغییرات مومنتم سیال² بتواند بر مجموع نیروهای ناشی از وزن، لزجت و فشار موجود بر سیال غلبه کند. در مدل سازی جریان های اغتشاشی به جای لزجت مولکولی در معادله مومنتم سیال از لزجت مؤثر که حاصل جمع لزجت مولکولی و لزجت اغتشاشی است استفاده می شود. نیروهای مقاوم، در مقابل عامل ایجادکننده اسلاگ یعنی تغییرات مومنتم، در جریان های مغشوش افزایش می یابد. در نتیجه در صورت استفاده از مدل های اغتشاشی برای مدل سازی اسلاگ، اسلاگ در زمان دیرتر و مکان دورتری نسبت به مدل سازی جریان اسلاگ با مدل جریان آرام اتفاق می افتد.

انتخاب مدل اغتشاشی مناسب در این جریان می تواند تأثیر به سزایی بر دقت نتایج حل داشته باشد. از مهم ترین و پرکاربردترین مدل های اغتشاشی که می توان از آن ها در کنار مدل های مهم جریان دوفازی مانند حجم سیال،

خصوص 4 شبکه محاسباتی با تعداد 50480، 74520، 94560 و 122600 سلول به نحوی ساخته شد، که ابعاد سلول های آن برحسب میلی متر به ترتیب $\Delta x \times \Delta y = 2 \times 1$ ، $\Delta x \times \Delta y = 3 \times 1.5$ ، $\Delta x \times \Delta y = 4 \times 2$ ، $\Delta x \times \Delta y = 5 \times 2.5$ باشد. در این تقسیم بندی نسبت منطری¹ 2 برای تمام شبکه ها در نظر گرفته شده است. در این تقسیم بندی Δx طول سلول در راستای طول کانال و Δy ارتفاع سلول در راستای ارتفاع کانال است. در شکل 3 پروفیل جریان در زمان تشکیل اسلاگ در این 4 شبکه نشان شده است. همان طور که مشاهده می شود، شبکه ای که ابعاد سلول های آن $\Delta x \times \Delta y = 3 \times 1.5$ میلی متر است نتایج مستقلی ارائه می کند.

همان طور که مشخص است جریان اسلاگ در این حالت و با استفاده از مدل جریان آرام در فاصله 2 متر از ابتدای کانال و در زمان 0.5 ثانیه اتفاق می افتد. در شکل 4 نیز سرعت مخلوط اسلاگ در زمان وقوع آن در هر 4 شبکه با یکدیگر مقایسه شده است.

در شکل 5 نتایج آزمایش هوهن بر جریان اسلاگ آورده شده است.

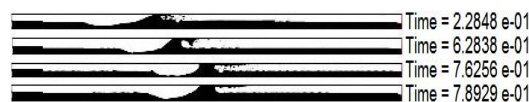


Fig. 3 Mesh independency of slug regime in channel flow with k-ε RNG turbulent model

شکل 3 بررسی استقلال حل از شبکه در جریان اسلاگ درون کانال با استفاده از مدل اغتشاشی k-ε RNG

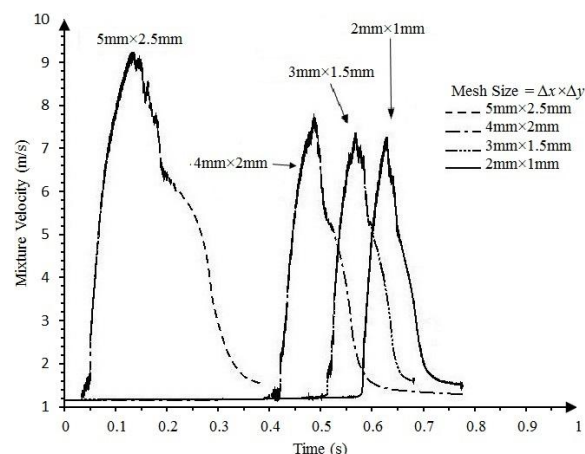


Fig. 4 Slug mixture velocity comparison at different mesh

شکل 4 مقایسه سرعت مخلوط اسلاگ در 4 شبکه محاسباتی مختلف

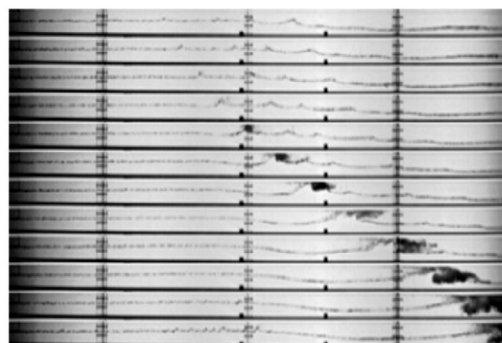


Fig. 5 Hohne experimental result on slug initiation [4]

شکل 5 نتایج بررسی آزمایشگاهی هوهن بر جریان اسلاگ [4]

² Momentum change

¹ Aspect ratio

مخلوطی¹ و اولری - اولری استفاده کرد، می توان به مدل های زیر اشاره کرد.

0 مدل های خانواده k-ε (استاندارد، RNG و تحقق پذیر)

0 مدل های خانواده k-ω (استاندارد، SST، BSL²)

0 مدل های تنش رینولدزی با مدل سازی خطی و درجه دو ترم کرنش فشاری

از معروف ترین مدل های جریان اغتشاشی در مسائل دینامیک سیالات محاسباتی که به عنوان یک مدل استاندارد، کم هزینه و پر کاربرد در صنعت شناخته شده است، مدل های خانواده k-ε است. این مدل ها، مدل هایی دو معادله ای هستند که از دقت و پایداری خوبی برای اهداف مدل سازی های عمومی برخوردارند. در این مدل ها فرض بر آن است که جریان به شدت مغشوش بوده و اثر لزجت گردابه ای به لزجت مولکولی غالب است.

از مزایای این مدل ها می توان به سادگی، پایداری، همگرایی راحت، حساسیت کم آن نسبت به مشخصات جریان آزاد مانند شدت اغتشاشات، هزینه محاسباتی پایین و نتایج قابل قبول برای گستره وسیعی از جریان ها اشاره کرد.

از مهم ترین نقاط ضعف مدل های k-ε در نحوه مدل کردن معادله نرخ تلفات اغتشاشی است. ترم های چشمه در معادله نرخ تلفات اغتشاشی به لحاظ عددی پیچیده³ است. این مدل میزان تنش های رینولدزی را برابر یکدیگر محاسبه می کند که معمولاً درست نیست. سختی حل و دقیق نبودن معادله انتقال ترم تلفات اغتشاشی (ε) و افزایش آن در نزدیکی مرزهای جامد از دیگر مشکلات این مدل است. مقدار انرژی جنبشی اغتشاشی⁴ (k) در نزدیکی دیواره به سمت صفر میل می کند که شبیه سازی در نزدیکی دیواره به وسیله شبکه موجود ممکن نخواهد شد و برای غلبه بر آن باید از توابع دیواره و یا توابع میراکننده استفاده کرد [13].

استفاده از این مدل ها در جریان هایی که شامل جدایش لایه مرزی هستند، جریان روی سطوح انحنا دار، غیر تعادلی، با گرادیان فشار زیاد و یا چرخشی و دورانی توصیه نمی شود. اغلب مدل های k-ε ماهیت پخش⁵ دارند. از مدل k-ε می توان در جریان هایی که از پیش به شدت مغشوش است مانند جریان لایه برشی آزاد⁶، لایه مرزی، لایه اختلاطی، جریان جت استفاده کرد. جریان اسلاگ یک جریان لایه برشی است و شامل هیچ یک از مواردی که به عنوان نقاط ضعف این خانواده از مدل های اغتشاشی در بالا به آنها اشاره شد نیست (اثرات آنها در رژیم اسلاگ کم است)؛ بنابراین این مدل های اغتشاشی برای مدل سازی جریان اسلاگ مناسب هستند.

مدل های خانواده k-ω برای جریان های با اعداد رینولدز پایین طراحی شده اند، در حالی که در جریان اسلاگ، جریان در بیشتر دامنه محاسباتی دارای اعداد رینولدز بالایی است. ضخامت لایه مرزی با توجه به نوع دیواره ها و عدد رینولدز بسیار کم بوده و تأثیر لایه مرزی دیواره بر جریان اسلاگ بسیار ناچیز است. مدل های ترکیبی در مقابل ارائه نتایجی مشابه نتایج مدل های k-ε هزینه محاسباتی را 20% افزایش می دهند [13].

اگر محدوده لایه مرزی دیواره توسط سلول های محاسباتی پوشش داده نشود، استفاده از مدل هایی که در نزدیکی دیوار جامد از مدل k-ω استاندارد استفاده می کنند (مانند مدل های SST و BSL که در نزدیکی دیواره از مدل k-ω و در نواحی خارج از لایه مرزی از مدل k-ε استفاده می کنند)، نه تنها

سبب افزایش دقت نمی شود، بلکه با محاسبه نادرست مقادیر اغتشاشی در نزدیکی دیواره باعث ایجاد خطا نیز می شوند. البته این موضوع دلیلی برای ریزتر کردن شبکه محاسباتی نیست، زیرا در آن صورت هزینه محاسباتی به شدت افزایش می یابد.

جهت استفاده از مدل های k-ω (یا مدل های ترکیبی SST و BSL) برای حل جریان اسلاگ باید مقدار y^+ هر دو دیواره حدود 1 باشد. جهت تعیین ارتفاع نخستین سلول محاسباتی در مجاورت دیواره برای ایجاد $y^+ = 1$ در جریان داخل کانال می توان از روابط تقریبی (11,10) استفاده کرد [13].

$$C_f \approx \frac{1}{n^4} \quad (10)$$

$$u^* \sqrt{\frac{\tau_w}{\rho}} U_{\infty} \sqrt{\frac{f}{y^+}} \rightarrow y^+ \quad \frac{y_{node} \cdot u^*}{v} \rightarrow y_{node}$$

$$\frac{y^+ \cdot v}{u^*} \quad y_{node} \quad d_h \cdot y^+ \cdot \frac{7}{8} \quad (11)$$

رابطه (10) ضریب اصطکاک درون یک کانال را محاسبه کرده و رابطه (11) نیز روابط بی بعدکننده ارتفاع از سطح جامد و سرعت درون زیرلایه لزج هستند. به کمک روابط بالا ارتفاع نخستین سلول محاسباتی در مجاورت دیواره بالای 0.0246 میلی متر و در مجاورت دیواره پایینی 0.0214 میلی متر به دست می آید. برای کارکرد مناسب مدل های اغتشاشی اعداد رینولدز پایین باید حداقل 15 نقطه در داخل لایه مرزی در راستای عمود بر دیواره وجود داشته باشد. استفاده از این مقادیر به عنوان ارتفاع سلول های نزدیک دیواره هر چند که با ضریب رشدی منطقی در حدود 1.1-1.2 همراه شود، باز هم تعداد بسیار زیادی سلول ایجاد خواهد کرد، که حل را با مشکل جدی هزینه محاسباتی مواجه می کند؛ بنابراین استفاده از مدل های اعداد رینولدز پایین و مدل های ترکیبی در این جریان به هیچ وجه توصیه پذیر نیست.

مشخصه مدل تنش رینولدزی نیز وسعت کاربرد و جریمه این انعطاف پذیری، پیچیدگی ساختار محاسبات ریاضی روابط آن است. این مدل به دلیل وابستگی شدید معادلات به یکدیگر به لحاظ عددی بسیار پیچیده بوده و مانند مدل k-ε از مشکلات مربوط به نواحی نزدیک به دیواره رنج می برد. افزایش تعداد معادلات انتقال سبب کاهش پایداری عددی⁷، همگرایی سخت تر (علاوه بر مشکلات در همگرایی، نیاز به فواصل زمانی کوچک تری نسبت به سایر مدل ها دارند)، سخت کپی شدن معادله پیوستگی با معادلات اغتشاشی و افزایش هزینه محاسباتی شده (هم به لحاظ قدرت پردازش و هم حافظه جانبی⁸) و کاربرد این مدل را در جریان های پیچیده تا حدودی محدود می کند [13].

این مدل برای جریان های پیچیده سه بعدی با انحنا زیاد در خطوط جریان، جریان های شامل چرخش و دوران، با تغییرات شدید و ناگهانی در متوسط نرخ کرنش، ثانویه، تحت تأثیر نیروهای گرانشی، با اغتشاشات ناهمسان و به صورت کلی جریان های با شدت اغتشاشات بسیار بالا مناسب است. با توجه به مشخصات جریان اسلاگ که شامل هیچ یک از موارد بالا نیست نیاز به استفاده از این مدل نبوده و امکان دارد استفاده از آن سبب افزایش چند برابری هزینه محاسباتی و مشکلات مربوط به همگرایی شود.

مدل های خانواده k-ε، که برای جریان های با اعداد رینولدز بالا طراحی شده اند، سازگارترین مدل اغتشاشی با جریان اسلاگ، برای مدل سازی آن می باشند.

⁷ Numerical Robustness

⁸ CPU Time and RAM

¹ Mixture

² Baseline k-ω

³ Stiff

⁴ Turbulence Kinematic Energy

⁵ Diffusive

⁶ Free shear layer

2-2-3- مدل k-ε RNG

در این مدل، میدان سرعت با استفاده از تبدیل فوریه زمانی و با تکرارهای متوالی، به گونه‌ای تجزیه می‌شود، که مقیاس‌های کوچک، ولی پرسرعت حذف شده و ضرایب لازم در معادلات انتقال با استفاده از ویژگی‌های گردابه‌های بزرگ محاسبه شوند.

این مدل شامل یک ترم اضافی در معادله انتقال ε است تا دقت آن در جریان‌هایی که به شدت تحت کرنش (کشیدگی) قرار دارند افزایش یابد. معادلات انتقال متغیرهای اغتشاشی در مدل RNG به صورت روابط (17,16) است [12].

$$\frac{\partial \rho k}{\partial t} + \frac{\partial \rho k u_i}{\partial x_i} - \frac{\partial}{\partial x_i} \left[\alpha_k \mu_{\text{eff}} \frac{\partial k}{\partial x_i} \right] = G_k - \rho \varepsilon \quad (16)$$

$$\frac{\partial \rho \varepsilon}{\partial t} + \frac{\partial \rho \varepsilon u_i}{\partial x_i} - \frac{\partial}{\partial x_i} \left[\alpha_\varepsilon \mu_{\text{eff}} \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} \right] = C_{1\varepsilon} \frac{\varepsilon}{k} G_k - \rho C_{2\varepsilon} \frac{\varepsilon^2}{k} - R_\varepsilon \quad (17)$$

در روابط این مدل α_k و α_ε معکوس اعداد پرانتل مؤثر برای k و ε است که توسط روابط (18,19) محاسبه می‌شوند.

$$\frac{\alpha - \alpha_0}{\alpha_0} = \left| \frac{\mu_{\text{mol}}}{\mu_{\text{eff}}} \right|^{0.3679} \quad (18)$$

$$\alpha_0 = \frac{\mu_{\text{mol}}}{\mu_{\text{eff}}} \quad (19)$$

در جریان‌های با عدد رینولدز بالا، مانند همین مساله که در آن نسبت لزجت مولکولی به لزجت گردابه‌ای بسیار کم است ($\frac{\mu_{\text{mol}}}{\mu_{\text{eff}}} \ll 1$)، هر دو مقدار α_k و α_ε با هم برابر می‌شوند. برای مدل سازی لزجت مؤثر در این مدل از معادله دیفرانسیلی رابطه (20) استفاده می‌شود.

$$d \left(\frac{\rho^2 k}{\sqrt{\varepsilon \mu}} \right) \frac{\tilde{v}}{\sqrt{\tilde{v}^3 - C_v}} d\tilde{v} \quad (20)$$

تفاوت اصلی بین مدل RNG و مدل استاندارد، در ترم اضافی در معادله انتقال ε در مدل RNG است که به صورت رابطه (21) محاسبه می‌شود.

$$R_\varepsilon = \frac{C_\mu \rho \eta^3 (1 - \frac{\eta}{\eta_0}) \varepsilon^2}{1 + \beta \eta^3 k}, \quad \eta = \frac{S_k}{\varepsilon}, \quad \beta \quad (21)$$

این پارامتر در جایی که جریان تحت کرنش کم یا ملایم قرار دارد ($\eta < \eta_0$)، تغییرات چندانی بین مدل RNG و مدل استاندارد ایجاد نمی‌کند، ولی در نواحی که جریان به شدت تحت کرنش قرار دارد ($\eta_0 < \eta$) با محاسبه مقادیر کمتری برای ترم تلفات در معادله انتقال ε سبب افزایش ε و کاهش k و به تبع آن کاهش لزجت مؤثر می‌شود. این موضوع سبب افزایش دقت مدل RNG نسبت به مدل استاندارد می‌شود. این مدل برای شرایطی که جریان به شدت تحت کرنش (کشیدگی) قرار دارد و یا اتحنا خطوط جریان شدید است نتایج بهتری نسبت به مدل k-ε استاندارد ارائه می‌کند. با توجه به این که در جریان اسلاگ، جریان در سطح مشترک تحت کرنش زیاد قرار دارد؛ بنابراین انتظار می‌رود این مدل با توجه به ترم اضافی موجود در معادله ε که مربوط به کشیدگی جریان می‌شود، نتایج بهتری ارائه کند.

3-2-3- مدل k-ε تحقق پذیر

این مدل در دو زمینه مهم با مدل استاندارد تفاوت دارد:

- رابطه مورد استفاده برای تعیین لزجت گردابه‌ای در این مدل متفاوت است.
- معادله انتقال اصلاح شده نرخ تلفات در این مدل، از یک رابطه دقیق

مدل‌های خانواده k-ε شامل سه مدل اصلی است. در هر سه مدل دو معادله انتقال برای انرژی جنبشی اغتشاشی (k) که معیاری از نوسانات سرعت و ε که معرف نرخ اتلاف نوسانات سرعت است نوشته می‌شود. تفاوت اصلی این سه مدل با یکدیگر در روش محاسبه لزجت گردابه‌ای، عدد پرانتل اغتشاشی که میزان پخش k^1 و ε را کنترل می‌کنند و ترم‌های تولید و اتلاف در معادله انتقال ε است.

برای محاسبه مقدار y^+ شبکه مورد استفاده جهت تعیین تابع دیواره مناسب می‌توان از روابط (10) و (11) استفاده کرد.

مقدار y^+ نخستین سلول محاسباتی در مجاورت دیواره در این شبکه در حدود 90 است که نشان می‌دهد نخستین سلول محاسباتی در نزدیکی دیواره حتماً بیرون از زیرلایه لزج و بافر قرار دارد. می‌توان با اطمینان از تابع دیواره استاندارد برای مدل سازی جریان در کنار دیواره در مدل‌های برپایه معادله ε استفاده کرد.

3-2-3- مدل k-ε استاندارد

معادلات انتقال k و ε در این مدل، با فرض تراکم ناپذیری و ثابت بودن دما به صورت روابط (12,13) آورده شده‌اند [12].

$$\frac{\partial \rho k}{\partial t} + \frac{\partial \rho k u_i}{\partial x_i} - \frac{\partial}{\partial x_i} \left[\mu \frac{\mu_t}{\sigma_k} \frac{\partial k}{\partial x_i} \right] = G_k - \rho \varepsilon \quad (12)$$

$$\frac{\partial \rho \varepsilon}{\partial t} + \frac{\partial \rho \varepsilon u_i}{\partial x_i} - \frac{\partial}{\partial x_i} \left[\left(\mu + \frac{\mu_t}{\sigma_\varepsilon} \right) \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} \right] = C_{1\varepsilon} \frac{\varepsilon}{k} G_k - \rho C_{2\varepsilon} \frac{\varepsilon^2}{k} \quad (13)$$

درجه تأثیرپذیری ε از نیروهای شناوری با کمیت $C_{3\varepsilon}$ کنترل می‌شود که از رابطه (14) محاسبه می‌شود.

$$C_{3\varepsilon} = \left| \frac{v}{u} \right| \quad (14)$$

مقدار $C_{3\varepsilon}$ در لایه‌های برشی تحت نیروی گرانشی، که در آن جریان اصلی و بردار گرانش هم‌جهت هستند 1 و در صورت عمود بودن جریان اصلی بر بردار گرانش صفر است. این ترم در مواقعی که فرآیندهای جهتی در جریان اهمیت پیدا می‌کنند، تأثیرگذار خواهد بود.

ترم G_k که معرف تولید k به دلیل وجود نیروهای لزجی است، در هر سه مدل k-ε به صورت $G_k = -\rho \overline{u_i' u_j'} \frac{\partial u_j}{\partial x_i}$ تعریف می‌شود و با استفاده از تئوری بویزنسک به صورت رابطه (15) محاسبه می‌شود.

$$G_k = -\rho \overline{u_i' u_j'} \frac{\partial u_j}{\partial x_i} = \left(\mu_t \left[\frac{\partial u_i}{\partial x_j} \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right] - \delta_{ij} \left[\mu_t \frac{\partial u_k}{\partial x_k} \rho k \right] \right) \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \rightarrow G_k = \mu_t \left[\frac{\partial u_i}{\partial x_j} \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right] \frac{\partial u_i}{\partial x_j} - \frac{\partial u_k}{\partial x_k} \left[\mu_t \frac{\partial u_k}{\partial x_k} \rho k \right] \quad (15)$$

در رابطه (15) برای جریان‌های تراکم ناپذیر مانند مساله حاضر عبارت $\frac{\partial u_k}{\partial x_k}$ صفر شده و ترم دوم حذف می‌شود.

لزجت گردابه‌ای μ_t نیز از ترکیب k و ε به صورت $\mu_t = C_\mu \frac{k^2}{\varepsilon}$ محاسبه می‌شود که در آن $C_\mu = 0.09$ است.

¹Diffusion

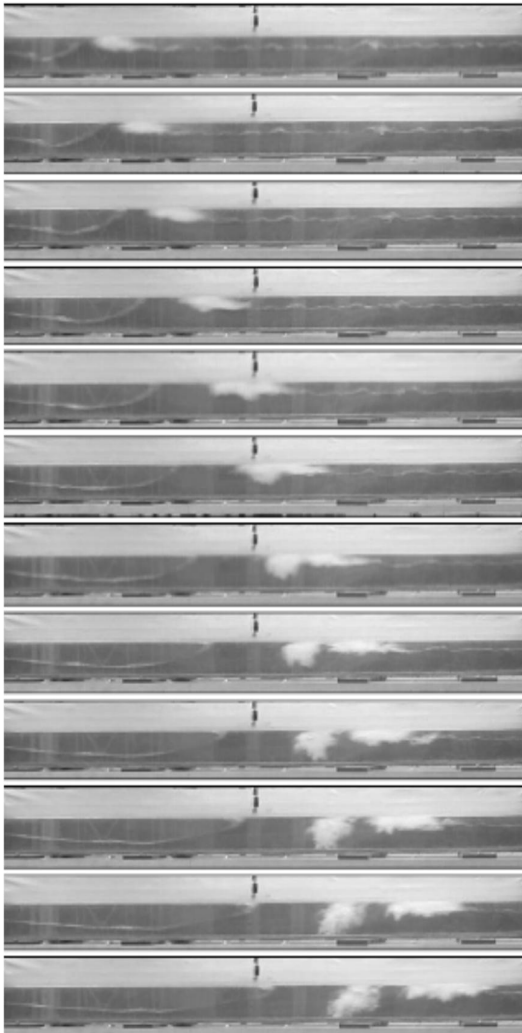


Fig. 6 Experimental investigation results on slug flow [14]

شکل 6 نتایج آزمایشگاهی بررسی جریان اسلاگ [14]

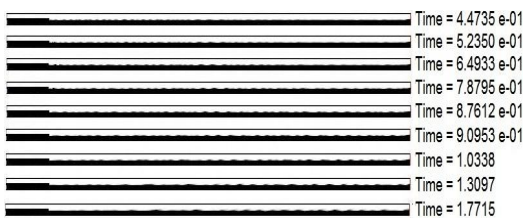


Fig. 7 slug modeling with Standard k-ε turbulent model at 12 m/s velocity difference

شکل 7 شبیه سازی وقوع پدیده اسلاگ با مدل k-ε استاندارد در اختلاف سرعت 12m/s

اتفاق نیفتد، مقدار زیادی از نیروهای مومنتم صرف غلبه بر نیروهای اغتشاشی می شود.

نتایج حل جریان اسلاگ با استفاده از مدل اغتشاشی k-ε RNG در شکل 8 آورده شده است.

بر خلاف مدل مدل k-ε استاندارد در این مدل جریان اسلاگ اتفاق می افتد، دلیل این امر وجود همان ترم اضافی در معادله ε است، که در جریان های برشی سبب کاهش ترم تلفات در معادله ε ، افزایش نرخ ε و

برای انتقال متوسط مجذور نوسانات ورتیسیتی¹ به دست می آید در این مدل C_μ به صورت زیر تابعی از متوسط اعوجاجات سیال (k و ε) است [12].

$$C_\mu = \frac{A_0}{A_\varepsilon} \frac{k U^*}{\varepsilon} \quad U^* = \sqrt{S_{ij} S_{ij}} \quad \Omega_{ij} \Omega_{ij}$$

$$A_0 = \frac{A_s}{W} \frac{\sqrt{S_{ij} S_{ij}} \varphi}{\bar{s}^3}$$

$$\varphi = -1(\sqrt{W}) \quad W = \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \frac{\partial u_j}{\partial x_i}$$

$$\Omega_{ij} = -\left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} - \frac{\partial u_j}{\partial x_i}\right) \quad S_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i}\right)$$

$$|\Omega_{ij}| = \sqrt{\Omega_{ij} \Omega_{ij}} \quad |S_{ij}| = \sqrt{S_{ij} S_{ij}}$$

$$\bar{s} = \sqrt{S_{ij} S_{ij}} \quad (22)$$

C_μ تابعی از متوسط کرنش، نرخ چرخش و مشخصات میدان اغتشاشی (k و ε) است. ترم $\bar{\Omega}_{ij}$ متوسط تانسور نرخ چرخش است.

معادله انتقال k در این مدل مانند مدل استاندارد بوده، ولی ضرایب آن متفاوت است. معادله انتقال ε نیز که در آن C_1 یک ضریب است، به صورت رابطه (23) است.

$$\frac{\partial \rho \varepsilon}{\partial t} + \frac{\partial \rho \varepsilon u_i}{\partial x_i} = \rho C_1 S \varepsilon - \rho C_2 \varepsilon \frac{\varepsilon^2}{\sqrt{v \varepsilon}}$$

$$C_1 = \left[\frac{\mu}{\sigma_\varepsilon} \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} \right] \quad \eta = \frac{k}{\varepsilon} \quad (23)$$

یکی از تفاوت های رابطه (23) با رابطه متناظر در حالت استاندارد رابطه (13)، عدم وجود نقطه تکین در سومین ترم چشمه است. در این مدل حتی اگر k صفر شود مخرج کسر ترم چشمه سوم در معادله ε صفر نخواهد شد.

برای مقایسه نحوه عملکرد این مدل های اغتشاشی بر جریان اسلاگ، جریان اسلاگ با مدل جریان دوفازی حجم سیال به همراه تک تک این مدل ها در نرم افزار فلوئنت حل می شود. نتایج حاصل از حل عددی جریان اسلاگ با استفاده از مدل های اغتشاشی مختلف، با نتایج آزمایشگاهی ادیبی و انصاری [14] بر اسلاگ مقایسه شد. آن ها به مطالعه جریان اسلاگ درون کانالی به ابعاد $5 \times 10 \times 3600$ سانتی متر پرداختند. در کار آن ها سرعت های ظاهری فاز آب 0.5 m/s و سرعت ظاهری فاز هوا 6 m/s و کسر تهی هر دو فاز در ورود به کانال 0.5 بوده است. در شکل 6 تصاویر پروفیل جریان در هنگام وقوع رژیم اسلاگ در کار آزمایشگاهی آن ها نشان داده شده است.

در آزمایش آن ها جریان اسلاگ با مشخصات یاد شده در فاصله 2 متر از ورودی کانال و در زمان 0.4 تا 1 ثانیه (فاصله زمانی بین تشکیل دو اسلاگ متوالی) اتفاق افتاد.

4- نتایج

نتایج حاصل از حل جریان اسلاگ با استفاده از مدل اغتشاشی k-ε استاندارد در شکل 7 آورده شده است:

با استفاده از مدل اغتشاشی k-ε استاندارد جریان اسلاگ به هیچ وجه اتفاق نمی افتد، این موضوع به این دلیل است که با استفاده از این مدل مقدار تنش رینولدزی بیشتر از مقدار واقعی آن محاسبه شده و سبب می شود که نیروهای مومنتم نتوانند بر نیروی حجمی (وزن سیال) غلبه کنند و اسلاگ

¹ Mean-square vorticity fluctuation

نتایج آزمایشگاهی اتفاق می افتد. در این مدل تدابیر خاصی برای جریان های برشی نسبت به مدل استاندارد لحاظ نشده است و همان طور که انتظار می رفت مشابه مدل استاندارد مقدار لزجت گردابه ای در این مدل زیاده از مقدار واقعی آن محاسبه می شود. در مدل اغتشاشی $k-\epsilon$ تحقق پذیر اسلاگ در زمان تقریبی 0.6 ثانیه و مکان تقریبی 3.5 متر از ورودی کانال رخ می دهد. از آنجایی که در این مدل نیز مقدار لزجت مؤثر بیش از مقدار واقعی آن محاسبه می شود، غلبه نیروهای حاصل از تغییرات مومنتم بر نیروهای وزن و اغتشاشات به سختی روی می دهد و در این مدل اسلاگ در مکان و زمان دیرتری نسبت به مدل RNG اتفاق می افتد.

بر اساس نتایج آزمایشگاهی جریان اسلاگ با مشخصات یاد شده در مکانی در حدود 2 متر از ابتدای کانال و زمانی بین 0.4 - 1 ثانیه اتفاق می افتد و می توان اعلام کرد که مدل $k-\epsilon$ RNG نتایج بهتری نسبت به سایر مدل ها ارائه می کند.

در شکل 10 نتایج حل عددی انصاری بر روی جریان اسلاگ آورده شده است. نتایج کار حاضر با مدل اغتشاشی $k-\epsilon$ RNG، تطابق خوبی با نتایج حل عددی انصاری [8]، رضوی [11] و نتایج آزمایشگاهی ولی [5] و ادیبی [14] دارد.

در شکل 11 سرعت مخلوط اسلاگ در حل جریان اسلاگ به کمک سه مدل اغتشاشی $k-\epsilon$ استاندارد / RNG/ تحقق پذیر نشان داده شده است. سرعت مخلوط اسلاگ هنگام وقوع اسلاگ می تواند تا 8m/s نیز افزایش یابد. این سرعت زیاد برای جریان سیال مایع درون کانال می تواند نیروی مومنتم زیادی ایجاد کند که اگر در مسیر کانال با هر تجهیز از جمله شیر یا زانویی و ... برخورد کند می تواند منجر به تخریب آن شود.

در شکل 11 جریان اسلاگ برای هر دو مدل تحقق پذیر و RNG به یک مقدار سرعت بیشینه رسیده و در یک زمان مشخص افت پیدا می کند. یکی از این دو جریان اسلاگ و دیگری اسلاگ می راست. کوتاه بودن کانال مورد بررسی دلیل این شباهت ظاهری است. اگر کانال مورد نظر بزرگ تر از 6 متر باشد، سرعت اسلاگ در مدل RNG در مقدار بیشینه خود تا مقدار بیشتری ادامه پیدا می کرد، زیرا با استفاده از این مدل اغتشاشی اسلاگ پیشرونده (اسلاگی که با گذشت زمان رشد می کند) تشکیل شده است. سرعت مخلوط

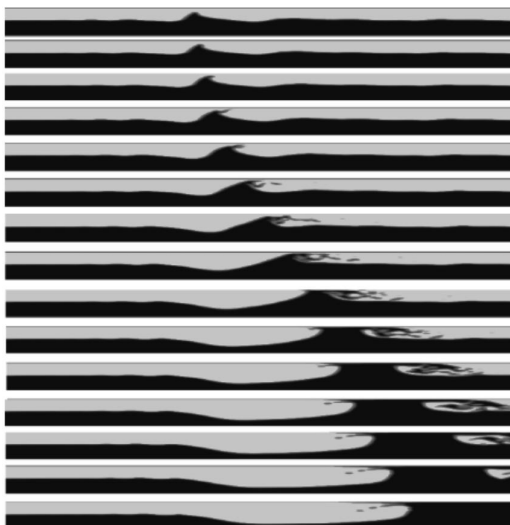


Fig. 10 Ansari Numerical result on slug initiation [8]

شکل 10 نتایج حل عددی انصاری بر جریان اسلاگ [8]

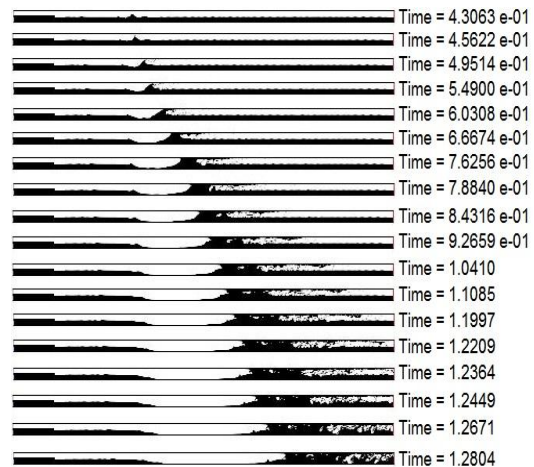


Fig. 8 slug modeling with RNG $k-\epsilon$ turbulent model at 12 m/s velocity difference

شکل 8 شبیه سازی وقوع پدیده اسلاگ با مدل $k-\epsilon$ RNG در اختلاف سرعت 12m/s

کاهش انرژی جنبشی اغتشاشی و به تبع آن کاهش لزجت اغتشاشی می شود. با کاهش لزجت اغتشاشی لزجت مؤثر نیز کاهش می یابد. در این صورت انرژی حاصل از تغییرات مومنتم بیشتر صرف غلبه بر نیروهای گرانشی (وزن) شده و اسلاگ زودتر اتفاق می افتد. پروفیل کیفی این مدل تا حد زیادی مشابه پروفیل کیفی کسر حجمی در آزمایشات (شکل 6) است. در مدل اغتشاشی $k-\epsilon$ RNG، اسلاگ در زمان 0.55 ثانیه و مکان تقریبی 2 متر از ابتدای کانال اتفاق می افتد. با مقایسه نتایج حل جریان اسلاگ با مدل RNG و نتایج حل جریان اسلاگ با مدل جریان آرام در قسمت تعیین شبکه مستقل مشاهده می شود که در مدل سازی جریان اسلاگ با مدل اغتشاشی، اسلاگ در زمان و مکان دیرتری نسبت به مدل سازی جریان اسلاگ با جریان آرام اتفاق می افتد.

در شکل 9 نتایج حاصل از حل جریان اسلاگ با استفاده از مدل Realizable $k-\epsilon$ نشان داده شده است.

همان طور که مشاهده می شود پروفیل توزیع کسر حجمی این حل جریان با مدل تحقق پذیر در مکان طولانی تری از ورودی کانال نسبت به

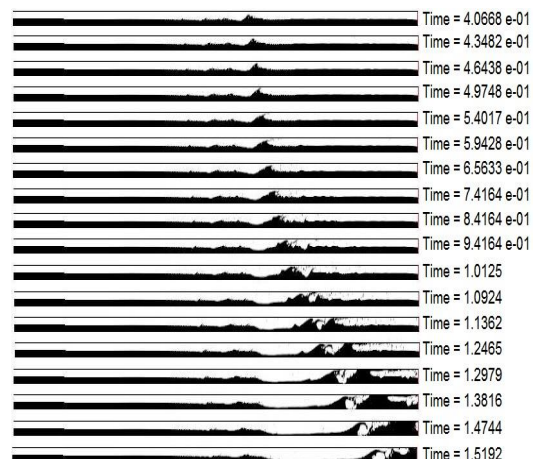


Fig. 9 slug modeling with Realizable $k-\epsilon$ turbulent model at 12 m/s velocity difference

شکل 9 شبیه سازی وقوع پدیده اسلاگ با مدل Realizable $k-\epsilon$ در اختلاف سرعت 12m/s

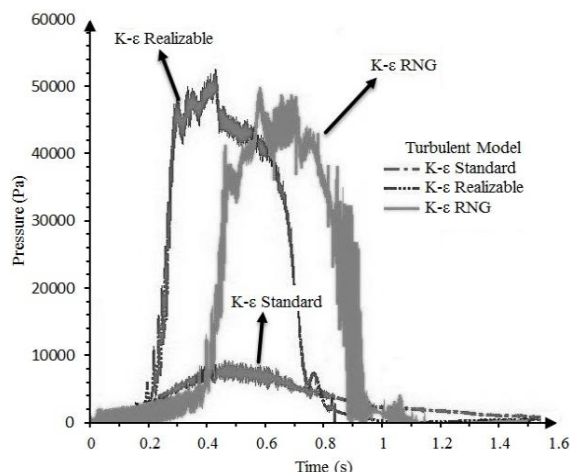


Fig. 13 pressure drop across slug in numerical modeling with three turbulent models

شکل 13 افت فشار دو سر اسلاگ در مدل سازی عددی با استفاده از سه مدل اغتشاشی مختلف

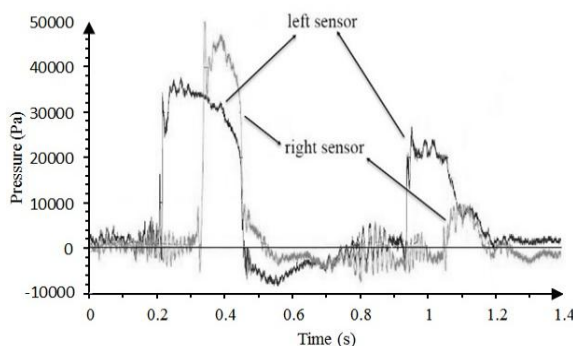


Fig. 14 pressure on two side of channel of numerical and experimental investigation by Vallee et al. [5]

شکل 14 فشار دو سر کانال براساس نتایج عددی و آزمایشگاهی ولی و همکارانش [5]

شده است. ایجاد گردابه در پیشانی جریان اسلاگ در این شکل کاملاً مشهود است. این موضوع دلیلی روشن بر معشوش بودن جریان و لزوم استفاده از مدل های اغتشاشی است.

5- جمع بندی

با توجه به مشکلات اصلی ناشی از وقوع جریان اسلاگ و کاربرد وسیع جریان های دوفازی در صنایع، بررسی این رژیم جریان برای تحلیل ایمنی سیستم از اهمیت زیادی برخوردار است.

در این رابطه برای درک بهتر پدیده اسلاگ و با توجه به گوناگونی مدل های اغتشاشی مورد استفاده در حل این جریان، به بررسی عملکرد و سازگاری مدل های اغتشاشی مختلف با این رژیم جریان پرداخته شد.

در ابتدا با بررسی مشخصات انواع مدل های اغتشاشی، فرضیات اولیه، معادلات آن ها و ملزومات هریک برای کارکرد مناسب، تعدادی از مدل های نامناسب برای مدل سازی این رژیم مانند مدل های خانواده $k-\omega$ و RSM^1 حذف شد. با بررسی مجدد مدل های باقی مانده که همان مدل های خانواده $k-\epsilon$ هستند و انجام مدل سازی های مختلف با آن ها، مدل RNG به عنوان بهترین و سازگارترین مدل اغتشاشی برای مدل سازی رفتار پدیده اسلاگ

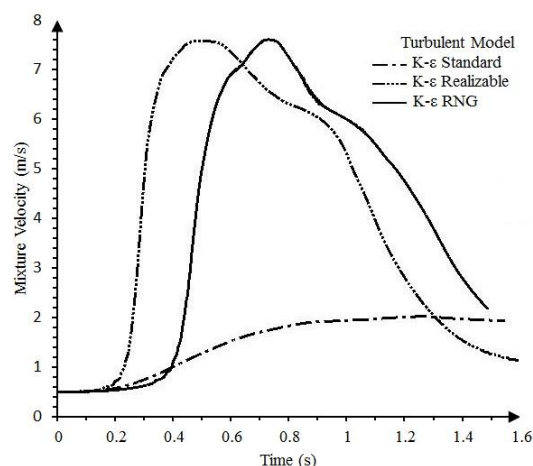


Fig. 11 numerical modeling of slug mixture velocity with different turbulent models

شکل 11 سرعت مخلوط اسلاگ در مدل سازی عددی با استفاده از سه مدل اغتشاشی مختلف

جریان در جریان اسلاگ با مدل تحقق پذیر که اسلاگی میرا تشکیل داده است، پس از اندک زمانی کاهش پیدا می کرد.

در شکل 12 موقعیت مرکز و انتهای اسلاگ در زمان وقوع آن براساس نتایج آزمایشگاهی لاکال آورده شده است. در این نمودار شیب خط برابر سرعت اسلاگ است. سرعت مخلوط اسلاگ در حدود 8m/s است که با نتایج کار حاضر تطابق خوبی دارد [7].

در شکل 13 نیز اختلاف فشار دو سر اسلاگ در طول زمان وقوع اسلاگ در کار حاضر با استفاده از این سه مدل اغتشاشی نشان داده شده است.

در شکل 14 اختلاف فشار دو سر اسلاگ در بررسی تجربی و عددی ولی و همکارانش براساس قرائت فشار در دو سر کانال آورده شده است. بیشترین فشار ایجاد شده در دو سر اسلاگ در کار حاضر تطابق خوبی با نتایج کار آن ها دارد [5].

در شکل 15 نمودار تغییرات فشار در فاصله 2 میلی متر از دیوار بالایی کانال در طول زمان وقوع اسلاگ نشان داده شده است. همان طور که مشاهده می شود در زمان وقوع اسلاگ فشار دو سر اسلاگ تا 450mbar نیز افزایش می یابد.

در شکل 16 بردارهای سرعت در زمان وقوع اسلاگ نشان داده

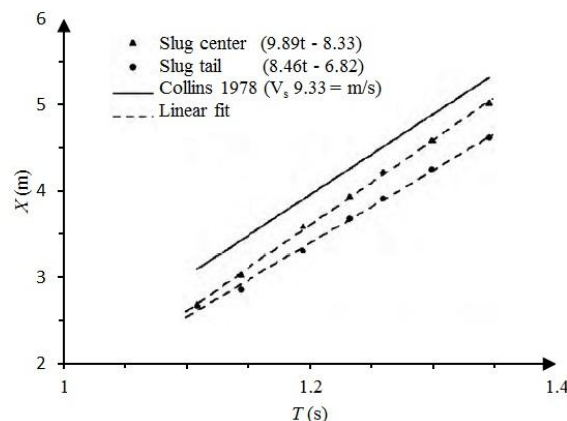


Fig. 12 slug position vs. time based on Lakehal experiment [7]

شکل 12 موقعیت اسلاگ در طول زمان بر اساس نتایج آزمایشگاهی لاکال [7]

¹ Reynolds Stress Models

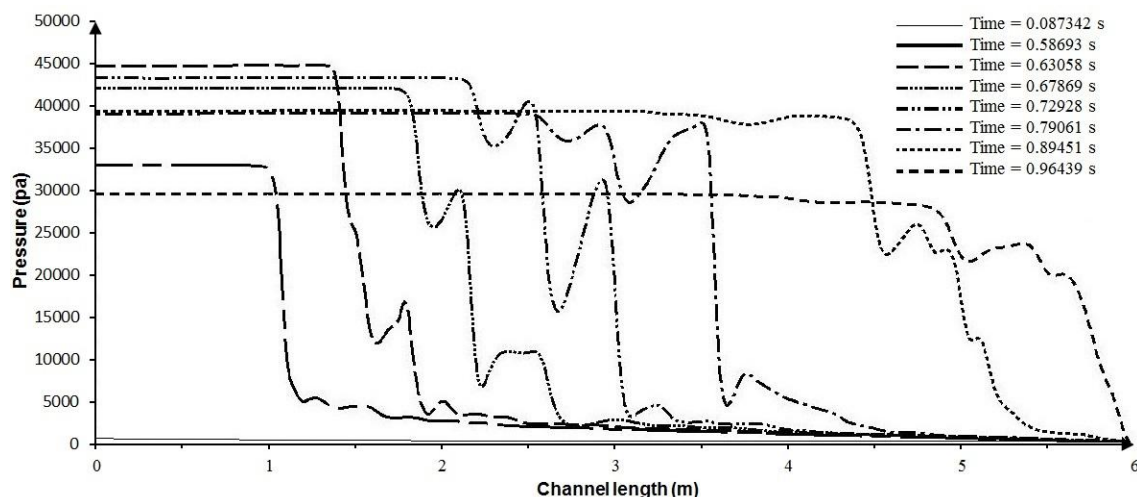


Fig. 15 Pressure profile on 2mm lower than upper wall vs. time at slug initiation

شکل 15 توزیع فشار در فاصله 2mm از بالای کانال در زمان وقوع اسلاگ

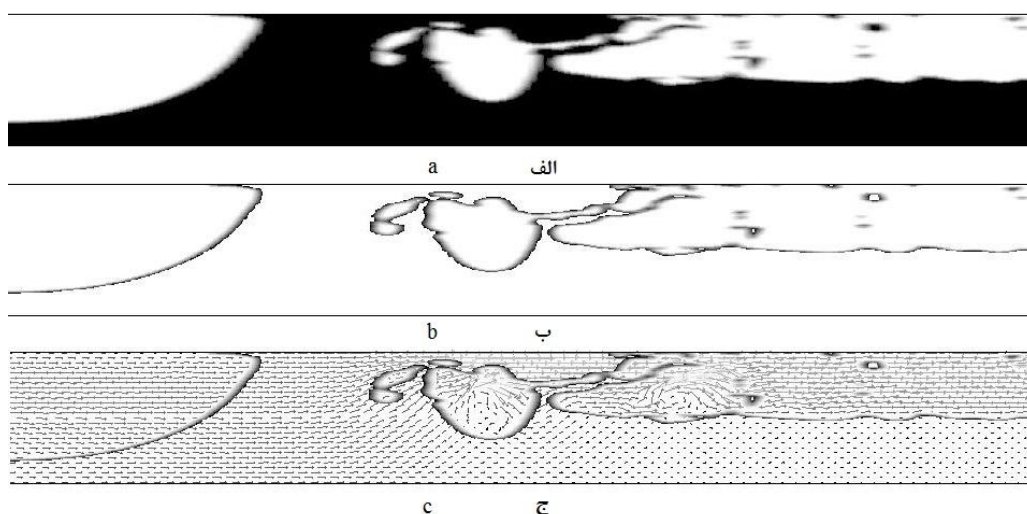


Fig. 16 Vortex initiation at front of slug (a: slug profile, b: slug interface profile, c: slug interface profile with velocity vector)

شکل 16 ایجاد گردابه در پیشانی اسلاگ (الف- پروفیل جریان اسلاگ، ب- پروفیل سطح مشترک، ج- پروفیل سطح مشترک به همراه بردارهای سرعت،

معرفی شد. در انتها سایر مشخصات جریان مانند توزیع فشار و سرعت مخلوط	P	فشار (Pa)
اسلاگ به کمک این مدل بررسی شد. مقایسه نتایج حاصل از شبیه سازی با	Pr	عدد پراتل مولکولی
نتایج تجربی از تطبیقت خوبی برخوردار است.	Re	عدد بی بعد رینولدز
	S	اندازه نرخ کرنش (1/s)
	t	زمان (s)
	u	سرعت افقی یا به صورت کلی سرعت (m/s)
	u^*	سرعت بی بعد شده
	v	سرعت عمودی در راستای نیروی گرانش (m/s)
	y	ارتفاع اولین سلول محاسباتی از دیواره (m)
	y^+	ارتفاع بی بعد اولین سلول محاسباتی در مجاورت دیواره
علائم یونانی		
	α	معکوس عدد پراتل مؤثر
	ε	نرخ تلفات انرژی جنبشی اغتشاشی (m^2/s^3)
	μ	ویسکوزیته دینامیکی ($kg/m \cdot s$)
	ν	لزجت سینماتیکی (m^2/s)
	A	سطح مقطع کانال (m^2)
	b	عمق کانال (m)
	C_f	ضریب اصطکاک جریان سیال با دیواره کانال
	D	قطر (m)
	f	کسر تهی یکی از فازها
	g	شتاب جاذبه (m/s^2)
	G_k	ترم تولید انرژی جنبشی اغتشاشی (m^2/s^3)
	H	ارتفاع (m)
	I	شدت اغتشاشات جریان
	k	انرژی جنبشی اغتشاشی (m^2/s^2)

7- مراجع

- [1] M. R. Ansari, Slug mechanism in horizontal duct and simulation based on one-dimensional two-fluid dynamics, Ph.D. Thesis, Tsukuba University, Japan, 1989.
- [2] E. Pereyra, R. Arismendi, L. E. Gomez, R. S. Mohan, O. Shoham, G. E. Kouba, State of the art of experimental studies and predictive methods for slug liquid holdup, *Energy Resources Technology*, Vol. 134, No. 2, pp. 023001, 2012.
- [3] S. C. K. De Schepper, G. J. Heynderickx, G. B. Marin, CFD modeling of all gas-liquid and vapor-liquid flow regimes predicted by the Baker chart, *Chemical Engineering*, Vol. 138, No. 1-3, pp. 349-357, 2008.
- [4] T. Hohne, Experiments and numerical simulations of horizontal twophase flow regimes, *Seventh International Conference on CFD in the Minerals and Process Industries*, Melbourne, Australia, December 9-11, 2009.
- [5] C. Vallee, T. Hohne, H. M. Prasser, T. Suhnle, Experimental investigation and CFD simulation of horizontal stratified two-phase flow phenomena, *Nuclear Engineering and Design*, Vol. 238, No. 3, pp. 637-646, 2008.
- [6] J. Ma, A. A. Oberai, R. T. Lahey Jr., D. A. Drew, Modeling Air Entrainment and Transport in a Hydraulic Jump using Two-Fluid RANS and DES Turbulence Models, *Heat Mass Transfer*, Vol. 47, No. 8, pp. 911-919, 2011.
- [7] D. Lakehal, LEIS for the prediction of turbulent multifluid flows applied to thermal-hydraulics applications, *Nuclear Engineering and Design*, Vol. 240, No. 9, pp. 2096-2106, 2010.
- [8] M. Ansari, E. Salimi, B. HabibPour, P. Adibi, Three dimensional simulation of slug two-phase flow regime in a horizontal channel using VOF method, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 14, No. 7, pp. 182-176, 2014. (in Persian فارسی)
- [9] S. V. Patankar, Numerical Heat Transfer and Fluid Flow, First Edition, New York, McGraw-Hill, 1980.
- [10] H. Gao, H. Y. Gu, L. J. Guo, Numerical study of stratified oil-water two-phase turbulent flow in a horizontal tube, *Heat and Mass Transfer*, Vol. 46, pp. 749-754, 2003.
- [11] S. Y. Razavi, M. M. Namin, Numerical model of slug development on horizontal two-phase flow, *Proceedings of The International Conference on Recent Trends in Transportation, Environmental and Civil Engineering*, Bangalore, India. September 14-15, 2011.
- [12] ANSYS, Incorporation Products 15.0.7, ANSYS(R) FLUENT(R) Help, Accessed on 23 January 2009; <http://www.afs.enea.it/project/neptunius/docs/fluent/html/th/node297>.
- [13] E. Saadati, M. Zeynalabedini, Fundamental and advanced CFD simulation with FLUENT and CFX, *Pardad Petrodanesh firm (PETEC)*, First Edition, Tehran, Pardad Petro Danesh, 2015. (in Persian فارسی)
- [14] P. Adibi, M. Ansari, Experimental investigation of slug initiation to upstream conditions of two phases in long horizontal channels in two fluids, *Modares Mechanical Engineering*, Vol. 14, No. 3, pp. 27-35, 2014. (in Persian فارسی)

ρ	چگالی (kg/m^3)
σ	عدد پرناتل اغتشاشی
τ	تنش برشی (Pa)
ω	فرکانس اغتشاشات ($1/s$)
Ω	نرخ چرخش ($1/s$)

زیرنویس ها

Air	هوا
eff	مؤثر (مجموع پارامتر مولکولی و پارامتر اغتشاشی)
g	گاز
h	هیدرولیکی (قطر هیدرولیکی)
i, j, k	اندیس
k	انرژی جنبشی اغتشاشی
l	مایع
m	مخلوط دو فاز
mol	مولکولی
node	نقطه محاسباتی در شبکه
t	اغتشاشی
w	دیوار
Water	آب
ε	نرخ اتلاف انرژی جنبشی اغتشاشی
μ	لزجت مولکولی