

ماهنامه علمى يژوهشى

مهندسی مکانیک مدرس

mme.modares.ac.ir



افت فشار و انتقال حرارت جریان نانوسیال آب/اکسید تیتانیوم درون کانال دایرهای، مربعي و مستطیلي

*2 امیر دهشیری پاریزی، محمدرضا سلیمپور

- 1- دانشجو کارشناسی ارشد، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی اصفهان، اصفهان
 - 2- دانشیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی اصفهان، اصفهان
 - * اصفهان، کد پستی 84156-83111، salimpour@cc.iut.ac.ir

اطلاعات مقاله

هزینه انرژی در دهههای اخیر بشدت افزایش پیدا کرده است. لذا نیاز مبرم به نوع جدیدی از سیال کاری برای بهبود عملکرد گرمایی سیستمها و کاهش مصرف انرژی احساس میشود. یکی از سیستمهای گرمایی پرکاربرد مبدلهای حرارتی هستند. در طراحی مبدل حرارتی مطالعه مشخصههای هیدرولیکی و گرمایی جریان کاملاً توسعه یافته داخل کانال با سطحمقطعهای مختلف از اهمیت ویژه ای برخوردار است. بنابراین در پژوهش حاضر رفتار گرمایی و هیدرولیکی جریان اَرام سیال پایه (آب) و نانوسیال اَب اکسید تیتانیوم درون کانال با سطح مقطعهای دایرهای، مربعی و مستطیلی بطور تجربی مطالعه می شود. این پزوهش کمک می کند تا تأثیر غلظت نانوذرات، عدد رینولدز و شکل سطحمقطع را روی انتقال حرارت و افت فشار نانوسیال بررسی کنیم. أزمایشها برای نانوسیال أبIکسید تیتانیوم با سه غلظت حجمیI0، I0 و I0 تحت رژیم جریان اَرام با دمای ثابت سطح انجام شدهاند. تحلیل اطلاعات نشان میدهد که افت فشار کانال غیردایروی نسبت به کانالهای دایروی کمتر است و اضافه شدن نانوذرات به سیال پایه افت فشار جریان داخل کانالها را چندان افزایش نمی دهد. همچنین نتایج آزمایشگاهی نشان می دهند که عدد ناسلت کانال دایرهای نسبت به کانالهای غیر دایروی برای سیال پایه و نانوسیال بیشتر است. اما افزایش نسبی عدد ناسلت کانالهای غیر دایروی نسبت به کانال دایرهای بیشتر است زیرا افزودن نانوذرهها به سیال پایه موجب کاسته شدن از اثرات منفی گوشههای تیز کانالهای غیر دایروی و بهبود انتقال حرارت میشود.

مقاله پژ<mark>وهشی کامل</mark> دريافت: 27 دى 1393 پذيرش: 02 فروردين 1394 ارائه در سایت: 23 فروردین 1394 کلید واژگان: انتقال حرارت نانوسيال سطحمقطعهای مخ

Water/TiO₂ nanofluid flow heat transfer and pressure drop through ducts with circular, square and rectangular cross-sections

Amir Dehshiri-Parizi, Mohammad Reza Salimpour

Department of Mechanical Engineering, Isfahan University of Technology, Isfahan, Iran.

* P.O.B. 84156-83111 Isfahan, Iran, salimpour@cc.iut.ac.ir

ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper Received 17 January 2015 Accepted 22 March 2015 Available Online 12 April 2015

Keywords: Heat Transfer Nanofluid Different Cross-Sections Empirical

ABSTRACT

Energy costs have soared rapidly in the last decades. Thus, there is a tremendous need for new kinds of working fluids to improve the heating systems performances and to reduce energy consumption. One of the most applicable heating systems is heat exchangers. Study of thermal hydraulic characteristics for laminar fully developed flow through conduits with different crosssections is significant in the design of heat exchangers. In the present investigation, the thermohydraulic behavior of nanofluid through conduits with circular, square and rectangular cross sectional shapes is studied, experimentally. This investigation aims to study the effect of Reynolds number and shape of cross-section on heat transfer and pressure drop of nanofluid flow. The experiments were conducted for TiO₂/water nanofluid with three volume fractions 0, 0.2 and 0.5 under laminar flow regime with constant wall temperature. Analyzed data indicate that friction factors of square and rectangular cases are more than that of circular cross section. Also, it is seen that the addition of nano powder with low volume fraction (0-0.5%) to base fluids does not increase the friction factor remarkably at both circular and non-circular cases. The results show that the Nusselt number of flow through the conduit with circular cross-section is higher than that of non-circular cases. Moreover, it is observed that adding nano powder to base fluid improves heat transfer in sharp corners and therefore its effect is more pronounced in non-circular cross sections

قرار می گیرند و در این رابطه کانالها با سطحمقطعهای مختلف بکار گرفته می شوند. نرخ انتقال حرارت بالا و افت فشار یایین، دارای بالاترین اولویت در طراحی مبدلهای حرارتی میباشد. در سالهای اخیر یک محیط جدید

1- مقدمه

مبدلهای حرارتی در گستره وسیعی از کاربردها از قبیل فرآیندهای پتروشیمی، بازیافت حرارت، تهویه مطبوع و سیستمهای قدرت مورد استفاده

برای ارجاع به این مقاله از عبارت ذیل استفاده نمایید:

انتقال حرارت برای کمک به افزایش نرخ انتقال حرارت معرفی شده است. این محیط انتقال حرارت که یک محلول پایدار نانوذرات در سیالهای مرسوم انتقال حرارت می بشند، نانوسیال نامیده می شوند. نانوسیالها بعلت استفاده همزمان از هدایت حرارتی بالای نانوذرات و ضریب انتقال حرارت بالای سیالات، محیطهای پیشرفته انتقال حرارت محسوب می شوند. انتظار می رود که نانوسیالها با خواص انتقال حرارت بهبود یافته، بتوانند ضریب انتقال حرارت داخل کانال را افزایش دهند و افت حرارتی ناشی از ایجاد نقاط داغ در گوشههای تیز را جبران نماید. عدم اطلاعات آزمایشگاهی کافی در این رابطه موجب گردید تا در این پژوهش، انتقال حرارت و افت فشار جریان نانوسیال داخل کانال را بصورت تجربی بررسی کنیم.

پاک و چوی [1] از اولین محققینی هستند که به بررسی انتقال حرارت جابجایی اجباری در نانوسیال پرداختهاند. آزمایشهای آنها برای نانوسیال آب $\sqrt{2}$ آب $\sqrt{2}$ آب $\sqrt{2}$ آب المینیم در جریان با رژیم آشفته با شرط مرزی شار حرارتی ثابت دیواره صورت گرفت. یافتههای آنها افزایش 75% انتقال حرارت برای غلظت 2/78 از نانوذرهها $\sqrt{2}$ از نانوذرهها $\sqrt{2}$ و انشان می دهد.

تاکنون مطالعات زیادی روی انتقال حرارت جایجایی و افت فشار جریان داخل کانال با سطح مقطع دایروی انجام شده است. ون و دینگ [2] انتقال حرارت جابجایی جریان آرام درون لولهای به طول 970 و قطر 4/5 میلیمتر را بصورت تجربی بررسی کردند. آنها نشان دادند که ضریب انتقال حرارت نانوسیال از سیال پایه بیشتر است و همچنین با افزایش عدد رینولدز و غلظت حجمی نانوذرات افزایش می یابد.

هوانگ و همکارانش [3] افت فشار و ضریب انتقال حرارت نانوسیال آب I اکسید آلومینیوم جریان یافته در یک لوله که بطور یکنواخت گرم می شد در رژیم آرام در ناحیه کاملاً توسعه یافته را اندازه گرفتند. نتایج آزمایش آنها نشان داد که ضریب اصطکاک نانوسیال می تواند بصورت تحلیلی از رابطه دارسی برای جریان تک فاز پیش بینی شود. از سوی دیگر، ضریب انتقال حرارت جابجایی نانوسیال تا S برای غلظت S/0% در مقایسه با آب خالص افزایش یافت و این افزایش نمی توانست توسط رابطه شاه پیش بینی شود. در مطالعه لی و ژوان [4] که برای ضریب انتقال حرارت جابجایی و ضریب اصطکاک نانوسیال آب با ذرات مس با قطر زیر S با نورای هر دو جریان آرام و مغشوش افزایش قابل توجهی برای افت فشار آب - مس وجود ندارد. این بدین معنی بود که نانوسیال سبب افزایش قدرت پمپاژ نمی شود.

فوتوکیان و نصراصفهانی [5] نیز افت فشار و انتقال حرارت نانوسیال آباکسید مس در داخل لوله دایروی با شرایط مرزی دما ثابت برای جریان
مغشوش را بررسی کردند. در این پژوهش غلظت حجمی نانوسیال کمتر از
0/3 بود. آنها مشاهده کردند که افت فشار جریان لزوماً با افزایش غلظت
نانوذرات افزایش نمییابد و بیشترین افزایش در افت فشار حدود 20% برای
نانوسیال با غلظت حجمی 0/3% ارائه شد. آنها همچنین نتیجه گرفتند که
باید غلظت بهینهای برای هر نانوسیال بدست آید تا سبب انتقال حرارت

دربسیاری از موارد از اکسیدهای فلزی برای تهیه نانوسیالات استفاده می شود. زینالی هریس و همکارانش [6] انتقال حرارت اجباری جریان آرام نانوسیال آب اکسید آلومینیم داخل لوله دایروی با دمای ثابت سطح را بصورت آزمایشگاهی آنها نشان داد که ضریب انتقال حرارت با افزایش غلظت ذرات نانو در نانوسیال افزایش می بابد.

آنها معتقد بودند که ذرات نانوی اکسیدهای فلزی رفتار متفاوتی در انتقالحرارت از خود نشان میدهند. برای مقایسه رفتار ذرات نانوی اکسیدهای فلزی، زینالیهریس و همکارانش [7] انتقال حرارت جریان آرام نانوسیالات آب/کسیدآلومینیم و آب/کسیدمس داخل لولهی دایروی با شرط مرزی دمای ثابت سطح را بررسی کردند. نتایج این مطالعه نشان میدهد که برای هر دو سیستم نانوسیال، ضریب انتقالحرارت با افزایش تجمع نانوذرهها و نیز عدد پکلت افزایش مییابد. اما نانوسیال آب/کسیدآلومینیم افزایش بیشتری نسبت به نانوسیال آب/کسیدمس نشان میدهد.

درمناطق سرد اتیان گلیکول با درصدهای حجمی متفاوت را با آب مخلوط می کنند تا با پایین آوردن دمای انجماد مانع از یخ زدگی سیال عامل در فرآیندهای انتقال گرما شوند. یو و همکارانش [8] یک بررسی آزمایشگاهی از رفتار جریان و خواص انتقال حرارت نانوسیال اکسیدآلومینیم بر پایه مخلوط 45% حجمی اتیان گلیکول و 55%حجمی آب انجام دادند. بررسیهای آنان نشان داد که افزایش ضریب انتقال حرارت را نباید تنها به افزایش ضریب هدایت حرارتی نسبت داد.

بررسی پژوهشهای منتشر شده تاکنون نشاندهنده این موضوع است که اکثر بررسیهای انجامشده مربوط به جریان نانوسیال داخل مجراهای دایروی است و انتقال حرارت جریان نانوسیال درون کانالهای غیردایروی خیلی کم بررسی شده است. از آن جمله می توان به پژوهش نصیری و همکارانش [9] اشاره کرد. این محققین خصوصیات انتقال حرارت نانوسیالات آب الاکسیدآلومینیم و آب الاکسیدمس داخل یک کانال با سطح مقطع مربعی را بصورت آزمایشگاهی تحت رژیم جریان آرام با شار حرارتی یکنواخت بررسی کردند و نتایج افزایش انتقال حرارت برای هر دو نانوسیال در مقایسه با سیال پایه را ارائه دادند. در مطالعه دیگری، نسسان و همکارانش [10] عملکرد انتقال حرارتی نانوسیالات آب اکسیدآلومینیم و آب الاسیدییتانیوم داخل کانال حلقوی تحت رژیم جریان مغشوش را بررسی کردند. براساس نتایج آزمایشگاهی آنها، ضریب انتقال حرارت و عدد ناسلت نانوسیالات از سیال پایه بیشتر بوده این افزایش با زیاد شدن غلظت نانوذرهها افزایش می یابد.

از آنجا که انتقال حرارت جابجایی و افت فشار در جریان آرام نانوسیال آب I اکسید تیتانیوم داخل مجراهای مربعی و مستطیلی تاکنون مورد مطالعه قرار نگرفته است، در پژوهش حاضر به بررسی این موضوع بصورت تجربی پرداخته شده جهت مقایسه دادههای مربوط به مجرا باسطح مقطع دایره نیز مورد جمع آوری و نحلیل قرار می گیرد.

2- دستگاه آزمایش

یک دستگاه آزمایشگاهی به منظور اندازه گیری ضریب انتقال حرارت جابجایی اجباری نانوسیال در کانالهای دایرهای، مربعی و مستطیلی با شرط مرزی دمای ثابت دیواره طراحی و ساخته شد. دستگاه آزمایش شامل یک مدار جریان اصلی و یک مدار فرعی میباشد. نمودار دستگاه آزمایش در شکل 1 نشان داده شده است.

مدار اصلی، مدار گردش نانوسیال است. نانوسیال تهیه شده ابتدا داخل مخزن ریخته میشود و سپس توسط پمپ از کف مخزن مکیده شده و به جریان در میآید. برای کمک به تنظیم دبی نانوسیال و نیز جلوگیری از فشار زیاد به پمپ از یک مسیر جریان برگشتی استفاده می شود. جریان خروجی پمپ وارد قسمت آزمایش میشود. قبل از ورودی قسمت آزمایش یک شیر برای تنظیم دبی تعبیه شده است. قسمت آزمایش مطابق شکل از یک مخزن مکعب مستطیل گالوانیزه به طول یک متر، عرض 0/3 متر و ارتفاع 4/4 متر

شامل پنج المنت برقی که توان هر کدام 2000 وات است ساخته شده است. تا ارتفاع 0/2 متری مخزن قسمت آزمایش آب ریخته می شود، سپس المنتها روشن می شوند و نیمه دیگر مخرن را پر از بخار می کنند. جهت جلوگیری از هدر رفتن انرژی از طریق جداره های مخزن دیواره های مخزن را می کنیم. بعد از پر شدن نیمه بالایی مخزن توسط بخار، برای داشتن حالت پایا و کاهش مصرف انرژی سه عدد از المنتها را خاموش می کنیم. دو ترموکوپل نوع 0/2 ۲۰ دقت 0/2 0/2 در ورودی وخروجی جهت اندازه گیری دمای میانگین سیال ورودی و خروجی تعبیه شده است. در قسمت بالای مخزن محل هایی برای بستن کانال های آزمایش در نظر گرفته شده است. جریان ورودی به قسمت آزمایش وارد کانال آزمایش می گردد که کاملاً با بخار احاطه شده است تا شرط مرزی دمای ثابت سطح را مهیا کند. برای اندازه گیری دمای سطح کانال آزمایش و اطمینان از ثابت بودن دما در برای اندازه گیری دمای سطح کانال آزمایش و اطمینان از ثابت بودن دما در عبواره کانال آزمایش استفاده می شود. این ترموکوپلها به یک نمایشگر دیجیتال دما با دقت قرائت 0/2 0/2 متصل هستند.

دماهای خوانده شده در یک برگه یاداشت ثبت می شوند. جریان گرم شده سیال خروجی از قسمت آزمایش، جهت خنک کاری ابتدا وارد مبدل حرارتی می شود. جریان خروجی از مبدل داخل مخزن ریخته می شود، بدین ترتیب سیال ورودی پمپ خنک بوده و مانع از داغ شدن زیاد و آسیب رسیدن به پمپ می شود. به گردش درآوردن سیال در مدار توسط پمپ دندهای که به یک الکتروموتور تکفاز با توان 7/5 اسب بخار کوپل می شود، انجام می شود. برای اندازه گیری دبی سیال از روش دستی استفاده می شود. در این روش سیال قبل از ورود به مخزن، داخل یک بشر مدرج 400 میلی لیتری ریخته می شود و با اندازه گیری زمان لازم برای پر شدن بشر می توان دبی سیال را اندازه گیری کرد. دستگاه اندازه گیری افت فشار که در این تحقیق به کار گرفته شد، دستگاه فشار سنج دیفرانسیلی مدل 75-PMD بوده که ساخت شرکت آلمانی اندرس هارز می باشد و برای افت فشارهای در محدوده صفر تا 150kPa توسط خود شرکت کالیبره شده است. حداکثر خطای این دستگاه قرار اندازه گرفته شده، می باشد.

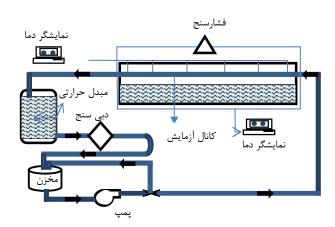
3- تهيه نانوسيال

در این بررسی نانوسیال آبVکسید تیتانیوم مورد استفاده قرار می گیرد. بنابراین از آب مقطر بعنوان سیال پایه و از نانوذره اکسیدتیتانیوم استفاده می شود. این نانوذره ها از نمایندگی شرکت تکنان 2 اسپانیا خریداری شده است. عکس TEM تهیه شده از نانوسیال در شکل 2 و خواص نانوذرات مورد استفاده در جدول 2 آورده شده است.

برای تهیه این نانوسیال ابتدا به اندازه لازم از سیال پایه را توزین کرده و سپس به مقدار لازم نانوذره به آن اضافه میکنیم. برای محاسبه جرم نانوذرات مورد نیاز در غلظتهای حجمی متفاوت از رابطه(1) استفاده می شود.

$$x = \frac{1}{1 + \frac{\rho_{bf}}{\rho_{p}} \left(\frac{1 - \phi}{\phi}\right)} \tag{1}$$

که رابطه (1)، x درصد وزنی نانوذره و ϕ غلظت حجمی نانوذره میباشد. با توجه به اهمیت پراکنده کردن صحیح و کامل نانوذرهها در درون سیال پایه، مخلوط سیال پایه و نانوذره را ابتدا به کمک همزن دور بالا هم زده و سپس آن را به مدت x ساعت در معرض نوسانهای مافوق صوت قرار می دهیم.



شکل 1 نمودار اجزای مختلف دستگاه آزمایش

در این تحقیق بهمنظور تهیه نانوسیال همگن و نسبتاً پایدار از دستگاه اولتراسونیک UP200S که ساخت شرکت آلمانی هیلشر 3 می باشد، استفاده شده است. این دستگاه دارای یک پراب بوده که داخل سیال مورد نظر قرار می گیرد و توانایی ایجاد فرکانس 24 کیلوهرتز در توان 200 وات را دارد. سیستم اولتراسونیک دو تأثیر مهم دارد: ذرات به هم چسبیده را می شکند و نیز ذرات را بطور یکنواخت پراکنده می سازد. مشاهده شد که نانوسیال بدست آمده از روش مذکور حتی با بیشترین غلظت به مدت 48 ساعت پایداری خود را حفظ کرده و رسوب کامل نانوذرهها هفت روز بعد از آماده سازی نانوسیال صورت گرفت.

4- آناليز اطلاعات

برای بدست آوردن عدد ناسلت و ضریب افت فشار از اطلاعات تجربی، نیازمند خواص ترموفیزیکی نانوسیال میباشیم. در این تحقیق دانسیته و ظرفیت گرمایی ویژه نانوسیال از روابط پاک وچو [1] بدست میآیند که به-ترتیب طبق رابطه (2) و (3) عبارتند از:

$$C_{\rm p} = \phi C_{\rm p,p} + (1 - \phi) C_{\rm p,bf}$$
 (2)

$$\rho_{\rm nf} = \phi \rho_{\rm p} + (1 - \phi) \rho_{\rm bf} \tag{3}$$

همچنین ضریب هدایت حرارتی و ویسکوزیته بترتیب از روابط اینشتین [11] و ماکسول [12] بدست می آیند.

$$k = \frac{k_{\rm p} + 2k_{\rm bf} - 2\phi(k_{\rm bf} - k_{\rm p})}{k_{\rm p} + 2k_{\rm bf} + \phi(k_{\rm bf} - k_{\rm p})}$$
(4)

$$\mu_{\rm nf} = \mu_{\rm bf} (1 + 2.5\phi) \tag{5}$$

خواص نانوسیال به کمک خواص نانوذرات و خواص آب در دمای میانگین ورودی و خروجی کانال آزمایش بدست میآیند.

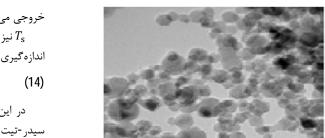
اندازه گیری افت فشار نانوسیالها برای بکار گرفتن آنها در واحدهای صنعتی، در کنار انتقال حرارت ضروری می باشد. بر اساس افت فشارهای آزمایشی بدست آمده، ضریب اصطکاک دارسی را که یک پارامتر بدون بعد است و به صورت رابطه (6) تعریف می شود، بدست می آوریم.

$$f = \frac{2\Delta P D_{\rm h}}{L \rho V^2} \tag{6}$$

برای جریان سیال تکفازی کاملاً توسعه یافته درون کانال این رابطه به صورت (7) بیان می شود.

¹⁻ Endress Hauser

²⁻ Thecnar



شكل 2 عكس TEM نانوسيال

جدول 1 خواص نانوذرات مورد استفاده

TiO ₂	فرمول شیمیایی
سفيد	رنگ
کروی	مرفولوژی
%99	درصد خلوص
15±5	قطر متوسط (nm)
120	سطح ويژه (m²/gr)
3840	گرمای ویژه (J/kgK)
11/7	هدایت حرارتی (W/m.K)

$$f = \frac{C}{Re} \tag{7}$$

C عدد رینولدز سیال کاری میباشد. ضریب ثابت Re (7)برای کانال دایروی، مربعی و مستطیلی بترتیب 64، 56/92 و 62/2 میباشد. براى تحليل اطلاعات آزمايشي بدست آمده مرتبط با انتقال حرارت، اعداد بدون بعد ناسلت و رینولدز را بکار می گیریم.

$$Re_{nf} = \frac{\rho_{nf} U_{m} D_{h}}{\mu_{nf}}$$
 (8)

$$Nu = \frac{hD_{\rm h}}{k_{\rm nf}} \tag{9}$$

در روابط (8) و $\mu_{
m nf}$ (9) در روابط (8) در روابط (8) در روابط (8) در روابط (8) در روابط (8)هدایت حرارتی نانوسیال میباشند. $U_{\rm m}$ ، $D_{\rm h}$ و $U_{\rm m}$ بترتیب قطر هیدرولیکی، سرعت میانگین و ضریب انتقال حرارت جابجایی متوسط در طول کانال می باشند و از روابط (10) تا (12) بدست می آیند.

$$U_{\rm m} = \frac{m^{\circ}}{\rho_{\rm nf} A_{\rm c}} \tag{10}$$

$$h = \frac{m^{\circ} C_{\rm nf} \Delta T}{A_{\rm s} \Delta T_{\rm lm}} \tag{11}$$

$$D_{\rm h} = \frac{4\bar{P}}{A_{\rm c}} \tag{12}$$

در روابط (10) تا A_{c} ، A_{c} ، A_{c} ، A_{c} ، A_{c} ، A_{c} و A_{c} بترتیب دبی جرمی، سطحمقطع عبوری جریان، ظرفیت گرمایی، اختلاف دمای ورودی و خروجی، سطح در تماس با بخار آب و محیط مقطع عبور جریان نانوسیال میباشند. همچنین $\Delta T_{
m lm}$ اختلاف دمای لگاریتمی میباشد که از رایطه $\Delta T_{
m lm}$ محاسبه مىشود.

$$\Delta T_{\rm lm} = \frac{(T_{\rm s} - T_{\rm nf-in}) - (T_{\rm s} - T_{\rm nf-out})}{\ln \frac{(T_{\rm s} - T_{\rm nf-in})}{(T_{\rm r} - T_{\rm nf-out})}}$$
(13)

که در اینجا $T_{
m nf-out}$ و $T_{
m nf-out}$ بترتیب دمای جریان نانوسیال ورودی و

خروجی میباشند.

نیز دمای سطح کانال آزمایش میباشد که از میانگین گیری دماهای $T_{
m s}$ اندازه گیری شده در فاصلههای مساوی روی سطح کانال بدست آمده است.

$$T_{\rm s} = \frac{T_1 + T_2 + T_3 + T_4 + T_5 + T_6}{6} \tag{14}$$

در این پژوهش، برای بررسی صحت عملکرد دستگاه ار معادله مشهور سيدر -تيت [13] استفاده مىشود.

Nu = 1.86
$$\left(\frac{\text{RePr}D_h}{L}\right)^{\frac{1}{3}} \left(\frac{\mu_{\text{nf}}}{\mu_{\text{wnf}}}\right)^{\frac{1}{3}}$$
 (15)

آنالیز خطای آزمایش برای تمام آزمایشها انجام شد و مشاهده شد که حداکثر آن کمتر از 5% میباشد.

5- نتايج

در این قسمت نتایج افت فشار آزمایشهای جریان آب خالص و نانوسیال با غلظتهای جرمی 2/0% و 3/0% درون کانالها ارائه میشود. شکلهای 3/0% و غلظتهای جرمی 3/0%5 بترتیب ضریب افت فشار جریان سیال پایه و نانوسیال درون کانال دایروی، مربعی و مستطیلی بر حسب عدد رینولدز را نشان می دهد.

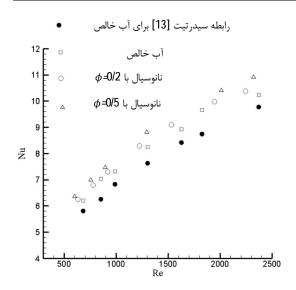
با توجه به شرط توسعهیافتگی هیدرودینامیکی برای جریان آرام و خصوصیات هندسی مسئله، جریان نانوسیال داخل کانال $\left(\frac{x}{d_h} \geq 0.05 \mathrm{Re}\right)$ كاملاً از نظر هيدروديناميكي توسعه يافته فرض مي شود. نمودارها نشان میدهند که سازگاری خوبی بین نتایج آزمایشی و نتایج پیشبینی شده توسط روابط تئوری برای افت فشار آب وجود دارد. بنابراین عملکرد دستگاه قابل اطمینان بوده می توان آزمایشها را برای نانوسیال انجام داد.

با کمک آزمایشهای طراحی شده، تأثیر عواملی چون عدد رینولدز و همچنین غلظت نانوذرات بر افت فشار و تغییرات ضریب اصطکاک، تحت بررسی قرار گرفت. نمودارها نشان میدهند که اضافه شدن نانوذرات با غلظت حجمی کم (صفر تا 0/5 درصد) موجب افزایش قابل توجه ضریب افت فشار جریان نانوسیال نمی شود. این مسئله ناشی از کوچکی ابعاد نانوذرات (10 تا 15 نانومتر) و پراکندگی بسیار خوب نانوذرات درون سیال پایه میباشد.

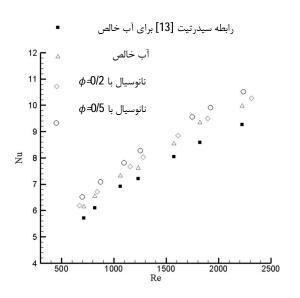
ارتعاشات مافوق صوت دستگاه اولتراسونیک مانع از خوشهای شدن نانوذرات و موجب پراکندگی بسیار خوب آنها میشود. با افزایش عدد رینولدز ضریب افت فشار برای سیال پایه کاهش می یابد و نانوسیال نیز رفتاری کاملاً مشابه با سیال پایه از خود نشان میدهد. همچنین این نمودارها نشان میدهند نتایج آزمایشگاهی با خطای کمتر از 2% در تطابق خوبی با معادله دارسی میباشد. این دلالت می کند که رابطه افت فشار سیال تک فازی مى تواند براى نانوسيال آب/كسيدتيتانيوم بكار گرفته شود.

برای اطمینان از عملکرد انتقال حرارتی دستگاه، ابتدا آزمایشهایی را بوسیله آب انجام می دهیم و نتایج آزمایشی را با نتایج بدست آمده از معادله مشهور سیدر-تیت، که یک رابطه تجربی برای عدد ناسلت جریان داخل کانال است، مقایسه می کنیم. مقایسه این نتایج برای کانالهای دایروی، مربعی و مستطیلی نشان میدهد که عملکرد دستگاه از لحاظ انتقال حرارت نیز قابل اطمیان است. با توجه به عملکرد قابل قبول دستگاه، آزمایشها را برای نانوسیال انجام می دهیم. شکلهای δ ، 7 و 8 بترتیب عدد ناسلت جریان آب و نانوسیال با غلظتهای 0/2% و 0/5% را داخل کانالهای دایروی، مربعی و مستطیلی نشان میدهند.

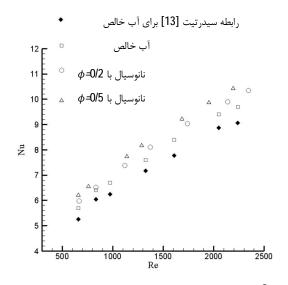
نکاتی که از این نمودارها برگرفته میشود، عبارتند از: 1)عدد ناسلت نانوسیال از سیال پایه بالاتر است. این نشان میدهد که اضافه شدن نانوذرات



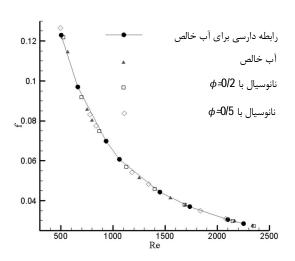
شکل 6 نمودار عدد ناسلت جریان داخل کانال دایروی بر حسب عدد رینولدز



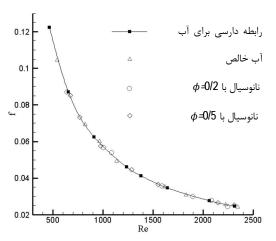
شكل 7 نمودار عدد ناسلت جريان داخل كانال مربعي بر حسب عدد رينولدز



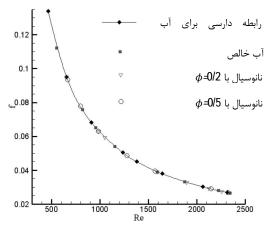
شكل 8 نمودار عدد ناسلت جريان داخل كانال مربعي بر حسب عدد رينولدز



شکل 3 تغییرات ضریب افت فشار جریان درون کانال دایرهای بر حسب عدد رینولدز



شکل 4 تغییرات ضریب افت فشار جریان درون کانال مربعی بر حسب عدد رینولدز



شکل 5 تغییرات ضریب افت فشار جریان درون کانال مستطیلی بر حسب عدد رینولدز

حتى با غلظتهاى حجمى پايين نيز موجب افزايش قابل ملاحظهاى در عدد ناسلت مىشود. (2) با افزايش غلظت حجمى نانوذرات عدد ناسلت افزايش مىيابد. براى مثال عدد ناسلت نانوسيال با $(2000 = \phi)$ و $(2000 = \phi)$ براى كانال دايروى، مربعى و مستطيلى بترتيب $(2000 = \phi)$ و $(2000 = \phi)$ مىباشد و

می گردد زیرا وجود نانوذرات در سیال کاری موجب می گردد تا بخشی از افت انتقال حرارت در گوشههای تیز با افزایش ضریب هدایت حرارتی سیال جبران شود. بنابراین افزایش نسبی عدد ناسلت در حضور نانوذرات در کانال غیردایروی نسبت به کانال دایروی بیشتر است.

7- مراجع

- [1] B. C. Pak, Y. I. Cho, Hydrodynamic and heat transfer study of dispersed fluids with submicron metallic oxide particles, *Experimental HeatTransfer an International Journal*, Vol. 11, No. 2, pp. 151-170, 1998.
- [2] D. Wen, Y. Ding, Experimental investigation into convective heat transferof nanofluids at the entrance region under laminar flow conditions, *International Journal of Heat and Mass Transfer*, Vol. 47, No. 24, pp.5181-5188, 2004.
- [3] K.S. Hwang, S.K.Jang, S.U.S.Chio, Flow and convective heat transfer characteristics of water-based Al₂O₃ nanofluids in fully developed laminar flow regime, *Int. J. of Heat and Mass Transfer*, Vol. 52,pp. 193– 199, 2009.
- [4] Q. Li, and Y. Xuan, Experimental investigation on transport properties of nanofluid, *Heat Transfer Science and Technology*, 5th, Beijing, China, Vol. 12, pp. 757-762, 2000.
- [5] S.M. Fotukian, and M. Nasr Esfahany, Experimental investigation of turbulent convective heat transfer of dilute Al₂O₃/water nanofluid inside a circular tube, *International Journal of Heat and Fluid Flow*, Vol. 31, pp. 606–612, 2010.
- [6] S. Zeinali Heris, M. Nasr Esfahany, and S.Gh. Etemad, Experimental Investigation of Convective Heat Transfer of A1203/Water Nanofluid in Circular Tube, Int. J. Heat Fluid Flow, Vol. 28, pp. 203-210, 2007.
- [7] S. Zeinali Heris, S.S.Gh. Etemad, M. Nasr Esfahany, Experimental investigation of oxide nanofluids laminar flow convective heat transfer, *International Communications in Heat and Mass Transfer*, Vol. 33, pp. 529-535, 2006.
- [8] W. Yu, H. Xie, Y. Li, L. Chen, Q. Wang, Experimental investigation on the heat transfer properties of Al₂O₃ nanofluids using the mixture of ethylene glycol and water as base fluid, *Powder Technology*, Vol. 230, pp. 14-19, 2012.
- [9] M. Nasiri, S.Gh. Etemad, R. Bagheri, Experimental heat transfer of nanofluid through an annular duct, *International Communications in Heat and Mass Transfer*, Vol. 38, pp. 958-963, 2011.
- [10] T.H. Nassan, S. Zeinali Heris, S.H. Noie, A comparison of experimental heat transfer characteristics for Al₂O₃/water and CuO/water nanofluids in square cross-section duct, *International Communications in Heat and Mass Transfer*, Vol. 37, pp. 924–928, 2010
- [11] A. Einstein, Investigation on Theory of Brownian motion, first ed. Dover, New York, 1956.
- [12] J. C. Maxwell, A treatise on electricity and magnetism, 2nd Ed Clarendon Press, Oxford, UK, 1881.
- [13] E.N. Seider, G.E. Tate, Heat transfer and pressure drop of liquid in tubes, Industrial Engineering Chemistry, Vol. 28 pp. 1429–1435, 1936.

همچنین عدد ناسلت نانوسیال با 0.5 و 0.5 و 0.5 جا برای کانال دایروی، مربعی و مستطیلی بترتیب 0.5 افزایروی نسبت به دایروی بیشتر است. عدد ناسلت نانوسیال داخل کانال غیردایروی نسبت به دایروی بیشتر است. برای مثال میانگین افزایش نسبی عدد ناسلت برای نانوسیال با 0.2 میباشد برای کانال دایروی، مربعی و مستطیلی بترتیب 0.2 از 0.5 و 0.5 میباشد و همچنین میانگین افزایش نسبی عدد ناسلت برای نانوسیال با 0.5 است. و همچنین میانگین افزایش نسبی عدد ناسلت برای نانوسیال با 0.5 است. برای کانال دایروی، مربعی و مستطیلی بترتیب 0.5 الست. این پدیده بیانگر کاهش افتهای حرارتی گوشههای تیز در حضور نانوذرات میباشد. وجود گوشه های تیز در کانالهای غیر دایروی سبب می گردد به انتقال حرارت نسبت به کانال دایرهای ضعیفتر باشد. بدلیل سرعت کم سیال در این نواحی، مکانیزم اصلی انتقال حرارت در این نواحی پخش مولکولی است. لذا اضافه کردن نانوذرات که موجب افزایش ضریب هدایت حرارتی می—شود تاثیر بیشتری در افزایش انتقال حرارت در این کانالها دارد.

6- نتيجهگيري

هدایت حرارتی نانوسیال بیشتر است.

تحلیل اطلاعات تجربی بدست آمده نکات زیر را بیان می کند:

الف) افت فشار کانالهای غیردایروی از کانال دایروی کمتر است؛ زیرا سطح تماس سیال در کانالهای غیردایروی نسبت به دایروی کمتر است. ب) افزودن نانوذرات با غلظت حجمی پایین به سیالهای مرسوم انتقال حرارت موجب افزایش قابل توجه افت فشار در هیچکدام از مجراها نمیشود. ج)عدد ناسلت با غلظت حجمی نسبت مستقیم دارد. با افزایش غلظت حجمی نانوذرات، افزایش ضریب انتقال حرارت نسبت به افزایش ضریب

د) عدد ناسلت کانال دایروی نسبت به کانالهای غیردایروی بیشتر است. زیرا تشکیل لایه مرزی سهبعدی در گوشههای تیز موجب افت عملکرد انتقال حرارت در کانالهای غیردایروی می گردد.

ه) اضافه کردن نانوذرات حتی با غلظتهای پایین به سیال کاری انتقال حرارت، موجب بهبود عملکرد انتقال حرارت بویژه در کانالهای غیردایروی