ISME2016، بیست و چهارمین همایش سالانه بین المللی مهندسی مکانیک ایران ایران، یزد،دانشگاه یزد، ۷ لغایت ۹ اردیبهشت ۱۳۹۵



حساسیت سنجی انتقال حرارت نانوسیال آب – مس در بین دو صفحه موازی با روش سطح پاسخ

بیژن درباری^۱، محمد باقر آیانی^۲

Bijan.Darbari@stu.um.ac.ir ^۱ دانشجوی کارشناسی ارشد، دانشگاه فردوسی مشهد، دانشکده مهندسی، گروه مکانیک Mbayani@um.ac.ir آستادیار گروه مکانیک، دانشگاه فردوسی مشهد، دانشکده مهندسی

چکیدہ

در جریانهای نانوسیال، تغییر قطر ذرات نانو، کسر حجمی نانوسیال و عدد رینولدز جریان، انتقال حرارت را به میزان متفاوتی تغییر میدهند و در حالتهای خاصی تغییر این پارامترها جهت افزایش انتقال حرارت توجيه ندارد. هدف از اين مطالعه بررسي و مقايسه تغيير هر كدام از پارامترهای فوق در افزایش عدد ناسلت متوسط با استفاده از روش سطح پاسخ است. در این مطالعه انتقال حرارت جریان آرام، دوبعدی و درحال توسعه نانوسیال آب – مس در بین دو صفحه موازی با استفاده از روش عددی حجم محدود حل شده و سپس با استفاده از روش سطح پاسخ، میزان و شدت افزایش عدد ناسلت متوسط در اثر تغییر پارامترهای فوق بررسی می شود. در انتها نتیجه شده است که در کسرهای حجمی بالاتر، عدد ناسلت متوسط با افزایش عدد رینولدز یا کاهش قطر ذرات نانو، افزایش بیشتری می یابد. در قطرهای بالاتر ذرات نانو، عدد ناسلت متوسط با افزایش عدد رینولدز با کاهش قطر ذرات نانو افزایش کمتری می یابد. در تمام حالات با افزایش کسر حجمى نانوسيال، عدد ناسلت متوسط به طور يكنواخت افزايش مىيابد. تأثير كسر حجمى نانوسيال در افزايش عدد ناسلت متوسط نسبت به دو پارامتر دیگر مسئله کمتر است.

واژەھاي كليدى

روش سطح پاسخ، نانوسیال آب – مس، انتقال حرارت، صفحه موازی، حساسیت سنجی^۲

مقدمه

در حالت کلی، ضریب هدایت حرارتی و شدت انتقال حرارت نانو سیال با کسر حجمی نانو سیال φ رابطه مستقیم و با قطر ذرات نانو d_p رابطه معکوس دارد. همچنین افزایش عدد رینولدز Re نیز باعث افزایش شدت انتقال حرارت می شود.

در سالیان اخیر تعدادی از پژوهشگران جریان و انتقال حرارت نانوسیال در بین صفحات موازی را بررسی کردهاند. سانترا و همکاران[۱] جریان نانوسیال آب – مس با قطر ذرات ۱۰۰ نانومتر در بین صفحات موازی را با دو فرض سیال نیوتونی و غیر نیوتونی بررسی کردهاند. آن ها مشاهده کردهاند که با افزایش غلظت نانوسیال

بهخصوص در اعداد رینولدز بالا، انتقال حرارت افزایش یافته و نرخ انتقال حرارت سیال غیر نیوتونی در غلظتهای بالا از سیال نیوتونی بیشتر است. رئیسی و همکاران [۲] جریان نانوسیال آب – مس را در میکرو کانال با تغییر ضرایب لغزش سرعت روی دیواره بررسی کردهاند. آنها نتیجه گرفتهاند که با افزایش ضریب لغزش سرعت دیواره بهخصوص در اعداد رینولدز بالا ، نرخ انتقال حرارت افزایش مییابد. کالته و همکاران [۳] جریان آرام نانوسیال آب – مس را در ماییابد. کالته و همکاران [۳] جریان آرام نانوسیال آب – مس را در داخل یک میکرو کانال دوبعدی با استفاده از روش دوفاز اولری – مالری بررسی کردند. آنها مشاهده کردند که سرعت نسبی و اختلاف دما بین ذرات نانو و سیال پایه اندک و قابل صرفنظر است. همچنین با افزایش عدد رینولدز یا غلظت نانوسیال و کاهش قطر نانو ذرات انتقال حرارت در داخل کانال بهبود مییابد.

یک از روشهای مؤثر در بررسی حساسیت مسئله نسبت به تغییر پارامترهای مستقل ورودی به آن، روش سطح پاسخ است که در سالیان اخیر توجه زیادی به آن شده است. رشیدی و همکاران [۴] جریان و انتقال حرارت نانوسیال آب – اکسید آلومینیوم را بر روی مانع مثلثی تحت تأثير سه پارامتر زاويه حمله مثلث، كسر حجمي نانوسيال ϕ و تغییر عدد رینولدز Re حل کرده و حساسیت مسئله نسبت به این پارامترها را با استفاده از روش فوق بررسی کردهاند. آنها نتیجه گرفته اند که حساسیت عدد ناسلت و افت فشار نسبت به تغییر زاویه حمله مثلث بسيار بيشتر از تغيير غلظت نانوسيال و تغيير عدد رينولدز است. در بیشتر تحقیقات انجام گرفته بیان شده است که افزایش کسر حجمی Re نانوسیال arphi ، کاهش قطر نانوذرات d_p و افزایش عدد رینولدز موجب افزایش انتقال حرارت می گردد. ولی در حقیقت تأثیر این پارامترها در بهبود انتقال حرارت متفاوت است. پس مقایسه بین این پارامترها و بررسی میزان حساسیت مسئله نسبت به تغییرات این پارامترها در کاربردهای مهندسی و انتخاب بهترین حالت ممکن بسیار مفید و باارزش است.

در این مطالعه انتقال حرارت جریان توسعه یافته، پایا و آرام نانوسیال آب – مس بین دو صفحه موازی با استفاده از روش عددی حجم محدود حل شده است.

سپس با استفاده از روش سطح پاسخ و با انجام تعداد معدودی آزمایش ابتدا مقادیر عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} به ازای تمام مقادیر فوق تخمین زده شده و سپس میزان تغییر و حساسیت عدد ناسلت متوسط نسبت

مدلسازی ریاضی

هندسه مسئله و شرایط مرزی در شکل (۱) نمایش دادهشده است. هندسه شامل دو صفحه موازی به طول L و فاصله H است. نسبت طول به ارتفاع صفحه زیاد بوده (100 $=\frac{L}{H}$) طوری که جریان در قسمت انتهایی صفحه کاملا توسعهیافته است. دمای صفحات گرم بالایی و پایینی مقدار ثابت T_H را دارند و جریان سرد با دمای یکنواخت T_C وارد هندسه میشود و با عبور از بین دو صفحه گرم میشود. نانوسیال شامل مخلوط همگن آب با ذرات کروی معلق مس با قطر ۳۰ تا ۹۰ نانومتر است. جریان نانوسیال پایا، تراکم ناپذیر و آرام است. فرض میشود که ذرات نانو با سیال پایه در حال تعادل دمایی و دارای سرعت یکسان هستند.



معادلات حاک

معادلات حاکم شامل معادلات بقای جرم، مومنتوم و انرژی حرارتی برای جریان آرام، پایا، دوبعدی و تراکم ناپذیر است. از اثر شناوری ذرات نانو در سیال پایه صرفنظر شده است. این معادلات با تعریف متغیرهای بدون بعد (۱) و (۲) به فرم بدون بعد (۳) تا (۵) تبدیل شده اند.

$$X = \frac{x}{2*H}; \quad Y = \frac{y}{2*H}; \quad U = \frac{u}{u_{in}}; \quad V = \frac{v}{u_{in}} \quad (1)$$

$$P = \frac{1}{\rho_{nf} u_{in}^2} ; \quad \theta = \frac{1}{T_H - T_C} \tag{(7)}$$

$$U\frac{\partial U}{\partial X} + V\frac{\partial U}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial X} + \frac{\mu_{nf}}{\mu_f}\frac{\rho_f}{\rho_{nf}}\frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 U}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial Y^2}\right) \quad (r)$$

$$U\frac{\partial V}{\partial X} + V\frac{\partial V}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial Y} + \frac{\mu_{nf}}{\mu_f}\frac{\rho_f}{\rho_{nf}}\frac{1}{Re}\left(\frac{\partial^2 V}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial Y^2}\right) \quad (\texttt{f})$$

$$U\frac{\partial\theta}{\partial X} + V\frac{\partial\theta}{\partial Y} = \frac{k_{nf}}{k_f} \frac{\rho_f C p_f}{\rho_{nf} C p_{nf}} \frac{1}{RePr} \left(\frac{\partial^2\theta}{\partial X^2} + \frac{\partial^2\theta}{\partial Y^2}\right) \qquad (\Delta)$$

جهت حل جریان و انتقال حرارت نانوسیال، با فرض تکفاز و همگن بودن مخلوط نانوسیال، نیاز به تخمین خواص ترموفیزیکی مؤثر نانوسیال برحسب خواص سیال پایه و ذرات نانو است. چگالی و ظرفیت گرمایی ویژه نانوسیال از روابط زیر محاسبه شده است [۵].

$$\rho_{nf} = (1 - \varphi)\rho_f + \varphi \rho_p \tag{9}$$

$$\rho_{nf} C p_{nf} = (1 - \varphi) \rho_f C p_f + \varphi \rho_p C p_p \tag{Y}$$

$$\frac{k_{nf}}{k_f} = 1 + \frac{k_p A_p}{k_f A_f} + ck_p P e \frac{A_p}{k_f A_f} \tag{A}$$

$$\frac{A_p}{A_f} = \frac{u_f}{d_p} \frac{\varphi}{(1-\varphi)} \tag{9}$$

$$Pe = \frac{V_B d_p}{\alpha_f} ; \quad V_B = \frac{1}{d_p} \sqrt{\frac{18k_B T}{\pi \rho_p d_p}} \tag{1.1}$$

منظور از V_B در بالا سرعت براونین متوسط ذرات نانو و k_B ثابت بولتزمن است. همچنین عدد ثابت C با توجه به نوع نانو سیال و تطابق مقادیر محاسبه شده با نتایج آزمایشگاهی تعیین شده است. برای نانوسیال آب – مس ، c=36000 مقدار مناسبی است. لزجت دینامیک نانوسیال توسط مدل معصومی و همکاران [۷] محاسبه شده است.

$$\mu_{nf} = \mu_f + \frac{\rho_p V_B d_p^2}{72N\delta} \quad ; \quad \delta = \sqrt[3]{\frac{\pi}{6\varphi}} d_p \tag{11}$$

$$N = \frac{1}{\mu_f} ((n_1 d_p + n_2)\varphi + (n_3 d_p + n_4))$$
(17)

$$n_1 = -0.000001113$$
; $n_2 = -0.000002771$ (17)

$$n_3 = 0.00000009$$
; $n_4 = -0.000000393$ (14)

در رابطه بالا δ میانگین فاصله بین ذرات نانو است. کلیه خواص ترموفیزیکی لازم در روابط بالا در جدول (۱) قرار دارد. از تغییرات خواص ترموفیزیکی سیال پایه و ذرات نانو با دما صرفنظر شده است.

جدول(۱): خواص ترموفیزیکی آب خالص و مس

خاصيت	آب خالص	مس
$C_P(J/Kg.K)$	4171/20	۳۸۳/۱۰
$ ho(Kg/m^3)$	۱۰۰۰/۵۲	٨٩۵۴/۰۰
<i>k</i> (W/m.K)	۰/۵۹۷	328/1
μ(Kg/m.s)	•/•• \	

عدد بدون بعد ناسلت محلی و متوسط توسط رابطه زیر محاسبه شده است.

$$Nu_{\chi} = -\frac{k_{nf}}{k_{f}} D_{h} \frac{\partial \theta}{\partial Y} \Big|_{y=-\frac{H}{2}}; \ \overline{Nu} = \frac{1}{L} \int_{0}^{L} Nu_{\chi} \, dX \ (1\Delta)$$
در رابطه بالا، $D_{h} = 2 * H$ قطر هيدروديناميكي معادل است.

حل عددی معادلات

معادلات بقای جرم، مومنتوم و انرژی با استفاده از روش حجم محدود و تخمین بالادست مرتبه دوم^۱ حل شده اند. ارتباط معادلات بقای جرم و مومنتوم با استفاده از الگوریتم سیمپل^۲ انجام شده است. به دلیل تقارن مسئله جهت کاهش زمان حل و حافظه، در حل عددی تنها نیمی از حوزه حل در نظر گرفته شده است. معیار همگرایی مسئله،

> Second order Upwind V ISME2016, 26-28 April, 2016

SIMPLE Algorithm ^{*}

باقیماندههای نسبی کمتر از ۲۰۰۲ است. شبکه ایجادشده دارای حجمهای مستطیلی بوده و جهت افزایش دقت حل، اندازه شبکه در نزدیکی دیواره و ورودی لوله ریز شده است. به ازای اندازههای مختلف شبکه، پروفیل سرعت محوری در یک خط عمودی در ورودی لوله رسم شده و با مقایسه آنها، اندازه شبکه ۸۰۰* ۸۰ انتخاب شده است. نمای کلی از شبکه ایجادشده در شکل (۲) نمایش دادهشده است.

شکل(۲): شبکه ایجادشده جهت حل مسئله

جهت اعتبار سنجی نتایج حل، مقادیر عدد نا سلت متو سط \overline{Nu} این حل و مقادیر موجود در مطالعه سانترا و همکاران[۱] برای سایل خالص آب در جدول (۲) نمایش داده شده و نتایج این دو حل باهم مقایسه شده است. تطابق خوبی بین دو نتیجه مشاهده شده است.

جدول (۲): اعتبارسنجی نتایج مطالعه حاضر و سانترا و همکاران [۱]

عددر ينولدز	(W/m ² .K)	اختلاف ٪	
Re	سانترا و همکاران مطالعه		
	حاضر	[1]	
۱۰۰	۳/۱۲	۳/۰۸	۱/۲۹%
۲	۴/۸۸	۴/۸۲	۱/۳۶ %
۴	9/9N	9/59	۱/۸۳ %
1	٩/٢٧	۹/۱۴	1/47 %

روش سطح پاسخ

در این روش ارتباط بین چندین متغیر مستقل ورودی به مسئله و یک متغیر وابسته خروجی از مساله بهعنوان پاسخ از مسئله با استفاده از یک تابع نمایی غیرخطی تخمین زده شده است و همچنین در چند مرحله با تغییر یکی از متغیرهای ورودی، میتوان حساسیت متغیر خروجی نسبت به آنها را به دست آورد[۸].

متغیرهای مستقل ورودی به مسئله شامل عدد بدون بعد رینولدز Re، قطر ذرات نانو d_p و کسر حجمی نانوسیال φ و متغیر وابسته خروجی عدد بدون بعد ناسلت متوسط \overline{Nu} است. فرض شده است که مقدار مرکزی نسبت دادهشده به هرکدام از متغیرهای فوق صفر بوده و تغییر مرکزی نسبت داده شده مرکزی آنها عددی صحیح مثبت و منغی حول نقطه مرکزی آنها عددی صحیح مثبت متغیرهای فوق و مقادر از متغیرهای فوق و مقادر از متغیرهای متقارن است. به تغییر مرکدام از متغیرهای فوق صفر بوده و تغییر مرکزی نسبت داده شده است که مقدار متغیرهای فوق حول نقطه مرکزی آنها عددی صحیح مثبت متغیرهای فوق و مقاد مثبت داده شده است. مقدار تغییر هرکدام از منفی مول نقطه مرکزی آنها عددی صحیح مثبت دو منفی حول نقطه مرکزی آنها عددی صحیح مثبت متغیرهای فوق و مقاد منبت داده شده است. مقدار تغییر هرکدام از منفیره مرد متقاد مثبت داده شده است.

معادله نمایی و غیرخطی (۱۶) جهت تخمین مقدار متغیر خروجی نسبت به متغیرهای ورودی ارائهشده است[۹].

$$Res = \alpha_0 + \alpha_1 A + \alpha_2 B + \alpha_3 C + \alpha_{11} A^2 + \alpha_{22} B^2 + \alpha_{33} C^2 + \alpha_{12} A B + \alpha_{13} A C + \alpha_{23} B C \quad (19)$$

جدول (۳): مقدار تغییر متغیرهای ورودی به مسئله، اسم و مقادیر نسبت دادهشده به آنها

متغير	اسم نسبت دادهشده	مقادیر نسبت دادهشده		
		- 1	٠	١
Re	A	۲	۵۰۰	۸
d_p (nm)	В	۳.	۶.	٩٠
φ	С	۰/۰۱	۰/۰۳	•/•۵

در معادله (۱۶)، *Res* متغیر وابسته خروجی از مسئله یعنی عدد ناسلت متوسط *Nu* بوده و مقادیر A و B و C در هر بار حل مسئله با توجه به جدول (۳) جایگذاری شده است.

تعداد آزمایشهای لازم جهت به دست آوردن حساسیت متغیر خروجی نسبت به تغییرات متغیرهای ورودی با استفاده از روش طراحی مرکب مرکزی توسط رابطه (۱۷) تعیین شده است. a تعداد نقاط مشترک و b تعداد نقاط مرکزی است[۱۰].

 $n_{exp} = 2^a + 2a + b = 2^3 + 2 * 3 + 6 = 20$ (1Y)

نتايج

نتایج عدد ناسلت متوسط <u>Nu</u> حاصله از ۲۰ آزمایش انجامشده در جدول (۴) نمایش دادهشده است. نتایج نشان میدهد که در حالت کلی، عدد ناسلت Nu با افزایش عدد رینولدز یا افزایش کسر حجمی نانوسیال یا کاهش قطر ذرات نانو ، افزایش مییابد.

جدول(۴): نتایج حاصل از آزمایشهای انجامشده

آزمای	بت	می نس	اساد	متغير مستقل		ناسلت	
ش	٥	اد مشد	د	٩	ورودی به مسئله		
	Α	В	С	Re	$d_p(nm)$	φ	Nu
١	١	١	١	۲.	۳.	/•)	9/241
	-	-	-	٠		٠	
۲	١	١	١	٨٠	۳.	/•)	1/191
		-	-	٠		٠	٣
٣	١	١	١	۲.	٩٠	/•)	0/974
	-		-	٠		٠	
۴	١	١	١	٨.	۹.	/•)	1/104
			-	٠		٠	
۵	١	1	١	۲.	۳.	/•۵	٧/٩٦٨
	-	-		٠		٠	
Ŷ	١	1	١	٨.	۳.	/•۵	۲/۵۱۸
		-		٠		٠	۲
٧	١	1	1	۲.	٩.	/•۵	0/269
	-			٠		٠	
٨	١	١	١	٨.	۹.	/•۵	١/٨٨٨
				٠		٠	١
٩	١	٠	٠	۲.	۶.	/•٣	0/99N
	-			٠		٠	
۱.	١	٠	٠	٨٠	۶.	/•٣	۱/۹۲۸
				٠		٠	۲
11	٠	١	٠	۵.	۳.	/•٣	1/774
		-		٠		٠	۴
١٢	٠	١	٠	۵.	٩٠	/•٣	۸/۹۸۶
				•		٠	

۱۳	٠	٠	١	۵.	۶.	/•1	٨/٢٦١
			-	٠		•	
14	•	٠	١	۵.	۶.	/• ۵	1771
				•		•	١
10	٠	٠	٠	۵.	۶.	/•٣	1/510
				•		•	•
۱9	٠	٠	٠	۵.	۶.	/•٣	1/714
				•		•	•
١٧	٠	٠	٠	۵.	۶.	/•٣	1/519
				•		•	•
۱۸	٠	٠	٠	۵.	۶.	/•٣	1/515
				•		•	•
۱۹	٠	٠	٠	۵.	Ŷ •	/•٣	1/818
				•		•	•
۲.	٠	٠	٠	۵.	۶.	/•٣	1/214
				•		•	•

ضرایب محاسبه شده معادله (۱۶) در جدول (۵) نمایش داده شده است. مقدار P – Value در این جدول، اعتبار این مدل در نگاه آماری را نشان می دهد.

در این مدل فقط ضرایب با $P - Value \leq 0.05$ قابل اعتماد هستند و مابقی ضرایب باید حذف شوند. بنابراین C^2 از معادله (۱۶) حذف می شود. مقادیر بالا R^2 و $R^2 - adj$ در جدول (۵) نشان دهنده دقت بالای نتایج از روش سطح پاسخ است.

جدول(۵): ضرایب محاسبه برای معادله (۱۶)

ضريب	مقدار	P-value
α_0	۱۰/۲۵	<٠/٠٠٠١
α_1	٣/٨٢	<•/••• ١
α_2	_7/49	<٠/٠٠٠١
α3	١/٦٨	<٠/٠٠٠١
α_{11}	-1/·1	<•/••• ١
α ₂₂	۱/۳۲	<٠/٠٠٠١
α_{33}	_•/٣١	•/177
α_{12}	-1/99	<٠/٠٠٠١
α_{13}	1/47	<٠/٠٠٠١
α ₂₃	_٠/٩٢	<٠/٠٠٠١
	R ² =99.66%	R ² -adj=99.35%

در نهایت رابطه زیر برای محاسبه عدد بدون بعد ناسلت متوسط Nu به دست آمده است.

 $\overline{Nu} = 10.25 + 3.82A - 2.46B + 1.68C +$ $1.01A^2 + 1.32B^2 - 1.66AB + 1.42AC -$ 0.92BC(1A) (1A) (1A) according to the second second

نمایش داده شده است. هر بار یکی از متغیرهای ورودی مقدار ثابت صفر داشته و عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} برحسب دو متغیر ورودی دیگر تخمین زده شده است.

از شکل (۳– الف) می توان دریافت که عدد ناسلت متوسط Nu حداکثر در بالاترین عدد رینولدز e و کمترین قطر ذرات نانو d_p به دست آمده و این روند کاملاً صعودی است.

از شکل ((- - v) می توان دریافت که عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} حداکثر در بالاترین عدد رینولدز Re و بالاترین کسر حجمی نانوسیال φ بدست آمده است. با این توضیح که افزایش کسر حجمی نانوسیال تأثیر اندکی بر روی عدد Re گذاشته است.

از شکل (۳- ج) میتوان دریافت که عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} حداکثر φ در کمترین قطر ذرات نانو d_p و بالاترین کسر حجمی نانوسیال φ بدست آمده است.

حساسیت عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} نسبت به تغییر متغیر مستقل ورودی توسط روابط (۱۹) تا (۲۱) تعیین شده است.

$$\frac{\partial Nu}{\partial A} = 3.82 - 2.02A - 1.66B + 1.42C \tag{19}$$

$$\frac{\partial \overline{Nu}}{\partial B} = -2.46 + 2.64B - 1.66A - 0.92C \qquad (\gamma \cdot)$$

$$\frac{\partial \overline{Nu}}{\partial C} = 1.68 + 1.42A - 0.92B \tag{71}$$

مقدار حساسیت، تعیین کننده این است که در همسایگی مقادیر خاصی از متغیرهای ورودی، تغییر کدام متغیر مستقل ورودی باعث تغییر عدد نا سلت متو سط \overline{Nu} شده است. مقدار مثبت حسا سیت نشاندهنده افزایش عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزایش متغیر مستقل ورودی است و مقدار منفی نشاندهنده کاهش عدد نا سلت متو سط \overline{Nu} با افزایش متغیر مستقل ورودی است. همچنین مقدار حساسیت بالا نشاندهنده تغییر چشمگیر عدد ناسلت \overline{Nu} نسبت به متغیر مستقل ورودی است و بالعکس.





شکل(۳): عدد ناسلت متوسط تخمین زده شده از رابطه (۱۸)

نتایج بررسی حساسیت عدد ناسلت متوسط <u>Nu</u> نسبت به متغیرهای ورودی مسئله در شکل (۴) نمایش دادهشده است.





شکل(۴): حساسیت عدد ناسلت متوسط نسبت به متغیرهای ورودی به مسئله

شکل (۴- ب): نشاندهنده حساسیت عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} نسبت به تغییر متغیرهای ورودی، در رینولدز Re = 500 و قطر ذرات نانو $d_p = 60nm$ است. کلیه توضیحات مربوط به شکل (۴- الف) ، در این مورد نیز صادق است.

شكل ($\overline{P} - \overline{p}$): نشان دهنده حساسيت عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} نسبت به تغيير متغيرهاى ورودى، در رينولدز 500 \overline{Re} و قطر ذرات نانو $d_p = 90nm$ و مشاهده مىشود كه در همسايكى تمام كسرهاى حجمى نانوسيال φ ، عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزايش عدد رينولدز Re يا افزايش كسر حجمى نانوسيال φ ، افزايش يافته است. در همسايكى كسرهاى حجمى 10.0 φ و 0.03 φ با عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزايش قطر ذرات نانو d_p افزايش يافته است. در همسايكى كسر حجمى تام و الفزايش يافته عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزايش قطر ذرات نانو d_p افزايش يافته است. در همسايكى كسر حجمى تام و 10.0 ما و بيشترى يافته است. در كسر حجمى تانوسيال φ ، افزايش يافته تمام مقادير كسر حجمى نانوسيال φ ، مد ناسلت متوسط افزايش قطر ذرات نانو \overline{Nu} با افزايش عدد رينولدز \overline{Nu} افزايش بيشترى يافته است. در كسر حجمى نانوسيال φ ، ميزان افزايش قطر ذرات نانو d_p داسلت متوسط \overline{Nu} به يك ميزان افزايش قطر ذرات نانو d_p در افزايش عدد ناسلت متوسط \overline{Nu}

همچنین با مقایسه شکلهای (۴- الف) تا (۴- ج) میتوان دریافت که با افزایش قطر ذرات نانو d_p ، اثر افزایش عدد رینولدز Re یا افزایش کسر حجمی نانوسیال φ در افزایش عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} کاهش یافته است. همچنین در تمام حالات افزایش عدد رینولدز Re و کاهش قطر ذرات نانو d_p به ترتیب بیشترین و کمترین تأثیر را در افزایش عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} دارد.

جمع بندی

در این مطالعه، انتقال حرارت جریان پایا، آرام و درحال توسعه نانوسیال آب – مس در بین دو صفحه موازی با فرض دوبعدی بودن جریان به روش عددی حجم محدود حل شده است. سپس با استفاده از روش سطح پاسخ، تأثیر متغیرهای مستقل ورودی به مسئله شامل عدد رینولدزRe ، قطر ذرات نانو dp و کسر حجمی نانوسیال φ بر روی تغییرات عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} بررسی شده است و با انجام

ISME2016, 26-28 April, 2016

تعداد معدودی آزمایش، میزان تغییرات عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} در کل حوزه تغییرات مقادیر متغیرهای مستقل ورودی به مسئله تخمین زده شده است. در ادامه حساسیت عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} نسبت به تغییر هرکدام از متغیرهای مستقل ورودی به مسئله محاسبه شده و بدین ترتیب شدت تغییرات عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} نسبت به تغییر این متغیر ها تخمین زده شده است. در پایان مؤثرترین و کم اثر ترین متغیر مستقل ورودی به مسئله در افزایش عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} را در هر محدوده دلخواه انتخاب شده است.

خلاصه نتایج این مطالعه عبارت است از:

- در محدوده قطر ذرات نانو $d_p = 30nm \& 60nm$ عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزایش عدد رینولدز Re ، افزایش کسر حجمی نانوسیال φ و یا کاهش قطر ذرات نانو d_p افزایش یافته است.
- در محدوده قطر ذرات نانو $d_p = 30nm \& 60nm$ و در $\Phi_p = 30nm \& 60nm$ بالاتر، عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزایش عدد رینولدز یا کاهش قطر ذرات نانو d_p افزایش بیشتری یافته است.
- در تمام محدوده قطر ذرات نانو d_p ، عدد رینولدز Re و کسر
 حجمی نانوسیال φ ، با افزایش کسر حجمی نانوسیال عدد ناسلت
 متوسط Nu
 متوسط Nu
- در محدوده قطر ذرات نانو $d_p = 90nm$ ، در همسایگی کسرهای حجمی $\varphi = 0.01$ و $\varphi = 0.03$ ، عدد ناسلت متوسط \overline{Nu} با افزایش قطر ذرات نانو d_p افزایش و در همسایگی کسر حجمی $\varphi = 0.05$ کاهش یافته است.
- با افزایش قطر ذرات نانو d_p، افزایش عدد رینولدز Re یا افزایش
 کسر حجمی نانوسیال φ باعث افزایش کمتر عدد ناسلت متوسط
 Nu

$$\mu$$
 لزجت دینامیک، $rac{kg}{m.s}$ μ
 $rac{Kg}{m^3}$ چگالی، ho
 φ کسر حجمی
 δ میانگین فاصله بین ذرات نانو، δ
 j سیال
 f سیال

ذره جامد

نانوسيال

مراجع

р

nf

- [1] A.K. Santra, S. Sen, N. Chakraborty, Study of heat transfer due to laminar flow of copper-water nanofluid through two isothermally heated parallel plates, International Journal of Thermal Sciences, 48 (2009) 391-400.
- [2] A. Raisi, B. Ghasemi, S.M. Aminossadati, A Numerical Study on the Forced Convection of Laminar Nanofluid in a Microchannel with Both Slip and No-Slip Conditions, Numerical Heat Transfer, Part A: Applications, 59 (2011) 114-129.
- [3] M. Kalteh, A. Abbassi, M. Saffar-Avval, J. Harting, Eulerian–Eulerian two-phase numerical simulation of nanofluid laminar forced convection in a microchannel, International Journal of Heat and Fluid Flow, 32 (2011) 107-116.
- [4] S. Rashidi, M. Bovand, J. Abolfazli Esfahani, Structural optimization of nanofluid flow around an equilateral triangular obstacle, Energy, 88 (2015) 385-398.
- [5] Y. Xuan, W. Roetzel, Conceptions for heat transfer correlation of nanofluids, International Journal of Heat and Mass Transfer, 43 (2000) 3701-3707.
- [6] H. Patel, T. Sundararajan, T. Pradeep, A. Dasgupta, N. Dasgupta, S. Das, A micro-convection model for thermal conductivity of nanofluids, Pramana - J Phys, 65 (2005) 863-869.
- [7] N. Masoumi, N. Sohrabi, A. Behzadmehr, A new model for calculating the effective viscosity of nanofluids, Journal of Physics D: Applied Physics, 42 (2009) 055501.
- [8] A.I. Khuri, S. Mukhopadhyay, Response surface methodology, Wiley Interdisciplinary Reviews: Computational Statistics, 2 (2010) 128-149.
- [9] Montgomery DC. Design and analysis of experiments. New York: John Wiley;1996.
- [10] G.E.P. Box, J.S. Hunter, Multi-Factor Experimental Designs for Exploring Response Surfaces, (1957) 195-241.

ISME2016, 26-28 April, 2016