نشريه مهندسي مكانيک دانشگاه تبريز، شماره پياپي ٩٧، جلد ٥ل، شماره ٢، زمستان، ١٠٩٠، صفحه ٢٤/١هـ لرژوهشي كامل - 11/22022.11132 فريز، شماره پياپي ٩٧، جلد ٥ل. 2011 نام اله مفحه ٢٤/١٠ مفحه ٢٤/١٩

حل تشابهی انتروپی تولیدی جریان نانو سیال سیلیکا- آلومینیوم هیبرید برای نقطه سکون همرفت مخلوط (ترکیبی) روی یک صفحه متخلخل در حضور میدان مغناطیسی: یک مدل ساده جهت خنککاری سطوح

اسماعیل لکزیان * دانشیار، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه حکیم سبزواری، سبزوار، ایران، e.lakzian@hsu.ac.ir

مازیار حکمت شعار دانشجو کارشناسی ارشد، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه حکیم سبزواری، سبزوار، ایران، maziyar.hekmatshoar@gmail.com

چکیدہ

در این تحقیق، انتروپی تولیدی توسط یک نانو سیال در جریان لایه مرزی دو بعدی و دائمی، روی صفحه تخت متخلخل عمودی، بههمراه میدان مغناطیسی بررسی شد. معادلات حاکم به روش تشابهی به معادلات دیفرانسیل معمولی غیر خطی تبدیل و با روش رانج کوتا حل گردید. در این تحقیق به بررسی تأثیر متغیرهای شناوری، مغناطیس، درصد حجمی نانو سیال، بمصورت مجزا بر روی سرعت، دما و انتروپی تولیدی بیبعد پرداخته شد. نتایج نشان داد که در انتروپی تولیدی، با افزایش متغیر تشابهی، پروفیل دمایی و قدر مطلق گرادیان دمایی کاهش پیدا می کند، درنتیجه انتروپی گرمایی تولیدی بیبعد کاهش یافته و به سمت صفر میل می کند و بعد از مقدار مشخصی لایه مرزی گرمایی ناپدید شده و فقط انتروپی ناشی از اتلافات اصطکاک و مغناطیس تولید میشود. بررسیها نشان داد با افزایش غلظت نانو ذرات، سرعت سیال در حدود ۳۰ درصد کاهش مییابد و باعث افزایش حدوداً ۴۰ درصدی در پروفیل دمایی سیال میشود و همچنین با افزایش میزان مغناطیس، سرعت سیال در حدود ۱۵ درصد کاهش و پروفیل دمایی سیال حدود ۱۰ درصدی در این تعلیم سی همچنین با افزایش میزان مغناطیس، سرعت نانو سیال حدود ۱۵ درصد کاهش و پروفیل دمایی سیال می و ۱۵ درصدی در سیال می مود و واژههای کلیدی: حل شابهی، صفحه متخلخل، تحلیل آنتروپی، بلازیوس، نافوس این میلی می ای میدو ۱۰ درصد کاهش میابد.

A Similarity Solution on Entropy Generation for the mixed convective stagnation-point flow of silica-alumina hybrid nanofluid on a porous surface in presence of magnetic field: A Simple Model for Surface Cooling

E. Lakzian	Department of Mechanical Engineering , Hakim Sabzevari University, Sabzevar, Iran
M. Hekmatshoar	Department of Mechanical Engineering , Hakim Sabzevari University, Sabzevar, Iran

Abstract

In this research, the entropy generation by steady two-dimensional boundary layer flow of a hybrid nanofluid on a porous vertical flat plate with the magnetic field is studied. The governing equations by using of similarity solution transformed to nonlinear ordinary differential equations and also effect of buoyancy, magnetic, the volume fraction of nanofluid are investigated particularly on speed, temperature, and dimensionless entropy generation. The results showed that in entropy generation with an increase of similarity parameter, the thermal profile and absolute value of thermal gradient are decreased and therefore dimensional thermal entropy generation is decreased and trends to zero and after a certain amount thermal boundary layer is disappeared and just the entropy of fraction loss and magnetic field are produced. Also, the investigation shows with increasing density of nano particles, the speed of nanofluid decreases about 10 percent and decreases thermal profile about 10 percent. **Keywords:** Similarity solution, Porous plate, Entropy analysis, Blasius, Nanofluid, Stagnation point.

هیبرید یا نانو کامپوزیت نامیده میشوند در سیال به وجود میآید که به آن هیبرید یا سیال نانو کامپوزیت میگویند. یک نانوذره هیبرید، ذرهای است که مخلوطی از خواص فیزیکی و شیمیایی نانوذرههای مختلف میباشد و خواص را در یک فاز همگن فراهم میکنند [۲]. این نانو ذرات از نظر منطقی، دسته جدیدی از نانو سیالات میباشند که کاربردهای بی شماری در زمینههای انتقال گرما و تولیدات، پزشکی، صنایع دفاعی، سازههای دریایی و غیره دارند [۳]. روشهای مختلفی برای افزایش ظرفیت گرمایی سیالات با استفاده از ذرات نانو در مایع

۱– مقدمه

دامنه وسیع مطالعات انجام شده در زمینه نانو سیالات، بیانگر قابلیت بالا بردن رسانندگی گرمایی بالای سیال از طریق استفاده از ذرات نانو درون سیال میباشد. نانو سیالها نسبت به سیالهای پایه، قابلیت رسانایی گرمایی بالاتری را دارند و دارای ضرایب انتقال گرما تک فاز نسبت به سیالات پایه خودشان میباشند [1]. یک نوع جدید از نانو سیال که از طریق حل شدن دو نوع متفاوت از نانو ذرات که ذرات

[°] نویسنده مکاتبه کننده، آدرس پست الکترونیکی: e.lakzian@hsu.ac.ir تاریخ دریافت: ۱۰/۱۰/۱۵ تاریخ پذیرش: ۹۹/۰۶/۲۴

مورد بررسی قرار گرفته است. یکی از کاربردهایی که نانو سیالها میتوانند در آنجا به کار گرفته شوند، راکتورهای هستهای میباشند. در راکتورهای هستهای به دلیل انجام فرایند شکافت هستهای، میزان گرمای درون راکتور به مقدار بسیار زیادی افزایش مییابد و این میزان گرمای تولید شده باید با سرعت و نرخ بالایی توسط سیال خنک کننده خارج می شود. رایج ترین سیالی که خنک کاری راکتور را به عهده دارد آب میباشد. این سیال دارای ضریب انتقال گرما پایینی بوده و جهت خنککاری سریعتر راکتور باید سرعت جریان در چرخه افزایش یابد که نیازمند به کارگیری پمپهای بزرگتر و صرف هزینههای بیشتر میباشد؛ ازاینرو در پژوهشی هو و بونگیورنو [۴] بررسیهایی برای جایگزینی سیال خنک کننده راکتور هستهای با نانو سیالات انجام دادند. نتایج آنها نشان داد، با استفاده از نانو سیالها دمای خروجی از راکتور هستهای تا بیست درصد در مقایسه با آب بیشتر می شود، به همین جهت سیدیک و همکاران [۵] و همچنین سارکار و همکارانش [۶] تحقیقاتی را اخیرا انجام دادند و فرایندها و روشهای مربوط به آمادهسازی نانو ذرات هیبریدی، خواص ترموفیزیکی و دیگر کاربردهای نانو ذرات هیبرید را مورد بررسی قرار دادند. توسعه نانو ذرات با بهترین پایداری و رسانایی گرمایی خوب بسیار ضروری میباشد و میتواند منجر به بهینه سازی و پایداری به دلیل افزایش کارایی سیستم گرمایی شود. ایستمن و همکاران [۷] و همچنین ژوان و لین [۸] به مطالعه تجربی تأثیر نانو ذرات بر انتقال گرما پرداختند و نشان دادند که وجود کسر حجمی کوچکی از نانو ذرات (کمتر از ۵ درصد) انتقال گرما را نسبت به سیال پایه در حدود ۱۰ تا ۲۰ درصد افزایش میدهد. ترکیب جریان همرفت آزاد و همرفت اجباری، همرفت مخلوط نامیده می شود. در پدیده جریان همرفت مخلوط در نزدیک نقطهی سکون، به علت کاربردهای فراوانی که در بسیاری از دستگاههای صنعتی مانند مبادله کن های گرمایی، گردآورهای خورشیدی، راکتورهای هستهای و تجهیزات الکتریکی دارد، نظر محققان بسیاری را به خود جلب نموده است [۱۳-۹]. جریانهای هم جهت و خلاف جهت در یک جریان لایه مرزی همرفت مخلوط، بر روی یک صفحه عمودی دما ثابت برای بررسي خواص فيزيكي و جريان آزاد يكنواخت توسط سانتي و همکارانش [۱۴] مورد بررسی قرار گرفت. جریان لایه مرزی پایدار همرفت مخلوط بر روی یک سطح عمودی شناور، در یک جریان میکروپولار تراکم ناپذیر توسط ایشاک و همکارانش [۱۵] مورد بررسی قرار گرفت. سبهاشینی و همکارانش [۱۶] نیز جریان همرفت مخلوط از نانو سیال را بر روی یک صفحه عمودی در حال حرکت مورد بررسی قرار داد. در این تحقیق، جریان خارجی و سرعت کششی ثابت فرض شد. همچنین صفحه عمودی در جهتهای مخالف یا موافق به سمت جریان آزاد حرکت میکند. جریان لایه مرزی مخلوط همرفت نانو سیال بر روی سیلندر چرخان با دمای سطح تعریف شده توسط دیناروند و همکاران [۱۷] بررسی شد. فردوس و الزهرانی [۱۸] به بررسی جریان نانو سیال جریان همرفت اجباری با انتقال گرما و یک صفحه متخلخل در حال حرکت پرداختند. در این تحقیق صفحهای که سیال از روی ان عبور می کرد متحرک فرض شد و حل عددی بر روی آن مسئله صورت گرفت. عماد و همکاران [۱۹] نیز به حل عددی نانو سیال گرافین و آب بر روی یک صفحه در حل کشیده شدن و کوچک شدن به همراه مکش و دهش و با چاه و چشمه گرمایی پرداختند و به بررسی پروفیلهای

دمایی و جریان و سرعت سیال تحت شرایط مسئله پرداختند. لاند و همکاران [۲۰] به مطالعه جریان مغناطیسی نانو سیال میکروپلار تحت اثر نیروی شناوری پرداختند، در این تحقیق صفحهای که سیال از روی آن عبور میکرد عمودی و در حال کوچک شدن فرض شد. بامطالعه تحقیقات ذکر شده در بالا و نتیجه گیری از آنها، نانو ذرات سیلیکون دی اکسید و آلومینیوم اکسید به علت داشتن رسانش گرمایی بهتر در این تحقیق مورد بررسی قرار گرفتند.

وجود میدان مغناطیسی، سبب کنترل سرعت و مومنتوم جریان لایه مرزی می شود و بررسی اثرات میدان مغناطیسی بر لایه مرزی، از گونه مواردی بوده است که مورد توجه محققان بوده است [۲۱–۲۵]. مطالعه روی میدان مغناطیسی هیدرودینامیکی اولین بار توسط بنسال [۲۱] انجام گرفت. کماران و همکاران [۲۲] میدان مغناطیسی به همراه تولید گرما را مورد مطالعه قرار دادند. مبود و همکاران [۳۳] میدان مغناطیسی را بههمراه انتقال گرمای نانو سیال روی صفحه در حال کشش غیرخطی مورد بررسی قرار دادند. ویشنگانش و همکاران [۴۲] تأثیر میدان مغناطیسی در جریان نانو سیال روی صفحه تخت کششی تورار دادند. تأثیر تابش گرمای تابه میدان مغناطیسی هیدرودینامیکی در جریان سیال ماکسولی روی صفحات در حال کشش توسط علی اکبر و همکاران [۲۵] مورد مطالعه قرار گرفت.

با توجه به مطالعات صورت گرفته در بالا، استفاده از نانو سیال هیبریدی بهعنوان سیالی برای انتقال گرما و بررسی انتروپی تولیدی در آن، برای مسئلهای که دارای شرایط حاضر است تا به امروزه صورت نگرفته است. مدل تحلیلی ارائه شده برای نانو سیال هیبریدی، یک مدل جدید و تازه از مدلهای موجود مبتنی بر یک نانوذره میباشد. مهم ترین نکتهای که باید توجه داشت این است که این مدل هیبریدی و انتقال گرما در آن مورد استفاده قرار گیرد. از انجایی که این تحقیق اولین مورد برای بررسی انتروپی تولیدی در نانو سیالات هیبریدی میباشد بنابراین نتایج به دست آمده کاملاً جدید و بدیع میباشد.

۱-۱ شرح مسئله و معادلات

در این تحقیق جریان پایدار، دو بعدی، لزج، تراکم ناپذیر و نانو سیال هیبرید رسانای الکتریسیته در نزدیک نقطه سکون روی یک صفحه نفوذ پذیر عمودی صاف مانند شکل ۱ میباشد.



شکل ۱- نمایی از هندسه جریان [۲۶]

در این تحقیق، سیلیکا (سیلیکون دی اکسید) و آلومینا (آلومینیوم اکسید) ذراتی با اندازه نانو با یک سیال پایه مانند آب در نظر گرفته می شوند. در جدول ۱ و ۲ خواص فیزیکی نانو سیال و هیبرید نانو سیال را نمایش داده شده است. در این جدول $φ_2, φ_1$ ضریب حجمی سیلیکا و آلومینا به ترتیب میباشد. $f = φ_2 #$ قرای سیال پایه میباشد و همچنین p_{s1} و s_2 و نیز چگالی نانو ذرات سیلیکا و آلومینا به ترتیب میباشند. $f = k_{s1}$ (بایه است، $f_3 + s_1 + s_1$ به ترتیب فریب رسانندگی گرمایی سیال پایه، نانو فرات سیلیکا و آلومینا میباشند. k_{nf} نیز رسانندگی گرمایی مؤثر نانو سیال هیبرید تقریب زده شده توسط مدل ماکسول-گارنت میباشد. در جدول ۳ خواص نیسال پایه در دمای ۵۲ درجه نمایش داده شد، همچنین در این تحقیق فرض شد که نانو ذرات در تعادل دمایی هستند و هیچ لغزشی بین آن ها صورت نمی گیرد [۲۲-77].

جدول ۱- خواص فیزیکی نانو سیال [۳۱–۲۷]		
خاصيت	نانو سيال	
لزجت	$\frac{\mu_f}{\left(1-\phi_1\right)^{2.5}}$	
چگالی	$(1\!-\!\varphi_l)\rho_f+\varphi_l\rho_{sl}$	
ظرفیت گرمایی	$(1\!-\!\varphi_l)(\rho c_p)_f + \varphi_l(\rho c_p)_{sl}$	
رسانایی گرمایی	$\frac{k_{sl} + 2k_f - 2\phi_l(k_f - k_{sl})}{k_{sl} + 2k_f - \phi_l(k_f - k_{sl})} \times (k_f)$	
ضريب پخش	$\frac{k_{nf}}{(\rho c_p)_{nf}}$	

[77-71]	ی نانو سیال هیبریدی [جدول ۲- خواص فيزيكي
---------	-----------------------	---------------------

خاصيت	نانو سيال هيبريدي
لزجت	μ _f
	$(1-\phi_1)^{2.5}(1-\phi_2)^{2.5}$
چگالی	$[(1\!-\!\phi_2)\{(1\!-\!\phi_1)\rho_f+\!\phi_1\rho_{s1}\}]\!+\!\phi_2\rho_{s2}$
ظرفيت	$[(1 - \phi_2)\{(1 - \phi_l)(\rho c_p)_f + \phi_l(\rho c_p)_{sl}\}] + \phi_2(\rho c_p)_{s2}$
گرمایی	
رسانایی	$\frac{k_{s2}+2k_{nf}-2\phi_2(k_{nf}-k_{s2})}{\times}\times$
گرمایی	$k_{s2} + 2k_{nf} + \phi_2(k_{nf} - k_{s2})$
	$\frac{\frac{k_{s1} + 2k_f - 2\phi_l(k_f - k_{s1})}{k_{s1} + 2k_f + \phi_l(k_f - k_{s1})} \times (k_f)$
ضريب	<u>k_{hnf}</u>
پخش	$(\rho c_p)_{hnf}$

سیستم مختصات مسئله به صورتی انتخاب شده است که محور x در راستای صفحه و محور y عمود بر آن میباشد. همچنین فرض شد که مؤلفه X سرعت جریان خارجی به سمت لایه مرزی است و دمای Tw(x) مربوط به صفحه متناسب بافاصله از نقطه سکون است. U(x)=ax مربوط به صفحه میباشد که در آن a و d ثابت میباشند و U(x)=ax مثبت است. در صورتی d مثبت میباشد که نیمه بالایی صفحه گرم شود، در حالی که نیمه پایینی صفحه سرد شود. در این تحقیق با در نظر گرفتن نیروی شناوری، جریان نزدیک صفحه گرما دیده تمایل به نظر گرفتن نیروی شناوری، جریان نزدیک بخش سرد صفحه تمایل به حرکت به سمت پایین را دارد، بنابراین این رفتار دامنه اصلی حرکت

جریان را نشان میدهد. جریان مخالف (ا≥b) اگر بخش بالای صفحه سرد باشد در حالی که بخش پایین گرم باشد رخ میدهد. با توجه به این فرضیات و دنبال کردن مدل تیواری و داس معادلات پیوستگی و مومنتوم و انرژی برای جریان تراکم ناپذیر لایهای برای نانو سیال هیبریدی میتواند بهصورت زیر نوشته شود [۱۹و۱۱]:

جدول ۳- خواص فیزیکی سیال پایه [۳۰]			
خواص ترموفيزيكي	فاز سيال (آب)	سيليكا	آلومينا
c _p (J/kgK)	4179	740	٧۶۵
$\rho(kg/m^3)$	٩٩٧,١	77	۳۹۷۰
k(W/mK)	۰/۶۱۳	١/۴	۴.
$\alpha \times 10^7 (m^2 / s)$	1/44	٨/۵۴۱۷	1 T 1/V
$\beta \times 10^5 (1/K)$	۲۱	47/V	•/٨۵
سایز ذرہ (nm)	-	۱۵	۲۰-۴۰
$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0$			(1)
$\begin{aligned} \mathbf{u} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{x}} + \mathbf{v} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{y}} &= \frac{\mu_{\text{hnt}}}{\rho_{\text{hnt}}}\\ \underline{[(1 - \phi_2)\{(1 - \phi_1)\rho_{\text{hnt}}\}} \end{bmatrix} \end{aligned}$	$\frac{f}{f} \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} - \frac{1}{\rho_{hnf}} \frac{dy}{dz}$ $\frac{f}{f} \frac{\beta_f + \varphi_1 \rho_{s1} \beta_{s1}}{\rho_{hnf}}$	$\frac{p}{x} - \frac{\sigma Bo^2}{\rho_{hnf}}u + \frac{1}{\rho_{hnf}}g(t)$	(۲) T – T _∞)
$u\frac{\partial T}{\partial x} + v\frac{\partial T}{\partial y} = \alpha_{hnf}$	$\frac{\partial^2 T}{\partial^2 y}$		(٣)
		مرزی زیر:	با اعمال شرايط
$u = 0, v = V_W, T = T$	$\Gamma_{\rm W}({\rm x})$	y=0	(۴) در ا
$u = U(x), T \rightarrow T_{\infty}$		y=∞	را) در ا

با استفاده از معادله برنولی در جریان آزاد، معادله (۲) تبدیل میشود به:

$$U\frac{dU}{dx} = -\frac{1}{\rho_{hnf}}\frac{dp}{dx} - \frac{\sigma B_{o}^{2}}{\rho_{hnf}}U$$
 (Δ)

با جایگذاری معادله (۵) در معادله (۲) داریم:

$$\begin{split} & u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = \frac{\mu_{hnf}}{\rho_{hnf}} \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \\ & U \frac{dU}{dx} + \frac{\sigma Bo^2}{\rho_{hnf}} (U - u) \\ & + \frac{[(1 - \phi_2)\{(1 - \phi_1)\rho_f\beta_f + \phi_1\rho_{s1}\beta_{s1}] + \phi_2\rho_{s2}\beta_{s1}}{\rho_{hnf}} \times \\ & g(T - T_{\infty}) \end{split}$$
(7)

که در اینجا، مؤلفههای u e v مؤلفههای سرعت در راستای x e v به ترتیب میباشند. T دمای نانو سیال هیبریدی است، Bo میدان مغناطیسی یکنواخت است، σ نیز رسانایی الکتریکی است، β_{s2} , β_{s1} , β_f مند نیز ضرایب انبساط گرمایی سیال پایه،سیلیکا و الومینا به ترتیب میباشد، V_w دبی جرمی سطح یکنواخت میباشد، در صورتی که $0\rangle_w V$ باشد مانند مکش میباشد و در صورتی که $0\langle W$ مانند دهش میباشد. در روابط بالا μ_{hnf} لزجت نانو سیال هیبریدی میباشد، ρ_{hnf} پخش دمایی نانو سیال هیبریدی است و ρ_{hnf} نیز چگالی نانو سیال هیبریدی میباشد. با توجه به روش حل تشابهی با تعریف متغیر تشابهی داریم:

$$\eta = \left(\frac{U}{v_{f}x}\right)^{\frac{1}{2}} y, \psi = \left(Uv_{f}x\right)^{\frac{1}{2}} f(\eta), \theta(\eta) = \frac{T - T_{\infty}}{T_{w} - T_{\infty}}$$
(Y)

 $(1 \cdot)$

که در این معادلات
$$\Psi$$
 تابع جریان میباشد و به صورت $\frac{\partial \psi}{\partial y}$ u = $\frac{\partial \psi}{\partial y}$ v تعریف می شود و v لزجت سینماتیکی سیال می باشد. با جایگذاری معادله (۶) در (۳ و ۵) معادلات مرتبه اول دیفرانسیلی زیر را به دست می آوریم:
به دست می آوریم:
(۸) $\theta = (A_1 + A_2 H (1 - f') + A_3 \lambda \theta) = 0$
(۹) (۹) $\theta = (A_1, A_3, A_2, A_1)$ به صورت زیر تعریف که در معادلات بالا، ضرایب A4, A3, A2, A1 به صورت زیر تعریف می شوند:

$$\begin{aligned} A_1 &= (1 - \phi_1)^{2.5} (1 - \phi_2)^{2.5} ([((1 - \phi_2) \{ (1 - \phi_1) + \phi_1 \frac{\rho_{s1}}{\rho_f} \}] + \phi_2 \frac{\rho_{s2}}{\rho_f}) \end{aligned}$$

$$A_{2} = \frac{1}{([(1-\phi_{2})\{(1-\phi_{1})+\phi_{1}\frac{\rho_{S1}}{\rho_{f}}\}]+\phi_{2}\frac{\rho_{S2}}{\rho_{f}})}$$
(11)

$$A_{3} = \frac{[(1-\phi_{2})\{(1-\phi_{1})+\phi_{1}\frac{\rho_{s1}}{\rho_{f}}\frac{\beta_{s1}}{\beta_{f}}\}]+\phi_{2}\frac{\rho_{s2}}{\rho_{f}}\frac{\beta_{s2}}{\beta_{f}}}{[(1-\phi_{2})\{(1-\phi_{1})+\phi_{1}\frac{\rho_{s1}}{\rho_{f}}\}]+\phi_{2}\frac{\rho_{s2}}{\rho_{s}}}$$
(17)

$$A_{4} = \frac{k_{f}}{k_{hnf}} ([(1 - \phi_{2})\{(1 - \phi_{1}) + (1\%)] + \phi_{1} \frac{(\rho c_{p})_{s1}}{(\rho c_{p})_{f}}\}] + \phi_{2} \frac{(\rho c_{p})_{s2}}{(\rho c_{p})_{f}})$$
(17)

$$f(0) = f_0, f'(0) = 0, \theta(0) = 1 \tag{14}$$

$$f'(\infty) \to l, \theta(\infty) \to 0 \tag{10}$$

با توجه به معادلات بالا، λ شناوری یا پارامتر همرفت مخلوط است، عدد پرانتل میباشد، پارامترهای مغناطیس و همرفت $\Pr = \frac{v_f}{v_f}$

$$M = \frac{\sigma B_0^2}{\rho_f a}$$
(19)

$$\lambda = \frac{\mathrm{Gr}_{\mathrm{X}}}{\mathrm{Re}_{\mathrm{X}}^{2}} = \mathrm{g}\beta_{\mathrm{f}} \frac{\mathrm{b}}{\mathrm{a}^{2}} \tag{1Y}$$

$$Gr_{x} = g\beta_{f}(T_{w} - T_{\infty})\frac{x^{3}}{v_{f}^{2}}$$
(1A)

$$\operatorname{Re}_{X} = \frac{\operatorname{U}_{X}}{\operatorname{V}_{E}}$$
(19)

۲-۱-آناليز توليد انتروپي:

طبق بیژن [۳۲] و با در نظر گرفتن تقریبات لایه مرزی، آهنگ تولید انتروپی بهصورت زیر بیان می گردد:

$$s_g "" = \frac{k}{T^2} \left(\left(\frac{\partial T}{\partial x} \right)^2 + \left(\frac{\partial T}{\partial y} \right)^2 \right) + \frac{\mu}{T} \left(\frac{\partial U}{\partial y} \right)^2 + \frac{\sigma \beta_0^2}{T} U^2$$
 (7.)

پس از بیبعد سازی معادله انتروپی بالا، معادله (۲۰) بهصورت زیر به دست میآید:

$$S = \frac{\theta^2}{\Pr \operatorname{Ec} \operatorname{Re}^2(\theta + \theta_{\infty})^2} + \frac{\theta'^2}{\Pr \operatorname{Ec} \operatorname{Re}(\theta + \theta_{\infty})^2} + \frac{1}{(\theta + \theta_{\infty})\operatorname{Re}} (F''^2 + M^2 F'^2)$$
(71)

محاسبات در Re=1000 و Pr=6.2 و $\theta_{\infty} = 6.46$ بوده و همچنین در معادله (۲۲) θ دمای بیبعد، Ec عدد اکرت و Re عدد رینولدز میباشد و بەصورت زیر تعریف میشوند:

$$\theta = \frac{T - T_{\infty}}{T_{w} - T_{\infty}} \tag{(YY)}$$

$$Ec = \frac{U_{\infty}^2}{c_n(T_w - T_{\infty})}$$
(YT)

$$Re = \frac{U_{\infty}x}{v}$$
(YF)

عدد بیژن آهنگ انتقال گرما برگشت ناپذیر را به کل بازگشت ناپذیری ناشی از انتقال گرما، اصطکاک و میدان مغناطیسی، برای جریان لایه مرزی لایهای بیان می کند. بازه عدد بیژن از ۰ تا ۱ است. در Be=1 بازگشت ناپذیری فقط ناشی از انتقال گرماست و در Be=0 انتروپی تولیدی فقط ناشی از ترکیب تأثیر اصطکاک سیال و میدان مغناطیسی است.

$$Be = S_T''' / (S_T''' + S_F''' + S_M''')$$
(Ya)

۳-حل عددی و اعتبار سنجی

معادلات غیرخطی به دست آمده از روابط بقای مومنتوم و انرژی بهصورت همزمان و با استفاده از شرایط مرزی داده شده، توسط مسئله با کمک روش رانج کوتای مرتبه چهارم برای مقادیر مختلف از پارامترهای ϕ M و M و f_0 حل شد. به منظور اعتبار سنجی، نتایج به دست آمده با نتایج مرجع [۲۶] مقایسه شد. برای همین منظور در شكل ۲ و جدول ۴ به مقايسه و انطباق نتايج به دست آمده و نتايج ۴ مرجع پرداخته شد. در شکل ۲ مقادیر $f(\eta)$ بر حسب η و در جدول به مقایسه مقادیر (0)" f و (0) θ برای مقادیر ثابت و معلوم ϕ و M و و میتوان به می اشکال و دادههای جدول می وان به f_0 انطباق خوب نتایج به دست آمده و معتبر بودن نتایج پی برد.



جدول ۴-نتايج (0)"f و(0)'6- جهت اعتبار سنجي			
f	f"(0)		'(0)
مطالعه	ديناروند و	مطالعه	ديناروند و
حاضر	همكاران[17]	حاضر	همكاران[17]
۱/۲۰۶۳۱	1/7.985	•/٧۶۴•۶	•/४۶۴•۶
1/84242	1/87542	•/ \Y • Y	•/ \Y • \
١/۵١٧٩	١/۵١٧٩	١/٧٢٢٣	1/8226
	تبار سنجی f مطالعه حاضر ۱/۷۰۶۳۱ ۱/۶۴۵۴۳ ۱/۵۱۷۹	۲ و(0) ⁽⁰⁾ - جهت اعتبار سنجی (0) ⁽¹⁾ دیناروند و مطالعه همکاران[17] حاضر ۱/۷۰۶۳۲ ۱/۷۰۶۳۲ ۱/۶۲۵۴۳ ۱/۵۱۷۹ ۱/۵۱۷۹	, ۴-نتایج (0)" ۴ و(0) و(0)"6- جهت اعتبار سنجی ۴ () مطالعه دیناروند و مطالعه حاضر همکاران[17] حاضر ۱/۷۰۶۳۲ ۱/۷۰۶۳۲ ۱/۷۰۶۳۰ ۱/۶۴۵۴۳ ۱/۶۷۵۴۳ ۱/۶۲۵۴۳ ۱/۵۱۷۹ ۱/۵۱۷۹

۴–تحليل نمودارها

در شکل ۳ و ۴ به بررسی تأثیر پارامتر میزان ذرات نانو موجود در سیال پایه، بر روی پروفیل سرعت و دما برای مقادیر Pr=6.2 و M=1 و و h=0.1 و h=1 پرداخته شد. واضح است که پروفیل سرعت لایه مرزی $\lambda=1$ با افزایش میزان غلظت نانو ذرات سیلیکون دی اکسید و ذرات دی آلومینیوم تری اکسید کاهش مییابد و پروفیل دما بالعکس با افزایش ميزان غلظت افزايش مي يابد.



شکل ۳- تغییرات غلظت نانو ذرات بر روی پروفیل سرعت ۳ سیال مختلف



مختلف

در شکل ۵ و ۶ به بررسی تأثیر پارامتر مغناطیس بر روی پروفیل سرعت و دما برای مقادیر Pr=6.2 و φ1, φ2=0.1 و λ=1 و δ=0.1 و پرداخته شد. واضح است که هردو ضخامت لایه مرزی دمایی و سرعت با افزایش M کاهش مییابد، در نتیجه با تأثیر پارامتر مغناطیسی، ضريب اصطكاك پوسته و عدد نوسلت محلى زياد مى شود كه به اين دلیل است که گرادیان سرعت و همچنین گرادیان دمایی تقویت می شوند. علاوه بر این، با مقایسه شکل ۵ و ۶ اثر پارامتر M نسبتاً در



در شکل ۷ به بررسی تأثیر متغیر نفوذ پذیری f0 بر پروفیل سرعت و دما برای مقادیر ثابت Pr=6.2 و M=1 و $\lambda=1$ پرداخته شد. همان طور که از نتایج ترسیم شده مشاهده می شود، ضخامت لایه مرزی دمایی با افزایش نفوذ پذیری کاهش مییابد، بنابراین نوسلت محلی با توجه به اثر نفوذپذیری بهتر میشود. علاوه بر این بهصورت واضح میتوان نتیجه گرفت که مکش جرم در صفحه تخت ضخامت لایه مرزی پایین تری نسبت به صفحه نفوذناپذير دارد.



شکل γ- پروفیل دما و سرعت برای مقادیر مختلف f0 بر حسب η

Pr=6.2 شکل ۸ پروفیل های f'و f' θ و θ' و θ' بر حسب η به ازای و $M{=}l$ و $\lambda{=}l$ و $\lambda{=}l$ ترسیم گشته است. با مشاهده شکل $\lambda{=}l$ $heta(\eta)$ میتوان دریافت که با افزایش η لایه مرزی گرمایی از بین رفته و و قدر مطلق (heta) و کاهش یافته تا به صفر برسند. پس از آن ($f'(\eta)$ و (η) *f*''(η) باقى مىمانند.



شکل ۹ نشان دهنده نمودار انتروپی تولیدی میباشد. همانطور که از شکل مشخص است، بهمرور زمان انتروپی گرمایی تولیدی بیبعد کاهش یافته و به سبب کاهش آن، مجموع انتروپی تولید شده ناشی از اصطکاک و مغناطیس افزایش اندکی پیدا میکند.



شکل ۱۰ تأثیر پارامتر مغناطیسی بر روی عدد بیژن را نشان می دهد. همان طور که در شکل نیز نمایان است با افزایش M گرمایش اصطکاکی افزایش یافته و در نتیجه سبب افزایش ضخامت لایه مرزی گرمایی می گردد. پروفیل دمایی و قدر مطلق گرادیان دمایی و انتروپی گرامایی تولیدی بی بعد افزایش بسیار اندکی نشان می دهد، ولی تغییرات گرادیان سرعت بیشتر بوده و نقش مؤثر تری در اختلاف انتروپی تولیدی بی بعد را دارند، بنابراین افزایش انتروپی گرمایی در مقایسه با افزایش انتروپی مغناطیسی و اصطکاکی بسیار اندک است و B کاهش می یابد.



شکل ۱۰- نمودار تغییرات عدد بیژن برای مقادیر مختلف مغناطیس

شکل ۱۱ اثر غلظت نانو ذرات بر روی عدد Be را نشان می دهد. با افزایش غلظت، ضخامت لایه مرزی گرمایی افزایش می یابد. (η) θ و قدر مطلق (η) θ افزایش اندکی نشان می دهند، در نتیجه آنتروپی گرمایی تولیدی بی بعد نیز افزایش اندکی نشان می دهد. از طرفی با افزایش (η) θ کاهش بسیار اندکی در انتروپی مغناطیسی و اصطکاکی رخ می دهد، بنابراین عدد Be افزایش می یابد.



شکل ۱۱- نمودار تغییرات عدد بیژن با تغییرات غلظت نانو ذرات

۵- نتیجه گیری

جریان لایه مرزی مخلوط همرفت، از یک نانو سیال هیبریدی نزدیک نقطه سکون بر روی یک صفحه تخت عمودی ب وجود جریان خارجی و دمای سطح بهصورت عددی مورد بررسی قرار گرفت. نانو سیال هیبریدی از معلق بودن ۲ نانوذره (دی آلومینیوم تری اکسید و سیلیکون دی اکسید) در آب خالص تشکیل میشود. یک روش حل تشابهی جهت تحلیل و بررسی معادله مومنتوم، انرژی و معادله انتروپی و تبدیل معادلات حاکم از معادلات با مشتقات جزئی به معادلات دیفرانسیلی معمولی غیرخطی تبدیل شد و معادلات دیفرانسیل معمولی غیرخطی، با روش رانج کوتا مرتبه چهارم حل شده و تأثیر پارامترهایی مانند غلظت نانو ذرات، نفوذ پذیری سطح دیواره و پارامتر مغناطیسی بر روی پروفیلهای دمایی و پروفیل سرعت مورد بررسی قرار گرفت. نتایج مهم مطالعه حاضر شامل موارد زیر میباشد:

جریان نانو سیال هیبریدی، سرعت پایینتر و ضخامت لایه مرزی کمتری نسبت به سیال بدون نانو ذرات دارند. نانو سیالهای هیبریدی میتوانند بهعنوان سیالاتی که دارای خواص ترموفیزیکی و انتقال گرما بهتری نسبت به سیالات دیگر میباشند استفاده گردند. افزایش میدان مغناطیسی، سبب نازکتر شدن لایه مرزی سرعتی و ضخیمتر شدن لایه مرزی گرمایی شده و نتیجتاً باعث کاهش نرخ کیفی انتقال گرما در نزدیکی دیواره میشود. همچنین افزایش درصد حجمی نانو ذرات و که درنتیجه سبب افزایش و کاهش عدد بیژن میگردند دیواره به ترتیب میگردند.

۶–نمادها

گرمای ویژه در فشار ثابت (cp
- ثابت (_	а
رسانایی گرمایی (<u>س</u>)	k

[6] Sarkar J., Ghosh P., Adil A., A review on hybrid nanofluids: Recent research, development and applications. Renewable and Sustainable Energy Reviews, Vol. 43, pp. 164–177, 2015.

- [7] Eastman J. A, Choi S. U. S., Li S., Yu W., and Thompson L.
- J., Anomalously increased effective thermal conductivities of ethylene glycol-based nanofluids containing copper nanoparticles.
- Applied physics letters, Vol. 78, No.6, pp. 718–720, 2001. [8] Xuan Y. and Lin Q., Investigation on convective heat transfer
- and flow features of nanofluids. J. Heat Transfer, Vol.125, No.1, pp. 151–155, 2003.

[9] Jamaludin A., Nazar R., Pop I., Three-dimensional mixed convection stagnation-point flow over a permeable vertical stretching/shrinking surface with a velocity slip. Chinese Journal of Physics, Vol. 55, No.5, pp. 1865–1882, 2017.

[10] Devi C.D.S., Takhar H.S., Nath G., Unsteady mixed convection flow in stagnation region adjacent to a vertical surface. HeatMass Transfer, Vol. 26, No.2, pp. 71–79, 1991.

[11] Lok Y.Y., Amin N., Campean D., Pop I., Steady mixed convection flow of a micropolar fluid near the stagnation-point on avertical surface, Int. J. Numerical Methods Heat Fluid Flow, Vol. 15, pp. 654–670, 2005.

[12] Ishak A., Nazar R., Bachok N., Pop I., MHD mixed convection flow near the stagnation-point on a vertical permeable surface. Physica A: Statistical Mechanics and its Applications, Vol. 389, No.1, pp. 40–46, 2010.

[13] Nasir N.A.A.M., Ishak A., Pop I., Stagnation-point flow and heat transfer past a permeable quadratically stretching/shrinking sheet, Chinese Journal of Physics, Vol. 55, No.5, pp. 2081–2091, 2017.

[14] Santhi G., Rao C.N.B., Murthy A.S.N., Dual solutions in mixed convection with variable physical properties. Theoretical and Applied Mechanics Letters, Vol. 1, No.2, pp. 1-5, 2011.

[15] Ishak A., Nazar Roslinda, Pop I., Dual solutions in mixed convection boundary layer flow of micropolar fluids. Communications in Nonlinear Science and Numerical Simulation, Vol. 14, No.4, pp. 1324–1333, 2009.

[16] Subhashini S.V., Sumathi R., Dual solutions of a mixed convection flow of nanofluids over a moving vertical plate. International Journal of Heat and Mass Transfer, Vol. 71, pp. 117–124, 2014.

[17] Dinarvand S., Hosseini R., Pop I., Abbassi A., Homotopy analysis method for mixed convective boundary layer flow of a nanofluid over a vertical circular cylinder with prescribed surface temperature, Thermal Science, Vol. 19, No.2, pp. 549–561, 2015.

[18] Ferdows M. and Alzahrani F., Dual solutions of nanaofluid forced convective flow with heat transfer and porous media past a moving surface. PhysicaA: Statistical Mechanics and its Applications, Vol. 389, No.1, pp. 81–97, 2020.

[19] Emad A.H., Dual exact solutions of graphene–water nanofluid flow over stretching/ shrinking sheet with suction/injection and heat source/sink: Critical values and regions with stability. Powder Technology, Vol. 342, pp. 528–544, 2019

[20] Lund A.,Omar Z., Khan I., Mathematical analysis of magneto hydrodynamic (MHD) flow of micropolar nanofluid under buoyancy effects past a vertical shrinking surface: dual solutions. Heliyon, Vol. 5, No.5, pp. 24-32, 2019.

[21] Bansal J.L., Magneto fluid dynamics of viscous fluids. Jaipur Publishing House, pp.361–373, 1994.

[22] Kumaran V., Kumar A. V., and Pop I., Transition of MHD boundary layer flow past a stretching sheet, J. Communication in Nonlinear Science and Numerical Simulation, Vol. 15, No.2, pp. 300-311, 2010.

[23] Mabood F., Khan W. A., and Ismail A. I. M., MHD boundary layer flow and heat transfer of nanofluids over a nonlinear stretching sheet: A numerical study. J. Magnetism and Magnetic Materials, Vol. 374, pp. 569–576, 2015.

[24] Vishnu-Ganesh N., Abdul-Hakeem A.K., Jayaprakash R., and Ganga B., Analytical and numerical studies on hydro magnetic flow of water based metal nanofuids over a stretching sheet with thermal radiation effect. J. Nanofluids, Vol. 3, No.2, pp. 154–161, 2014.

Reعدد رينولدز
$$(\frac{kg}{ms^2})$$
فشار $(\frac{kg}{ms^2})$ (K) شتاب گرانشی (K) m دمای سطح (K) K دمای سطح (K) m عدد پرنتل M متغیر مغناطیسی (K) معناطیسی m شابت $(\frac{K}{m})$ M مابت $(\frac{K}{m})$ M مابت $(\frac{kg}{m^3})$ M مابع جریان بی بعد $(\frac{m^2}{m})$ M مابع جریان بی بی جریا M مابع جریان بی بی جریا M مابع جریان بی بی جریا M مابع جریا

۷-مراجع

[1] Dinarvand S., Hosseini R., Abulhasansari M., Pop I., Buongiorno's model for double-diffusive mixed convective stagnation-pointflow of a nanofluid considering diffusiophoresis effect of binary base fluid. Advanced Powder Technology, Vol. 26, No.5, pp. 1423–1434, 2015.

 $\left(\frac{m^2}{s}\right)$

[2] Dhinesh Kumar D., Valan Arasu A., A comprehensive review of preparation, characterization, properties and stability of hybrid nanofluids. Renewable and Sustainable Energy Reviews, Vol. 81, pp. 1669–1689, 2018.

[3] Hayat T., Nadeem S., Heat transfer enhancement with Ag – CuO/water hybrid nanofluid. Results in Physics, Vol. 7, pp. 2317-2324, 2017.

[4] Buongiorno J., Hu L-W., Kim S. J., Hannink R., Truon B. g, Forrest E., Nanofluids for enhanced economics and safety of nuclear reactors: an evaluation of the potential features, issues, and research gaps. Nuclear Technology, Vol. 162, No. 1, pp. 80-91, 2008.

[5] Sidik N.A.C., Jamil M.M., Aziz Japar W.M.A., Adamu I.M., A review on preparation methods, stability and applications of hybrid nanofluids. Renewable and Sustainable Energy Reviews, Vol. 80, pp. 1112–1122, 2017.

[25] Aliakbar V., Alizadeh –Pahlavan A., and Sadeghy K., The in fluence of thermal radiation on MHD flow of Maxwellian fluids above stretching sheets, Communications in Nonlinear Science and Numerical Simulation, Vol. 14, No.3, pp. 779 – 794, 2009.

[26] Rostami M., Dinarvand S., Pop I., Dual soloutions for mixed convective stagnation-point ßow of anaqueous silicaalumina hybrid nano fuid. Chinese journal of physics, Vol. 56, No.5, pp. 2465-2478, 2018.

[27] Ingham D.B., Singular and non-unique solutions of the boundary-layer equations for the flow due to free convection near a continuously moving vertical plate. J. Appl. Math. Phys, Vol. 37. No.4, pp. 559–572, 1986.

[28] Ridha A., Aiding flows non-unique similarity solutions of mixed-convection boundary-layer equations, J. Appl. Math. Phys, Vol. 47, No.3, pp. 341–352, 1996.

[29] Fracasso F., Influence of quench rate on the hardness obtained after artificial ageing of an Al-Si-Mg alloy, MSc. Thesis, University of Padova, 2010.

[30] Blasius H., Grenzschichten in Fl flussigkeiten mit kleiner Reibung, Z Math. Phys, Vol. 56, No.1, 1907.

[31] Tamim H., Dinarvand S., Hosseini R., Pop I., MHD mixed convection stagnation-point flow of a nanofluid over a vertical permeable surface: a comprehensive report of dual solutions. Heat Mass Transfer, Vol. 50, No.5, pp. 639–650, 2014.

[32] Bejan A., Second-law analysis in heat transfer and thermal design, Advances in Heat Transfer, Vol. 15, pp. 1–58, 1982.