تحلیل انتقال حرارت جابجایی آزاد نانوسیال دریک محفظه F شکل

عبدالله خالصی دوست*'، امیر یدالهی ^۲

۱ – استادیار، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه آزاد اسلامی واحد سمنان، سمنان، ایران ۲– دانشجوی کارشناسی ارشد، گروه مهندسی مکانیک، دانشگاه آزاد اسلامی واحد سمنان، سمنان، ایران * سمنان، a.khalesi@semnaniau.ac.ir

چکیدہ

دراین مقاله انتقال حرارت طبیعی برای هندسه F شکل با جریان آرام و تحت شرایط خاص بررسی شده است. شرایط مرزی دیوارهای بالایی عایق و دیواره سمت چپ گرم و دیواره سمت راست سرد می باشند. معادلات مومنتوم وانرژی نوشته شده و الگوریتم سیمپل برای حل معادلات استفاده شده است. برای مدل کردن هندسه مورد نظر برنامه ای به زبان فرترن نوشته شده و صحت کد نوشته شده با یکی ازمقالات تطبیق داده شده است. دراین مقاله تاثیر عواملی چون عدد رایلی، نسبت ابعادی محفظه و نسبت نانوذرات نقره بر میزان و نوع انتقال حرارت بررسی شده است. نتایج نشان می دهد که با افزایش عدد رایلی انتقال حرارت افزایش می یابد. با افزایش نسبت ابعادی محفظه سرعت عمودی و افقی درمحفظه کاهش می یابد. با افزایش عدد رایلی تأثیر عدد هارتمن بر انتقال حرارت افزایش می یابد. با افزایش نسبت ابعادی محفظه سرعت عمودی و افقی درمحفظه حرارت افزایش می یابد.

كليدواژگان

نانو سيال، جابجايي ازاد، ميدان مغناطيسي، الگوريتم سيمپل

Natural convection heat transfer analysis of nano-fluid in a F-shaped chamber

Abdollah Khalesidoost*1, Amir Yadolahi2

Department of Mechanical Engineering, Semnan Branch, Islamic Azad University, Semnan, Iran
 Department of Mechanical Engineering, Semnan Branch, Islamic Azad University, Semnan, Iran
 *P.O.B. 3519697951, Semnan, Iran, <u>a.khalesi@semnaniau.ac.ir</u>

Abstract

In this study has been investigated the natural heat transfer for F-shaped geometry with laminar flow and under certain conditions. The top walls are isolated, and right wall has a hot boundary condition and left walls are cold. Momentum and energy equations written and SIMPLE algorithm was used to solve for the equations. For geometry modeling prepare a program in FORTRAN and for checking of accuracy of written code it was checked with one adapted articles. In this paper, the influence of factors such as Raily number, Hartman number, aspect ratio and the ratio of silver nano-particles on the heat transfer is investigated. The results show that by increasing the Raily number increases of heat transfer. The horizontal and vertical speed decreases with increasing aspect ratio compartment. Increasing Railey number will increase the effect of the influence of Hartmann number and heat transfer. By proportion of aspect ratio equal 0.4 that warm wall temperature too close to the cold wall, heat transfer was increased.

Keywords

Nano-fluid, Natural convection, magnetic field, SIMPLE algorithm

۱– مقدمه

بر اساس طبیعت جریان سیال میتوان انتقال حرارت جابجایی را به جابجایی اجباری و جابجایی آزاد تقسیم بندی کرد. در جابجایی اجباری عامل حرکت سیال یک عامل خارجی، مانند پمپ، فن و یا وزش باد است. ولی در جابجایی آزاد (طبیعی) حرکت سیال در اثر نیروهای غوطهوری است که در نتیجه تغییرات جرم حجمی در اثر گرادیان دما در سیال به وجود میآید.

اگر سیالی بین دو صفحه افقی در دماهای متفاوت قرار گرفته باشد دو حالت اتفاق میافتد. در یک حالت دمای صفحه پایینی بیشتر از دمای صفحه بالایی است و در حالت دیگر دمای صفحه پایینی کمتر از دمای صفحه بالایی است. در حالت بیشتر بودن دمای صفحه پایینی چون چگالی در جهت گرانش کاهش مییابد، اگر اختلاف دما از حد بحرانی بیشتر شود شرایط ناپایدار ایجاد میشود. در حالت کمتر بودن دمای صفحه پایینی چون چگالی در جهت نیروی گرانش کم نمیشود، امکان ایجاد جریان چرخشی و شرایط ناپایدار وجود نداشته و حرکت توده سیال به وجود نمیآید. نهایتاً در حالت

اول انتقال حرارت از سطح گرم به سطح سرد در اثر جابجایی آزاد صورت می گیرد و در حالت دیگر انتقال حرارت از سطح گرم به سطح سرد در اثر هدایت روی می دهد.

بهینهسازی سیستمهای انتقال حرارت موجود، در اکثر مواقع بهوسیله افزایش سطح آنها صورت می گیرد که همواره باعث افزایش حجم و اندازه این دستگاهها می شود؛ لذا برای غلبه بر این مشکل، به خنککننده های جدید و موثر نیاز است. سالها پیش مشخص شده بود که با اضافه نمودن ذرات جامد به صورت معلق به سیال پایه، انتقال حرارت افزایش خواهد یافت چرا که ضریب هدایت حرارتی این ذرات در سیال پایه، انتقال حرارت سیال افزایش قابل ملاحظهای داشته باشد. ذرات جامدی که به این منظور مورد استفاده قرار می گیرند، در اندازههای نانو متری مورد استفاده قرار گرفته و از انواع مختلفی نظیر ذرات فلزی، غیر فلزی و یا پلیمری می باشند. نانوسیالات به علت افزایش قابل توجه خواص حرارتی، توجه بسیاری از دانشمندان را در سالهای اخیر به خود جلب کرده است. این مساله یعنی افزایش ضریب

هدایت حرارتی سیال با افزودن ذرات ریز به سیال موضوع جدیدی نبوده و از حدود صد سال پیش در رابطه با ذرات میلیمتری و میکرومتری مورد توجه قرار گرفته است. نانوسیالات به عنوان راهکاری جدید در این زمینه مطرح شده است. نانوسیالات را میتوان با تعریفی این چنین معرفی کرد که، سیالات حاوی ذرات معلق جامد که سبب ایجاد جهشی در پدیدهی انتقال حرارت میشوند. این نانو ذرات میتوانند خواص انتقالی و حرارتی سیال پایه را تغییر دهند.

سیدیک^۱ و همکاران [۱] اثر جابجایی توام روی یک محفظه پر از ذرات با استفاده از شبکه بولتزمن را بررسی کردند. آنها اثرات عدد گراشوف و اعداد رینولدز را بررسی کردند. نتایج نشان داد که مقدار عدد گراشف تاثیر قابل توجهی بر روی الگوی جریان و راندمان دارد.

نجم و همکاران [۲] انتقال حرارت جابجایی توام غیردائم در یک کانال افقی با بلوکهای مستطیل شکل گرم که به صورت دورهای در دیوار پایینی توزیع شده بودند درحالی که دیوار بالایی را در یک درجه حرارت ثابت پایین قرار داده بودند را بررسی کردند. آنها اثر عدد رینولدز، عدد ریلی و ارتفاع نسبی بلوک را بررسی کردند.

در برد مدار الکتریکی یکپارچه با افزایش تراکم بسته، برای اطمینان از عملکرد رضایتبخش اجزای برد الکترونیکی در درجه حرارت بالا، به یک فرآیند خنککاری موثر نیاز است. استراتژیهای متعدد انتقال حرارت نوآورانه بهصورت تجربی و عددی در جریان سیال توسط اینکروپرا^۲ [۳] و پترسون و اورتگا^۲ [۴] بیان شده است. در چند دهه گذشته، انتقال حرارت جابجایی توام، علاقه شدیدی در علوم مهندسی و صنعت الکترونیک برای پژوهشگران ایجاد کرده است. هدف اصلی مطالعات پژوهشگران پیدا کردن استراتژیهای مختلف جهت افزایش کارایی و خنککردن حرارت زائدی که در دستگاههای الکترونیکی با هندسههای خاص بوده است[۸-۵].

محمودی و همکاران [۹] اثر محل ورود و خروج روی انتقال حرارت جابجایی توام در داخل محفظه جهت تهویه مناسب در معرض نانوسیال خارجی را بررسی کردند. این مطالعه برای عدد رینولدز(۵۰-۱۰۰۰)، عدد ریچاردسون(۰-۱۰) و کسر حجمی نانوذرات(۰-۵/۰) انجام شد. نتایج آنها نشان داد که برای مقادیر بالاتر از اعداد رینولدز و ریچاردسون، حضور نانوذرات تاثیر بیشتری بر بهبود عملکرد انتقال حرارت دارد.

مطالعه میدان مغناطیسی کاربردهای مهمی در فیزیک و مهندسی دارد. مسائل انتقال حرارت و انتقال جرم در حضور اثرات میدان مغناطیسی علاقه زیادی از مهندسان و دانشمندان را برای چندین دهه بهخود جلب کردهاند.

رحمان و همکاران [۱۰] انتقال حرارت جابجایی توام در یک کانال افقی با حفره باز را مورد مطالعه قرار دادند. تحقیقات انجام شده برای عدد ریلی، عدد رینولدز و عدد هارتمن صورت گرفته است. نتایج آنها نشان داد که پارامترهای جریان جابجایی توام بهشدت بر میدان جریان و دما تاثیر می-گذارد، درحالی که در کانال این اثرات کمتر می باشند. برای مقادیر مختلف اعداد ریلی، تاثیر عدد هارتمن بر خطوط جریان و خطوط همدما قابل توجه است.

کسایی پور و همکاران [۱۱] به بررسی انتقال حرارت جابجایی توام نانوسیال در محفظه T شکل تحت میدان مغناطیسی پرداختند. آنها دریافتند

با افزایش عدد رینولدز و عدد ریچاردسون و کسر حجمی نانوذرات انتقال حرارت افزایش می یابد. مکولاتی[†] و همکاران [۱۲] به بررسی انتقال حرارت جابجایی آزاد نانوسیال آب-آلومینا در محفظه C شکل مورب تحت میدان مغناطیسی پرداختند. نتایج نشان می دهد باافزایش عدد هارتمن، تاثیرنانوسیال برناسلت متوسط کاهش مییابد.

در این تحقیق نیز به بررسی انتقال حرارت جابجایی آزاد با حضور نانوسیال در یک محفظه جدید که به شکل F می باشد پرداخته شده و با تغییر پارامترهای مختلف نظیر عدد رایلی، نسبت ابعادی محفظه و نسبت نانوذرات، تاثیر این عوامل بر میزان و نوع انتقال حرارت در این هندسه خاص بررسی می گردد.

۲- بیان مسأله

مدل فیزیکی که مورد بررسی قرار می گیرد مطابق شکل ۱ محفظه F شکل دو بعدی پر شده از نانوسیال آب-نقره با طول و ارتفاع L می باشد. محفظه تحت تاثیر میدان مغناطیسی ثابت می باشد. دیواره های عمودی سمت چپ در دمای گرم و ثابت Th و دیواره های میانی و سمت راست در دمای سرد و ثابت TT قرار دارد. همچنین سایر دیواره ها عایق می باشند. نسبت ابعادی را به صورت AR=H/L درنظر می گیریم. در این تحقیق اثر پارامترهای مختلف بر میدان جریان و دما و نرخ انتقال حرارت بررسی می گردد.



شکل ۱ مدل فیزیکی بررسی شده تحت میدان مغناطیسی

۳- معادلات حاکم بر جریان و شرایط مرزی

برای استخراج معادلات حاکم بر رفتار سیال فرضیات ساده کننده زیر را انجام میدهیم:

۱-خواص فیزیکی سیال ثابت در نظر گرفته می شود.

۲-حل در یک دستگاه کارتزین(x,y) دوبعدی مورد بررسی قرار می گیرد. ۳-اتلافات حرارتی لزجت وجود ندارد.

۴- در دیواره های محفظه و هم چنین مرزهای جسم جامد شرط مرزی عدم لغزش به کار رفته است.

با توجه به فرضیات بالا معادله پیوستگی، معادلات مومنتوم در جهت x و y و معادله انرژی در حالت دائم به صورت زیر خواهد بود:

^{• .} Sidik

[.] Incropera

³. Ortega

⁴. Makulati

مجله مهندسی مکانیک و ارتعاشات، دوره ۴، شماره ۲، تابستان ۱۳۹۲

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \tag{1}$$

$$\rho\left(u\frac{\partial u}{\partial x} + v\frac{\partial u}{\partial y}\right) = -\frac{\partial \overline{p}}{\partial x} + \mu\left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial yx^2}\right) \tag{7}$$

$$\rho\left(u\frac{\partial v}{\partial x} + v\frac{\partial v}{\partial y}\right) = -\rho g_y - \frac{\partial \overline{p}}{\partial y} + \mu\left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2}\right) \tag{7}$$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial x} + \frac{\partial T}{\partial y}\right) = -\rho g_y - \frac{\partial \overline{p}}{\partial y} + \mu\left(\frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial y^2}\right) \tag{7}$$

$$\left(u\frac{\partial x}{\partial x} + v\frac{\partial x}{\partial y}\right) = \alpha \left(\frac{\partial x}{\partial x^2} + \frac{\partial x}{\partial y^2}\right) \tag{f}$$

در نوشتن این معادلات سیال غیر قابل تراکم، نیوتنی، لزج و دارای معاد
خواص ترموفیزیکی ثابت فرض شده است.
در حضور میدان مغناطیسی، نیروی لورنتس به صورت زیر فعال می شود.
(۵)
$$F = \vec{J} \times \vec{B}$$
 (۵)
هنگامی که میدان الکتریکی خارجی صفر است و میدان الکتریکی القایی
هنگامی که میدان الکتریکی خارجی صفر است و میدان الکتریکی القایی
(۶) $J = \sigma(\vec{v} \times \vec{B})$ (۶)
 $T.V$ (۶) $(\vec{F} = \sigma(\vec{v} \times \vec{B})$
 $T.V$ (۶) $\vec{V} = u\hat{n} + v\hat{n}$ (۷)
 $\vec{B} = \vec{B}_0\hat{n}$ (۸)
الذا نیروی لورنتس را برحسب متغیرهای مساله به صورت رابطه ۹ می توان
 $\vec{F} = -\sigma v B_0^2\hat{n}$ (۹)

برای تعمیم معادلات بقا برای محفظه پرشده از نانوسیال، نیاز به دانستن خواص ترموفیزیکی نانوسیال مانند چگالی، ضریب انبساط حجمی، ظرفیت حرارتی، ضریب پخش حرارتی و ضریب هدایت الکتریکی نانو سیال داریم.

$$\rho_{nf} = (1 - \varphi)\rho_f + \varphi\rho_s$$

$$(1 \cdot)$$

$$\rho\beta)_{nf} = (1 - \varphi)(\rho\beta)_f + \varphi(\rho\beta)_s$$

$$(1 \cdot)$$

$$(\rho c_p)_{nf} = (1 - \varphi)(\rho c_p)_f + \varphi(\rho c_p)_s$$

$$(1 \cdot)$$

$$k_{nf}$$

$$\alpha_{nf} = \frac{\kappa_{nf}}{(\rho c_{p})_{nf}}$$
(17)
$$\omega = \frac{\sigma_{s} \sigma_{nf}}{\sigma_{s}} = 1 + \frac{3(\gamma - 1)\varphi}{\sigma_{s}}$$
(15)

$$\gamma = \frac{\sigma_s}{\sigma_f} \frac{\sigma_f}{\sigma_f} = 1 + \frac{\gamma(1-r)\phi}{(\gamma+2)-(\gamma-1)\phi}$$
(14)
egun Qej Lira e Line e Lin

معادله ۱۵ است: (۱۵)

 $\mu_{nf} = \mu_f (1 - \phi)^{-2.5}$ (۱۵) K_{nf} ضریب هدایت گرمایی نانوسیال است. کهپاتل مدلی برای آن پیشنهاد داده است. برای دو جزء مستقل از ذرات کروی سوسپانسیون این مدل به صورت رابطه ۱۶ می باشد.[۱۳]

$$k_{nf} = k_f \left[1 + \frac{k_s A_s}{k_f A_f} + c k_s P e \frac{A_s}{k_f A_f}\right]$$
(19)

که k_f و k_f به ترتیب ضریب هدایتی نانوذرات نقره و سیال خالص می باشند.

برای نانوسیال آب-نقره، c=25000 پیشنهاد شده است.

$$\frac{A_{\rm s}}{A_{\rm f}} = \frac{d_{\rm f}}{d_{\rm s}} \frac{\phi}{1 - \phi} \tag{1V}$$

قطر نانوذرات جامد ds=100 nm است و اندازه مولکولی سیال مبنا آب به

صورت معادله ۱۸ می باشد.

$$d_f = 2\dot{A} \tag{1}$$

$$Pe = \frac{\alpha_s \alpha_s}{\alpha_f}$$
(19)

که us حرکت براونی سرعت نانوذرات می باشد:

$$u_{s} = \frac{2k_{b}T}{\pi\mu_{f}d_{s}^{2}} \tag{(Y \cdot)}$$

که $^{-1}JK^{-1}$ که $^{-23}JK^{-1} imes k_b = 1.3807 imes 10^{-23}$ f anf و در روابط فوق بترتیب اشاره به خواص نانوسیال، آب و نانوذرات نقره دارد.

با توجه به تعریف اعداد بی بعد پرانتل، رایلی و هارتمن و همچنین پارامترهای بی بعد سرعت، طول و درجه حرارت و ترکیب این اعداد بی بعد با معادلات بقای ممنتوم و انرژی و ساده سازی انها به معادلات جدید دست یافته که معادله ممنتوم در راستای x به صورت معادله ۲۱

$$U\frac{\partial U}{\partial X} + V\frac{\partial U}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial X} + \frac{\mu_{nf}}{\rho_{nf}v_{f}} [\frac{\partial^{2}U}{\partial X^{2}} + \frac{\partial^{2}U}{\partial Y^{2}}]$$
(71)
e cr (lurilo X particle X to the the test of tes

$$U\frac{\partial V}{\partial X} + V\frac{\partial V}{\partial Y} = -\frac{\partial P}{\partial Y} + \frac{\mu_{nf}}{\rho_{nf} v_f} \left[\frac{\partial^2 V}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial Y^2} \right] +$$
(T7)
$$\frac{(\rho\beta)_{nf}}{\rho_{nf} \beta_f} Ra. Pr. \theta - \frac{\rho_f \sigma_{nf}}{\rho_{nf} \sigma_f} Ha^2. Pr. V$$

[17] assessing a state big for the second seco

جدول۱ خواص ترموفیزیکی آب خالص و نانوذرات نقره [۱۵-۱۴]

آب خالص	نانو ذرات نقره	خواص ترموفيزيكى
997/1	۱۰۵۰۰	ρ
4179	۲۳۵	Ср
۰/۶۱۳	4	k
71	۵/۴	β×105
۰/۰۵	$arphi/arphi$ $ imes$) + $^{-1}$	σ

شرط مرزی هیدرودینامیکی مساله شرط عدم لغزش و شرط عدم نفوذ بر روی دیوارهها، ۵=U,V میباشد. شرط مرزی حرارتی نیز به این صورت می-باشد که برای سطح دیوار گرم 1=0، بر روی دیوار سمت راست با دمای سرد θ=0 و بر روی دیوارههای عایق نیز گرادیان دما برابر صفر است.

برای حل عددی معادلات حاکم بر مساله، از روش اختلاف محدود مبتنی بر حجم کنترل و الگوریتم سیمپل استفاده میشود. الگوریتم سیمپل نمایانگر روش نیمه ضمنی برای معادلاتی است که توسط فشار به هم مرتبط می-باشند. اساس این روش در انتگرالگیری از معادله دیفرانسیل بر روی حجم کنترل(شبکه) استوار بوده و در آن از پروفیلهای مختلف در بین نقاط شبکه در محاسبات انتگرال کمک گرفته میشود. به این منظور دامنه حل را به یک سری حجم کنترل که در هر حجم کنترل **یک نقطه شبکه قرار دارد** تقسیم کرده و به کمک انتگرالگیری معادله دیفرانسیل جبری میگردد.

۴- حل معادلات

روشی که برای حل میدان سرعت بیان شد به نام الگوریتم سیمپل مشهور است. این الگوریتم نمایانگر روش نیمه ضمنی برای معادلاتی است که توسط فشار به هم مرتبط میباشند به این ترتیب که ابتدا مقادیر فشار را حدس زده و به کمک آن معادلات سرعت را حل میکنیم. پس از حل،

سرعتهای بدست آمده باید به گونهای اصلاح شوند تا معادلات پیوستگی ارضا گردد. برای این منظور، پس از شبکهبندی مناسب دامنهی حل و اعمال شرایط مرزی عملیات زیر به ترتیب اجرا می شوند.

- میدان فشار p^{st} را حدس می زنیم. –۱
- $V\ ^{st}$ و $U\ ^{st}$ حل معادله های مومنتوم جهت محاسبه مقادیر $U\ ^{st}$ و
 - ۳- حل معادله تصحیح فشار و محاسبه مقادیر فشار
 - ۴- تعیین مقادیر U و V از معادله های تصحیح سرعت
 - ۵- حل معادله دما

با توجه به اینکه اساس الگوریتم حل بر روش تکرار استوار است، از معیار همگرایی طبق رابطه ۱۰ استفاده شده است:

$$\sum_{j} \sum_{i} \sqrt{\left[\frac{\delta^{n+1} - \delta^{n}}{\delta^{n+1}}\Big|_{i,j}\right]^{2}} \le 10^{-8}$$
 (1.)

برای مدل کردن هندسههای مورد نظر برنامهای به زبان فرترن نوشته شد. معادلات بدونبعد همراه با شرایط مرزی گفته شده به روش اختلاف محدود مبتنی بر حجم کنترل جبری شدهاند. میدان حل با روش شبکه جابه-جاشده شبکه بندی شده است. جهت حل هم زمان معادلات جبری شده، از الگوریتم سیمپل، که جزئیات کامل آن در مرجع [۱۶] آمده، استفاده شده است. سپس برای اطمینان از عملکرد برنامه کامپیوتری نتایج حاصل از کار حاضر با نتایج مطالعات قبلی مقایسه شده است.

عملکرد برنامه حاضر در مسایل نانوسیال در محفظه شکل دار کنترل شده است. در این بررسی، مقدار نوسلت متوسط در یک محفظه C شکل با سه دیوار داخلی در دمای سرد و سه دیوار خارجی در دمای گرم رسم شده است [۱۷]. در این مقاله از نانوسیال آب-مس استفاده شده است. این مقایسه برای Ra=105 در نسبت ابعادی (AR=L/H) و درصد نانوذرات مختلف انجام شده است. با توجه به شکل ۲ دیده می شود که اختلاف نتایج کار حاضر و مرجع [۱۷] در حد قابل قبول است.



جهت حل میدان جریان و دما برنامه ای کامپیوتری به زبان فرترن نوشته شده است. در محاسبات عددی استفاده از شبکه مناسب از اهمیت زیادی برخوردار است، بنابراین لازم است که یک شبکه بندی مناسب جهت انجام محاسبات کامپیوتری انتخاب شود. قبل از بررسی نتایج هندسه مورد نظر لازم است در ابتدا از استقلال نتایج نسبت به شبکه محاسباتی اطمینان حاصل گردد. بدین منظور تاثیر تعداد نقاط شبکه بر عدد نوسلت دیوار گرم برای محفظه در عدد ریلی، عدد هارتمن، نسبت ابعادی و درصد حجمی نانوذرات

بررسی شد. نمونه ای از این بررسیها به ازای AR=0.2 AR 106, 106 AR . Ha=30 و p=0.04 در جدول ۲ آورده شده است. در این جدول عدد نوسلت متوسط دیوار گرم ارائه شده است. با توجه به این جدول، مشخص است که تقریبا برای شبکههای ریزتر از ۲۰۰×۱۰۰ جوابها یکسان مانده است. بدین ترتیب شبکه یکنواخت ۲۰۰×۱۰۰ برای اجراهای برنامه انتخاب شده است. همچنین در شکل توه شبکه بندی محفظه را مشاهده میکنیم.

سلت متوسم	بر عدد نود	نقاط شبكه	بر تعداد	ل ۲ تاثی	جدوا
-----------	------------	-----------	----------	----------	------

120×120	100×100	80×80	60×60	40×40		شبكه
3.200	3.200	3.205	3.219	3.253	Ra=104	Num
17.774	17.776	17.789	17.821	17.880	Ra=106	



شکل۳ شبکه بندی محفظه مدلسازی شده

۵- تحلیل نتایج

در این قسمت به بررسی اثر عدد ریلی و عدد هارتمن بر میدان جریان و میدان دما و نرخ انتقال حرارت جابجایی آزاد میپردازیم. همچنین مقادیر 4R=0.2 و φ=0.04 ورنظر گرفته شده است.

در شکل ۴ خطوط جریان و خطوط همدما در ریلی های مختلف در Ha=30 برای سیال آب و نانوسیال رسم شده است. نتایج نشان میدهد با افزایش عدد ریلی و درنتیجه افزایش نیروهای شناوری، خطوط جریان به سمت دیوارهها کشیده میشوند. این امر منجر به افزایش سرعت جریان در نزدیکی دیوارهها میشود. همچنین در مرکز کانتور، ماکزیمم تابع جریان مشاهده می شود. که با افزایش عدد ریلی، گردابه قوی تری تشکیل می شود. در اعداد ریلی پایین، که هدایت حاکم است، لایههای حرارتی به همراه خطوط همدمای موازی و عمودی در ناحیه مرکزی محفظه تشکیل میشوند. با افزایش عدد ریلی، گرادیان دما در نزدیکی دیوارهها شدیدتر میشود و لایه-



Ha=30 شكل ۴ خطوط جريان و خطوط همدما در ريلى هاى مختلف در Ha=30 شكل ۴ خطوط جريان و خالص(-- -)

در شکل ۵ سرعت عمودی (Y=0.5) برای نانوسیال(φ=0.04) به ازای اعداد ریلی مختلف محفظه رسم شده است. نتایج نشان می دهد با افزایش عدد ریلی، سرعت عمودی در محفظه افزایش می یابد. دلیل این امر افزایش خاصیت شناوری در محفظه می باشد.



شکل ۵ سرعت عمودی (Y=0.5) برای نانوسیال(φ=0.04) به ازای اعداد ریلی مختلف (Ha=30)

حال به بررسی اثر نسبت ابعادی محفظه و کسر حجمی نانوذرات بر میدان جریان و میدان دما و نرخ انتقال حرارت جابجایی آزاد میپردازیم. همچنین در این قسمت Ra=105 و Ha=30 درنظر گرفته شده است.

در شکل ۶ خطوط جریان و همدما در نسبت ابعادی مختلف برای سیال پایه (آب خالص) و نانوسیال (φ=0.04) رسم شده است. نتایج نشان می دهد با افزایش نسبت ابعادی محفظه، گردابه جریان در محفظه به دلیل کاهش فضا، کوچکتر می شود و خطوط جریان در محفظه به دلیل کاهش فضا، به دیوارها نزدیک می شود.



شکل ۶ خطوط جریان و همدما در نسبت ابعادی های مختلف سیال خالص (---) و نانوسیال (- - -)

در شکل ۷ خطوط جریان و خطوط همدما در هارتمن های مختلف در Ra=10⁵ برای سیال خالص آب و نانوسیال رسم شده است. نتایج نشان می-دهد با افزایش عدد هارتمن، خطوط جریان به سمت دیوارهای محفظه کشیده میشوند. این امر منجر به ضعیف شدن گردابههای متقارن میشود که نشان دهنده کاهش سرعت حرکت جریان است. افزایش میدان مغناطیسی، خطوط جریان را وادار میکند از حالت پیچیده به سمت خطوط موازی با دیوارههای عمودی متمایل شوند. به عبارتی با افزایش عدد هارتمن، نیروی لورنتس تقویت شده و بر نیروهای شناوری غلبه کرده و انتقال حرارت هدایتی بر رفتار سیال حاکم میشود.در نانوسیال، با افزایش ضریب هدایت حرارتی، سطح دما بالاتر میرود. این موضوع باعث کاهش گرادیان دما در نانوسیال نسبت به سیال خالص میشود. وقتی از نانوسیال استفاده میکنیم، قابلیت و ظرفیت سیال برای انتقال حرارت افزایش پیدا میکند و انتقال حرارت هدایتی بیشتر میشود.



Ra=10⁵ شکل ۷ خطوط جریان و خطوط همدما در هارتمن های مختلف در Ra=10⁵ برای سیال خالص(---) و نانوسیال $\phi=0.04$

- [8] Rouijaa, H., El Alami, M., Semma, E., Najam, M., "Natural convection in an
- [9] inclined T-shaped cavity", *Tech Science Press*, vol. 7, pp. 57-70, 2011.
 [9] Mahmoudi, A. H., Shahi, M., Talebi, F., "Effect of inlet and outlet location on the mixed convective cooling inside the ventilated cavity subjected to an external nanofluid", *International Communications in Heat and Mass Transfer*, vol. 39, pp.1158-1137, 2010.
- [10] Rahman, M. M., Parvin, S., Saidur, R., Rahim, N. A., "Magnetohydrodynamic mixed convection in a horizontal channel with an open cavity", *International Communications in Heat and Mass Transfer*, vol. 38, pp.184-193, 2013.
- [11] Kasaeipoor A, Ghasemi B, Aminossadati SM. Convection of Cu-water nanofluid in a vented T-shaped cavity in the presence of magnetic field. International Journal of Thermal Sciences. 2015 Aug 31;94:50-60.
- [12] Makulati N, Kasaeipoor A, Rashidi MM. Numerical study of natural convection of a water-alumina nanofluid in inclined C-shaped enclosures under the effect of magnetic field. Advanced Powder Technology. 2016 Mar 31;27(2):661-72.
- [13]Patankar, S.V., "Numerical heat transfer andfluid Flow", Hemisphere Publishing Corporation, Washington D. C., pp. 113-137, 1980.
- [14] M. Sheikholeslami, M. Gorji-Bandpy, D. D. Ganji, Soheil Soleimani, "Natural convection heat transfer in a cavity with sinusoidal wall filled with CuO-water nanofluid in presence of magnetic field, *Journal of the Taiwan Institute of Chemical Engineers*, Vol. 639 (2013) 10-20.
- [15] Elif Buyuk Ogut, "Natural convection of water-based nanofluids in an inclined enclosure with a heat source", *International Journal of Thermal Sciences* 48 (2009) 2063–2073
- [16]Patankar, S.V., "Numerical heat transfer andfluid Flow", Hemisphere Publishing Corporation, Washington D. C., pp. 113-137, 1980.
- [17]Mahmoodi, M., Hashemi, S.M., "Numerical study of natural convection of a nanofluid in C-shaped enclosures", *International Journal of Thermal Sciences*, Vol. 55, pp. 76-89, 2012.

۶- نتیجه گیری

در این تحقیق به روش عددی اثر میدان مغناطیسی برمیدان جریان و انتقال حرارت جابجایی آزاد نانوسیال آب-نقره درمحفظه F شکل بررسی گردیده و تاثیر پارامترهای حاکم بر جریان جابجایی آزاد سیال بر میزان انتقال حرارت نیز تحلیل شده است. نتایج نشان می دهد با افزایش عدد رایلی، انتقال حرارت درمحفظه مذکور افزایش یافته و همچنین افزایش عدد رایلی در یک حالت خاص باعث ازدیاد سرعتهای عمودی وافقی سیال در محفظه مذکور می گردد. همچنین نتایج به دست امده حاکی از آن است که افزایش نسبت ابعادی محفظه مذکور تاثیر معکوس بر سرعت سیال داشته و باعث کاهش سرعتهای افقی و عمودی سیال در محفظه مذکور می گردد. ضمن اینکه افزودن نانو سیال به سیال پایه به دلیل بالا بودن ضریب هدایتی نانو ذرات باعث افزایش عدد ناسلت شده و در نتیجه تاثیر مستقیم در بهبود انتقال حرارت دارد وهمچنین افزایش عدد هارتمن باعث کاهش سرعت

۷- فهرست علائم

g	شتاب جاذبه زمینm/s-2
К	ضریب هدایت گرماییWm-1k-1
L	طول محفظهm
Nu	عدد نوسلت موضعی Nu=hL/k
Р	فشار سیال Pa
Р	$P = p / ho_{nf} v_0^2$ فشار بیبعد سیال
Ra	عدد ریلی
Т	دما K
U, V	مولفه بدون بعد سرعت
φ	درصد حجمی نانوذرات جامد
$(\rho\beta)_{nf}$	ضريب انبساط حجمى نانوسيال
$(\rho c_p)_{nf}$	ظرفيت حرارتي نانوسيال
(α_{nf})	ضريب پخش حرارتي نانو سيال
(σ_{nf})	ضريب هدايت الكتريكي نانوسيال

۸- مراجع

- Sidik, N. A. C., Jahanshaloo, L., Safdari, A., "The effect of mixed convection on particle laden flow analysis in a cavity using a Lattice Boltzmann method", *Computers and Mathematics with Applications*, vol. 67, pp. 52-61, 2014.
- [2] Najam, M., Amahmid, A., Hasanaoui, M., Alami, M. E., "Unsteady mixed convection in a horizontal channel with rectangular blocks periodically distributed on its lower wall", *International Journal of Heat and Fluid Flow*, vol. 24, pp. 726-735,2003.
- [3] J Incropera, F. P., "Convection heat transfer in electronic equipment", *Journal of Heat Transfer*, vol. 110, pp. 1097–1111, 1988.
- [4] Peterson, G. P., Ortega, A., "Thermal control of electronic equipment and devices", Advances in Heat Transfer, vol. 20, pp.181–314, 1990.
 [5] [12] Najam, M., El Alami, M., Oubarra, A., "Heat transfer in a "T" form
- [5] [12] Najam, M., El Alami, M., Oubarra, A., "Heat transfer in a "T" form cavity with heated rectangular blocks submitted to a vertical jet: the block gap effect on multiple solutions", *Energy Conversion and Management*, vol. 45, pp. 113-125, 2004.
- [6] Bakkas, M., Amahmid, A., Hasanaoui, M., "Numerical study of natural convection heat transfer in a horizontal channel provided with rectangular blocks releasing uniform heat flux and mounted on its lower wall", *Energy Conversion and Management*, vol. 49, pp. 2757-2766, 2008.
- [7] Amraqui, S., Mezrhab, A., Abid, C., " Computation of coupled surface radiation and natural convection in an inclined «T» form cavity", *Energy Conversion and Management*, vol. 52, pp. 1166-1174, 2011.