



## اثر خواص ماتریس متخلخل بر تولید حرارت داخلی درون محفظه اشباع شده با نانوسیال آب-مس

آیدین زهفروش<sup>1</sup>، سیامک حسین پور<sup>2\*</sup>

1- دانشجوی دکترا، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی سهند تبریز، تبریز  
2- دانشیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه صنعتی سهند تبریز، تبریز  
\* تبریز، صندوق پستی 1996-51325، [hossainpour@sut.ac.ir](mailto:hossainpour@sut.ac.ir)

### چکیده

در مقاله حاضر به بررسی جابه‌جایی طبیعی نانوسیال آب-مس درون محفظه بسته‌ای که قسمتی از آن با ماده متخلخل با تولید حرارت داخلی پر شده است پرداخته می‌شود. نانوسیال مورد استفاده محلول مس-آب است که برای تعیین خصوصیات آن از مدل‌های ماکسول و برینکمن استفاده شده است. به دلیل سرعت‌های پایین نانوسیال، از معادله داری-برینکمن جهت مدل‌سازی محیط متخلخل استفاده می‌شود. به منظور به دست آوردن بیشترین برداشت انرژی از منبع حرارتی وابسته به دما، پارامترهای مختلفی مانند عدد رایلی، کسر حجمی نانوسیال، تخلخل ماتریس متخلخل و نسبت هدایت محیط متخلخل مورد بررسی قرار گرفته است. نتایج نشان می‌دهد که افزایش کسر حجمی نانوسیال سبب افزایش نوسلت در تمامی تخلخل‌ها می‌شود که این افزایش در تخلخل‌های پایین‌تر خواهد شد. تغییرات نسبت هدایت ماتریس متخلخل تنها در تخلخل‌های پایین اثرگذار بوده و سبب هدایت سریع حرارت تولید شده و افزایش دو برابری نوسلت خواهد شد. همچنین، تغییرات تخلخل سبب ایجاد نقطه مینیمم برای نوسلت در تخلخل‌های دامنه 0/4 تا 0/6 خواهد شد. با افزایش رایلی نفوذ نانوسیال به درون ماتریس متخلخل افزایش یافته و با خنک شدن ماتریس نوسلت بیشتری در تمامی دامنه تخلخل به دست می‌آید.

### اطلاعات مقاله

مقاله پژوهشی کامل  
دریافت: 22 تیر 1393  
پذیرش: 04 شهریور 1393  
ارائه در سایت: 06 آبان 1393  
کلید واژگان:  
جابه‌جایی طبیعی  
محیط متخلخل  
نانوسیال  
تولید حرارت داخلی

## Porous Matrix properties effect on the internal heat generation in a square cavity saturated with Cu-Water nanofluid

Aydin Zehforoosh<sup>1</sup>, Siamak Hossainpour<sup>2\*</sup>

1- Department of Mechanical Engineering, Sahand University of Technology, Sahand, Iran.

2- Department of Mechanical Engineering, Sahand University of Technology, Sahand, Iran

\* P.O.B. 51325-1996 Tabriz, Iran, [hossainpour@sut.ac.ir](mailto:hossainpour@sut.ac.ir)

### ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper  
Received 13 July 2014  
Accepted 26 August 2014  
Available Online 28 October 2014

#### Keywords:

Natural Convection  
Porous Media  
Nanofluid  
Internal Heat Generation

### ABSTRACT

In this paper, natural convection of Cu-Water nanofluid inside an enclosure which is partially filled with porous media, with internal heat generation has been studied numerically. Cu-water nanofluid was used where Maxwell and Brinkman models determine its properties. Due to the low velocity of nanofluid, Darcy-Brinkman equation was used for the modeling of porous media. In order to gain the maximum energy from the temperature dependent heat source, different parameters such as Rayleigh number, volume fraction of nanoparticles, porosity of porous matrix and heat conduction ratio have been investigated. The results show that increasing the volume fraction of nanofluid increases Nusselt number at all porosities and Nusselt further increases at lower porosities. Changes of thermal conductivity ratio were effective only at low porosities and cause fast conduction of generated heat and two-fold increase in Nusselt number. Moreover, the porosity changes at different thermal conductivity ratio cause minimum Nusselt at the porosity of 0.4 to 0.6. Increasing Rayleigh number will lead to nanofluid penetration increase into the porous matrix and with further matrix cooling greater increase in Nusselt number in all porosity ranges will be achieved.

### 1- مقدمه

اشباع از نانوسیال می‌تواند بسیاری از مشکلات مربوط به خنک‌کاری قطعات الکترونیک [1]، واکنش‌های گرمای درون راکتورها با بستر متخلخل [2]، مدیریت انتقال حرارت تولیدی توسط زباله‌های اتمی دفن شده [2]، اثر تولید حرارت متابولیک در بافت‌ها [3]، ارسال نانوذرات دارویی در خون [3] و غیره را برطرف نماید. مدل‌سازی نانوسیال در یک محفظه برای اولین بار توسط خانافر و

پدیده انتقال حرارت جابه‌جایی در محفظه پر شده با ماده متخلخل به دلیل وابستگی میدان سرعت با انتقال حرارت جابه‌جایی و هدایتی، نظر بسیاری از محققان را به خود جلب کرده است. همچنین، استفاده از نانوسیال درون محفظه، به دلیل تقویت انتقال حرارت، می‌تواند روشی موثر در تقویت انتقال انرژی باشد. نتایج بررسی مسائل مربوط به محفظه پر شده با ماده متخلخل و

قرار دادند. آن‌ها نشان دادند که اگر سیال بتواند وارد لایه متخلخل شود میدان سرعت و حرارت را به‌طور کلی تحت تاثیر قرار خواهد داد. همچنین، نفوذ سیال به درون ماده متخلخل به‌شدت به حاصلضرب اعداد رایلی و داریسی بستگی دارد.

مطالعات کمی در مورد ماده متخلخل پر شده با نانوسیال موجود است. نیلد و کوزنتسوف [17] به مطالعه مسئله چنگ و مینکاوایس [18] برای جریان لایه مرزی جابه‌جایی طبیعی بر روی صفحه عمودی نیمه بینهایت که درون ماده متخلخل قرار گرفته و با نانوسیال پر شده است پرداختند. احمد و پاپ [19] لایه مرزی جابه‌جایی ترکیبی<sup>1</sup> بر روی صفحه عمودی قرار گرفته درون ماده متخلخل و پر شده با نانوسیال را بررسی کردند. آن‌ها از مدل مطرح شده توسط تیواری و داس [20] استفاده کردند.

چیانگ سان و آیون پاپ [21] از معدود افرادی بودند که به مطالعه انتقال حرارت جابه‌جایی درون محفظه متخلخل پر شده با نانوسیال پرداخته‌اند. آن‌ها محفظه مثلثی قائم الزاویه شکلی را در نظر گرفتند که منبع حرارتی دما ثابت بر روی دیواره عمودی آن قرار گرفته و کل وتر آن به‌صورت منبع دما پائین انتخاب شده است. آن‌ها نتیجه گرفتند بیشترین مقدار عدد نوسلت زمانی حاصل می‌شود که از بیشترین مقدار عدد رایلی و یا بزرگ‌ترین اندازه منبع حرارتی استفاده شود. همچنین، کوچک کردن نسبت‌های هندسی و یا پائین آوردن منبع حرارتی گرم روی دیواره سبب بهبود انتقال حرارت می‌شود. با توجه به مطالعاتی که تاکنون انجام گرفته، بررسی‌ها در این زمینه مراحل اولیه خود را سپری می‌کنند و به‌کارگیری نانوسیال به‌عنوان سیال عامل انتقال حرارت در حضور ماتریس متخلخل قدمتی کمتر از چند سال را داراست. قابل ذکر است که تنها به تعداد انگشت شماری مطالعه در مورد محفظه متخلخل پر شده با نانوسیال انجام گرفته است و طبق آخرین بررسی مطالعه‌ای در زمینه بررسی جابه‌جایی طبیعی نانوسیال درون محفظه شامل حجمی از ماده متخلخل با تولید حرارت داخلی انجام نگرفته است.

در مقاله حاضر به بررسی جابه‌جایی طبیعی نانوسیال درون محفظه بسته‌ای که قسمتی از آن با ماده متخلخل با تولید حرارت داخلی پر شده است پرداخته شده است. با توجه به اینکه تولید حرارت داخلی درون ماتریس متخلخل تابعی از دما است، جهت بیشترین برداشت انرژی از این منبع و همچنین کنترل دمایی ماتریس، دامنه‌های مختلفی از نفوذپذیری ماتریس، ضریب هدایت حرارتی، اعداد رایلی و کسر حجمی نانوذرات معلق مورد بررسی قرار گرفته شده و اثر هر پارامتر در مقدار میدان‌های سرعت و حرارت و در نتیجه مقدار انرژی دریافتی از دیواره‌ها به‌دست آمده است.

## 2- مدل سازی عددی

هندس مورد بررسی، محفظه‌ای مربعی با طول ضلع  $H$  است که بلوک متخلخل مربعی با طول  $H/2$  در مرکز آن قرار گرفته است. بلوک متخلخل دارای تولید حرارت داخلی است که این حرارت تولید شده تابعی از اختلاف دما است. دیواره چپ در دمای بالای  $T_h$  و دیواره راست در دمای پایین  $T_c$  نگه داشته شده است و دیواره‌های بالا و پایین محفظه، عایق در نظر گرفته شده‌اند. محفظه به‌اندازه کافی عمیق است، به‌طوری که بتوان مسئله را دوبعدی فرض کرد. فضای محفظه توسط نانوسیال آب-مس پر شده که مشخصات نانوذرات مس و آب به‌عنوان سیال پایه در جدول 1 آورده شده است. نمایی از مسئله مورد بررسی در شکل 1 نمایش داده شده است.

همکاران [4] مطرح شد. آن‌ها اثر جابه‌جایی طبیعی نانوسیال آب-مس، بر افزایش انتقال حرارت درون محفظه مستطیلی دوبعدی را برای بازه‌های مختلف اعداد گراشوف و نسبت‌های حجمی بررسی کردند. آن‌ها نتیجه گرفتند که انتقال حرارت در محفظه برای هر مقدار عدد گراشوف با افزایش کسر حجمی نانوذرات افزایش می‌یابد. کیم و همکاران [5] به‌طور تحلیلی، با استفاده از جابه‌جایی رایلی-برنارد، ناپایداری جابه‌جایی نانوسیال‌ها در جابه‌جایی طبیعی را مطالعه کردند و افزایش در ضریب انتقال حرارت جابه‌جایی به‌دلیل وجود نانوذرات را گزارش دادند. ایستمن و همکاران [6] مشاهده کردند که آب-اکسید آلومینیوم و آب-مس با جزء حجمی نانوذره 5% به‌ترتیب هدایت گرمایی را 29% و 60% افزایش دادند. زی و همکاران [7] نشان دادند که اتیلن‌گلیکول-اکسید آلومینیوم با جزء حجمی نانوذره 5% هدایت گرمایی را 30% افزایش داد. محمودی و مزروعی [8] محفظه مربع شکل که بلوک عایق مربعی شکلی در وسط آن قرار گرفته بود را در اعداد رایلی، ابعاد مربع عایق و کسر حجمی‌های مختلف نانوذرات مورد مطالعه قرار دادند. نتایج نشان داد که افزایش اندازه مربع عایق درونی در رایلی‌های پائین سبب کاهش نوسلت میانگین شده، اما در رایلی‌های بالا اثر اندازه مربع بی تاثیر خواهد بود. با مطالعه عددی، که توسط شیخ‌زاده و همکاران [9] در محفظه مستطیلی پر شده با نانوسیال انجام گرفت، مشاهدات قبلی تأیید شده و نتایج به‌دست آمده به‌صورت رابطه‌ای بین عدد نوسلت، رایلی و کسر حجمی نانوذرات ارائه شده است.

واکر و هومزی [10] با در نظر گرفتن معادلات مختلف ماده متخلخل به مطالعه انتقال حرارت جابه‌جایی طبیعی درون محفظه مستطیلی پر شده با ماده متخلخل پرداختند. آن‌ها مدل داریسی را انتخاب کردند و نتایج به‌دست آمده از مدل‌های مختلف تطابق خوبی با هم داشتند. پرسد و کولاکی [11] به‌صورت عددی جریان انتقال حرارت طبیعی درون محفظه متخلخل مستطیلی را در حالت پایا بررسی کردند. آن‌ها نشان دادند که با افزایش نسبت ابعاد، نرخ انتقال حرارت افزایش می‌یابد. انتقال حرارت طبیعی درون محفظه پر شده با ماده متخلخل و تولید حرارت یکنواخت به‌صورت پایا توسط دوو و بیلگن [12] برای دامنه وسیعی از عدد رایلی و نسبت ابعاد هندسی مورد مطالعه قرار گرفت و با توجه به عدد رایلی و نسبت ابعاد هندسی مدل-های مختلف انتقال حرارت تعریف شدند. میالی و میرکین [13] به بررسی تولید حرارت وابسته به دمای محلی در محفظه متخلخل پرداختند. نتایج آن‌ها نشان داد که در رایلی‌های پائین فقط یک گردابه درون محفظه تشکیل می‌شود و با افزایش مختصر رایلی گردابه‌ها به‌سمت وسط دیواره‌های عمودی منحرف می‌شوند. طهماسبی و همکاران [14] به بررسی محفظه پر شده با ماده متخلخل با تولید حرارت پرداختند. دیواره‌های عمودی به‌صورت دما ثابت، با دماهای مختلف و دیواره‌های افقی به‌صورت عایق در نظر گرفته شد. آن‌ها نشان دادند که افزایش تولید حرارت درون محفظه و عدد رایلی، گردابه‌های ایجاد شده درون محفظه را به‌ترتیب متقارن و غیرمتقارن می‌کند. از طرفی افزایش هر دو عامل سبب افزایش مقدار نوسلت خواهد شد.

همچنین، برخی از محققان به مطالعه محفظه‌ای که مقداری از آن‌ها با ماده متخلخل پر شده بود پرداختند. سیت و تانگ [15] محفظه مستطیلی با نسبت ابعاد پنج به یک را که به‌صورت ناقص و کامل توسط فوم نیکل و فوم پلاستیک پر شده بود، به‌صورت آزمایشگاهی مورد بررسی قرار دادند. آن‌ها نشان دادند که با افزایش ماده متخلخل به‌صورت لایه لایه از منبع گرم تا سرد مقدار مینیممی برای انتقال حرارت به‌دست می‌آید. بکرمن و همکاران [16] مدلی از محفظه که با لایه‌ای از ماده متخلخل پر شده بود را مورد آزمایش

1- Mixed convection

$$U \frac{\partial \theta}{\partial X} + V \frac{\partial \theta}{\partial Y} = (\delta(R_{keff} - 1) + 1) \frac{\alpha_{nf}}{\alpha_f} \left[ \frac{\partial^2 \theta}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 \theta}{\partial Y^2} \right] + \delta \frac{\alpha_{nf}}{\alpha_f} q \theta^{-1} \quad (4)$$

در معادله (4) منبع تولید انرژی مربوط به محیط متخلخل در سمت راست دیده می‌شود. این منبع نسبت عکس با دمای بی‌بعد داشته یعنی با برداشت انرژی و کاهش دمای ماتریس متخلخل، انرژی بیشتری تولید و جایگزین می‌شود. پارامترهای بدون بعد استفاده شده در روابط بالا به صورت زیر تعریف شده‌اند [23].

$$X = \frac{x}{H}, Y = \frac{y}{H}, U = \frac{uH}{\alpha_f}, V = \frac{vH}{\alpha_f}, Da = \frac{K}{H^2}$$

$$R_k = \frac{k_s}{k_f}, R_{keff} = \frac{k_{eff}}{k_{nf}}, P = \frac{\rho H^2}{\rho_{nf} \alpha_f^2}, Pr_f = \frac{\nu_f}{\alpha_f}$$

$$\theta = \frac{T - T_c}{T_h - T_c}, Ra_f = \frac{g \beta_f H^3 (T_h - T_c)}{\nu_f \alpha_f}, q = \frac{Q_0 H^2}{\Delta T^2 (\rho c)_{nf} \alpha_{nf}}$$

در معادلات بالا  $Da$  عدد دارسی و بی‌بعد شده نفوذپذیری ماتریس متخلخل  $K$  و  $q$  بی‌بعد شده تولید حرارت داخلی  $Q_0$  است.  $R_{keff}$  نسبت ضریب هدایت گرمایی موثر در محیط متخلخل به ضریب هدایت گرمایی سیال پایه بوده و معادله (5) بیانگر ارتباط  $k_{eff}$  با  $k_{nf}$  و  $k_s$  است.

$$k_{eff} = \varepsilon k_{nf} + (1 - \varepsilon) k_s \quad (5)$$

همچنین، با فرض اینکه محیط متخلخل از اجسام کروی با قطر متوسط  $d$  تشکیل شده است، می‌توان تغییرات نفوذپذیری نسبت به تخلخل را توسط رابطه شماره (6) اورگن [24] به دست آورد.

$$K = \frac{d^2 \varepsilon^3}{175(1 - \varepsilon^2)} \quad (6)$$

جهت به دست آوردن چگالی، ظرفیت حرارتی و ضریب انبساط حرارتی به ترتیب از روابط (7) تا (9) استفاده شده است [25].

$$\rho_{nf} = \varphi \rho_p + (1 - \varphi) \rho_f \quad (7)$$

$$(\rho c)_{nf} = \varphi (\rho c)_p + (1 - \varphi) (\rho c)_f \quad (8)$$

$$(\rho \beta)_{nf} = \varphi (\rho \beta)_p + (1 - \varphi) (\rho \beta)_f \quad (9)$$

لزجت دینامیکی نانوسیال از رابطه (10) بریکمن [26] به دست می‌آید.

$$\mu_{nf} = \frac{\mu_f}{(1 - \varphi)^{2.5}} \quad (10)$$

در کار حاضر، با فرض اندازه یکسان و کروی بودن ذرات نانو ضریب هدایتی نانوسیال با تقریب ماکسول [27] به صورت رابطه (11) محاسبه شده است.

$$\frac{k_{nf}}{k_f} = \frac{(k_p + 2k_f) - 2\varphi(k_f - k_p)}{(k_f + 2k_p) + \varphi(k_f - k_s)} \quad (11)$$

شرایط مرزی بی‌بعد برای دیواره‌های محفظه به صورت روابط (12) تا (14) است.

$$X = 0, U = V = 0, \theta = 1 \quad (12)$$

$$X = 0, U = V = 0, \theta = 0 \quad (13)$$

$$Y = 0, Y = 1, U = V = \frac{\partial \theta}{\partial Y} = 0 \quad (14)$$

همچنین، به دلیل استفاده از سیال مایع با سرعت حرکت بسیار پایین، می‌توان از شرط عدم لغزش در صفحه مشترک نانوسیال و ماتریس متخلخل با استفاده از روابط (15) تا (17) استفاده کرد [28].

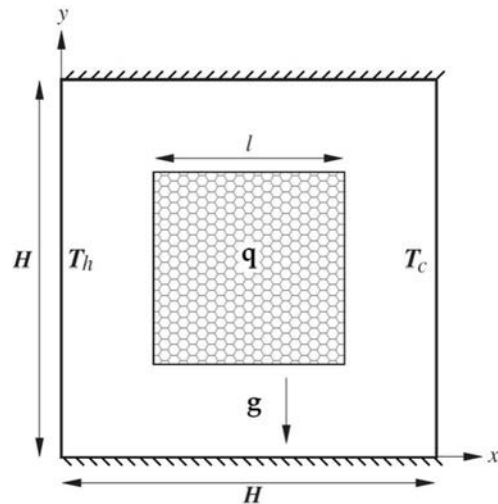
$$T_{nf} = T_{PM}, k_{nf} \frac{\partial T_{nf}}{\partial n} = k_{eff} \frac{\partial T_{PM}}{\partial n} \quad (15)$$

$$U_{nf} = U_{PM}, V_{nf} = V_{PM}, P_{nf} = P_{PM} \quad (16)$$

$$\mu_{nf} \frac{\partial U_{nf}}{\partial n} = \mu_{eff} \frac{\partial U_{PM}}{\partial n}$$

$$\mu_{nf} \left( \frac{\partial V_{nf}}{\partial n} + \frac{\partial U_{nf}}{\partial t} \right) = \mu_{eff} \left( \frac{\partial V_{PM}}{\partial n} + \frac{\partial U_{PM}}{\partial t} \right) \quad (17)$$

برای به دست آوردن نوسلت محلی روی دیواره چپ و راست به ترتیب از روابط (18) و (19) استفاده می‌شود [29].



شکل 1 محفظه قسمتی پر شده با ماده متخلخل با تولید حرارت

جدول 1 خواص فیزیکی برای سیال آب و نانوذره مس [8]

$\beta$	$k$	$c_p$	$\mu$	$\rho$
$K^{-1}$	$Wm^{-1}K^{-1}$	$Jkg^{-1}K^{-1}$	$kgm^{-1}s^{-1}$	$kgm^{-3}$
$21 \times 10^{-5}$	0/613	4179	0/000881	997/1
$1/67 \times 10^{-5}$	401	385	-	8933
				آب
				مس

در مطالعه حاضر، جریان آرام، غیرقابل تراکم و نانوسیال نیوتونی در نظر گرفته شده و از ترم‌های اتلاف صرف نظر شده است. همچنین، ذرات نانو و آب در تعادل حرارتی بوده و اندازه نانوذرات به قدری کوچک است که می‌توان از سرعت لغزشی بین ذرات نانو و سیال صرف نظر کرد. تمامی خواص نانوسیال به غیر از چگالی آن هم در ترم نیروی شناوری ثابت فرض شده که آن نیز با تقریب بوزینسک<sup>1</sup> تغییر می‌نماید که جهت جاذبه مطابق شکل 1 در جهت منفی محور  $y$  قرار داد. همچنین، ماده متخلخل با تولید حرارت داخلی، به صورت همگن، کاملاً اشباع از نانوسیال و در تعادل دمایی محلی با نانوسیال در نظر گرفته شده و فرض می‌شود ابعاد نانوذرات در برابر سوراخ‌های ماتریس متخلخل بسیار کوچک است.

## 2-1- معادلات حاکم

جهت ارائه معادلات حاکم بر نانوسیال و ماتریس متخلخل از پارامتر دو-مقداری  $\delta$  استفاده شده است که به ترتیب در بررسی نانوسیال و ماتریس متخلخل مقادیر صفر و یک را می‌گیرد. با توجه به فرضیات بالا معادلات بی-بعد پیوستگی، مومنتم و انرژی در مسئله حاضر به صورت روابط (1) تا (4) خواهند بود [22].

$$\frac{\partial U}{\partial X} + \frac{\partial V}{\partial Y} = 0 \quad (1)$$

$$\left( \frac{\delta}{\varepsilon^2} - (\delta - 1) \right) \left[ U \frac{\partial U}{\partial X} + V \frac{\partial U}{\partial Y} \right] = - \frac{\partial P}{\partial X} + \frac{\mu_{nf}}{\rho_{nf} \alpha_f} \left[ \frac{\partial^2 U}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial Y^2} \right] + \delta \frac{\mu_{nf}}{\rho_{nf} \alpha_f} Da U \quad (2)$$

$$\left( \frac{\delta}{\varepsilon^2} - (\delta - 1) \right) \left[ U \frac{\partial V}{\partial X} + V \frac{\partial V}{\partial Y} \right] = - \frac{\partial P}{\partial Y} + \frac{\mu_{nf}}{\rho_{nf} \alpha_f} \left[ \frac{\partial^2 U}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial Y^2} \right] + \delta \frac{\mu_{nf}}{\rho_{nf} \alpha_f} Da V + \frac{\beta_{nf}}{\beta_f} Ra_f Pr_f \theta \quad (3)$$

1- Boussinesq approximation

جهت حل معادله فشار استفاده شده است. حل معادلات تا رسیدن تمامی باقی مانده‌ها به مقدار  $10^{-6}$  ادامه یافته است.

### 3-2- اعتبارسنجی

اعتبارسنجی در دو مرحله و با مقایسه نتایج حاصل از کد با مقادیر به دست آمده از محفظه قسمتی پر شده با ماده متخلخل و سیال خالص [16] و محفظه پر شده با نانوسیال آب-مس با دیوار سرد سمت راست و دیواری با منبع گرم محدود در چپ [29] انجام گرفته است.

در شکل 2، مقادیر نوسلت به دست آمده از روش عددی با نوسلت حاصل از محفظه قسمتی پر شده با ماده متخلخل مقایسه شده است. مقادیر نوسلت در  $Pr=1$ ،  $R_k=1$  و  $C=0/55$  به دست آمده است و  $S$  نشان دهنده فضای پر نشده با ماده متخلخل در راستای محور افقی است. همچنین، مقایسه مقادیر نوسلت در محفظه پر شده با نانوسیال با مقادیر عددی در کسر حجمی مختلف و  $Ra=10^5$  در شکل 3 انجام گرفته است که می‌توان بیشترین خطا را در کسر حجمی 0/1 برابر با 0/8% مشاهده کرد.

### 4-2- بررسی استقلال از شبکه

جهت بررسی استقلال از شبکه، 5 شبکه  $40 \times 40$ ،  $60 \times 60$ ،  $80 \times 80$ ،  $100 \times 100$  و  $120 \times 120$  در شرایط  $Ra=10^5$ ،  $\varepsilon=0/4$ ،  $R_k=1$  و  $q=1000$  در کسر حجمی‌های مختلف مورد بررسی قرار گرفته و در نهایت آرایش  $100 \times 100$  انتخاب شده است، به طوری که شبکه انتخاب شده عدم وابستگی نتایج به مش بندی را تأمین می‌کند. نتایج حاصل از بررسی شبکه در جدول 2 آورده شده است.

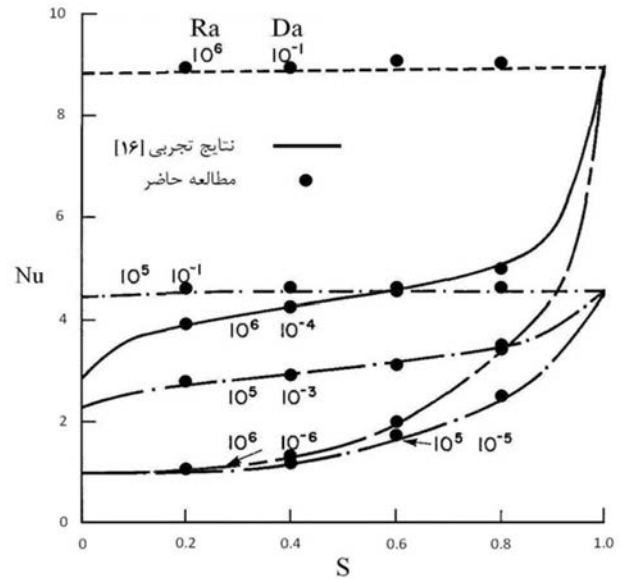
### 3- نتایج حل

#### 3-1- اثر تغییرات نسبت هدایت در تخلخل‌های مختلف

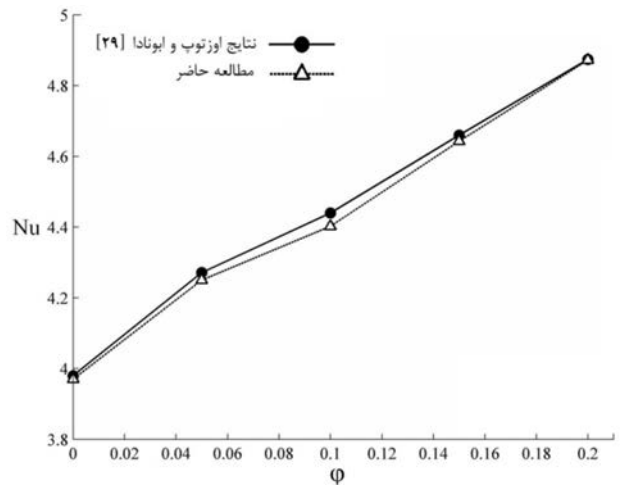
اثر تغییرات نسبت ضرایب هدایتی در تخلخل‌های مختلف بر روی میدان‌های سرعت و حرارت در  $Ra=10^5$ ،  $\phi=0/1$  و  $q=1000$  مورد بررسی قرار گرفته است. در شکل 4، مشاهده می‌شود که تغییر مقادیر نسبت هدایت  $(R_k)$  در تخلخل‌های پایین تاثیر قابل ملاحظه‌ای داشته، ولی، با افزایش مقدار تخلخل، نسبت هدایت رفته رفته اثر خود را از دست می‌دهد. در حقیقت، سه اثر متفاوت در نمودار مقابل دیده می‌شود که با هم پوشانی این آثار تغییرات نوسلت در محفظه شکل می‌گیرد.

پارامتر اصلی تاثیرگذار در مقادیر نوسلت، ضریب هدایت حرارتی ماتریس متخلخل،  $k_s$  است. در تخلخل‌های بالا به دلیل مقاومت کمتر در برابر جریان و در نتیجه قدرت نفوذ بیشتر سیال به درون ماده متخلخل احتیاج چندانی به ضریب هدایتی بالای ماتریس متخلخل جهت انتقال حرارت تولید شده نخواهد بود، چرا که جابه‌جایی سیال انتقال حرارت را انجام داده و در چنین شرایطی می‌توان جابه‌جایی طبیعی را رژیم حاکم بر جریان محفظه دانست. با کاهش دمای ماتریس متخلخل تولید حرارت بیشتری انجام گرفته و در نهایت نوسلت بیشتری به دست خواهد آمد.

با کاهش مقدار تخلخل مقاومت در برابر نفوذ نانوسیال بیشتر شده و در نتیجه حرارت درون ماتریس متخلخل از طریق هدایت حرارتی به جریان جابه‌جایی نانوسیال منتقل می‌شود. بنابراین،  $k_s$  نقش مهمی را ایفا کرده و در نتیجه، با توزیع و یکنواخت‌سازی دما درون ماتریس، سبب کاهش دمای محلی شده و در نهایت سبب تولید حرارت بالاتر و افزایش نوسلت خواهد شد. با توجه به اینکه در تخلخل‌های پایین هدایت حرارتی رژیم حاکم درون محفظه خواهد بود، پس، با افزایش هرچه بیشتر  $k_s$ ، توزیع یکنواخت‌تر دما و در نتیجه تولید حرارت بیشتری را شاهد خواهیم بود.



شکل 2 اعتبارسنجی با نتایج محفظه قسمتی پر شده ماده متخلخل



شکل 3 اعتبارسنجی با نتایج محفظه پر شده با نانوسیال

جدول 2 مجموع نوسلت‌های دیواره گرم و سرد در شبکه‌های مختلف

شبکه	$\phi$	40×40	60×60	80×80	100×100	120×120
Nu	0/0	13/8848	13/6893	13/5903	13/5362	13/5360
	0/1	14/5259	14/3532	14/3007	14/2776	14/2702
	0/2	15/3456	15/1862	15/1137	15/0956	15/0934

$$Nu_L = -\frac{k_{nf}}{k_f} \left( \frac{\partial \theta}{\partial X} \right)_{X=0} \quad (18)$$

$$Nu_R = -\frac{k_{nf}}{k_f} \left( \frac{\partial \theta}{\partial X} \right)_{X=1} \quad (19)$$

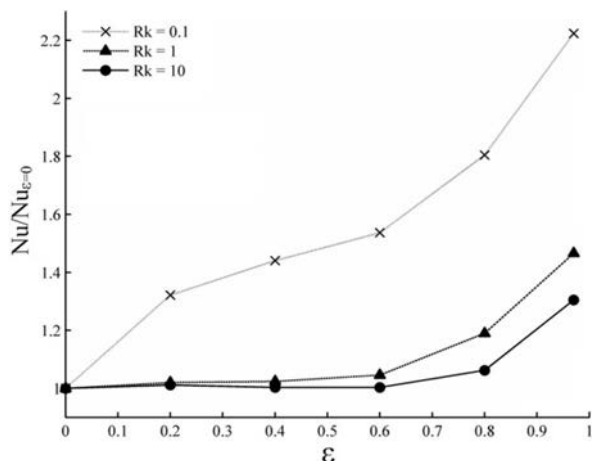
که مقدار کلی حرارت بی‌بعد تولید شده درون محفظه از مجموع نوسلت دیواره‌های چپ و راست و با رابطه (20) به دست می‌آید.

$$Nu = \int_0^1 (Nu_L + Nu_R) dY \quad (20)$$

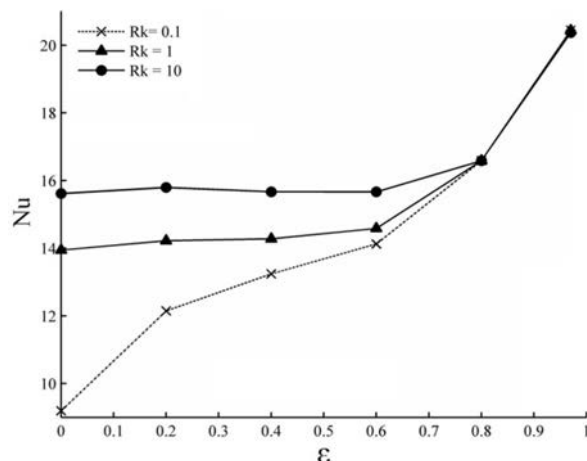
### 2-2- روش حل عددی

جهت حل عددی از کد فلونت<sup>1</sup> استفاده شده است. معادلات براساس روش حجم محدود و روش سیمپل<sup>2</sup> جداسازی شده‌اند. همچنین، از الگوریتم پیرو<sup>3</sup>

1- Fluent  
2- SIMPLE  
3- PISO



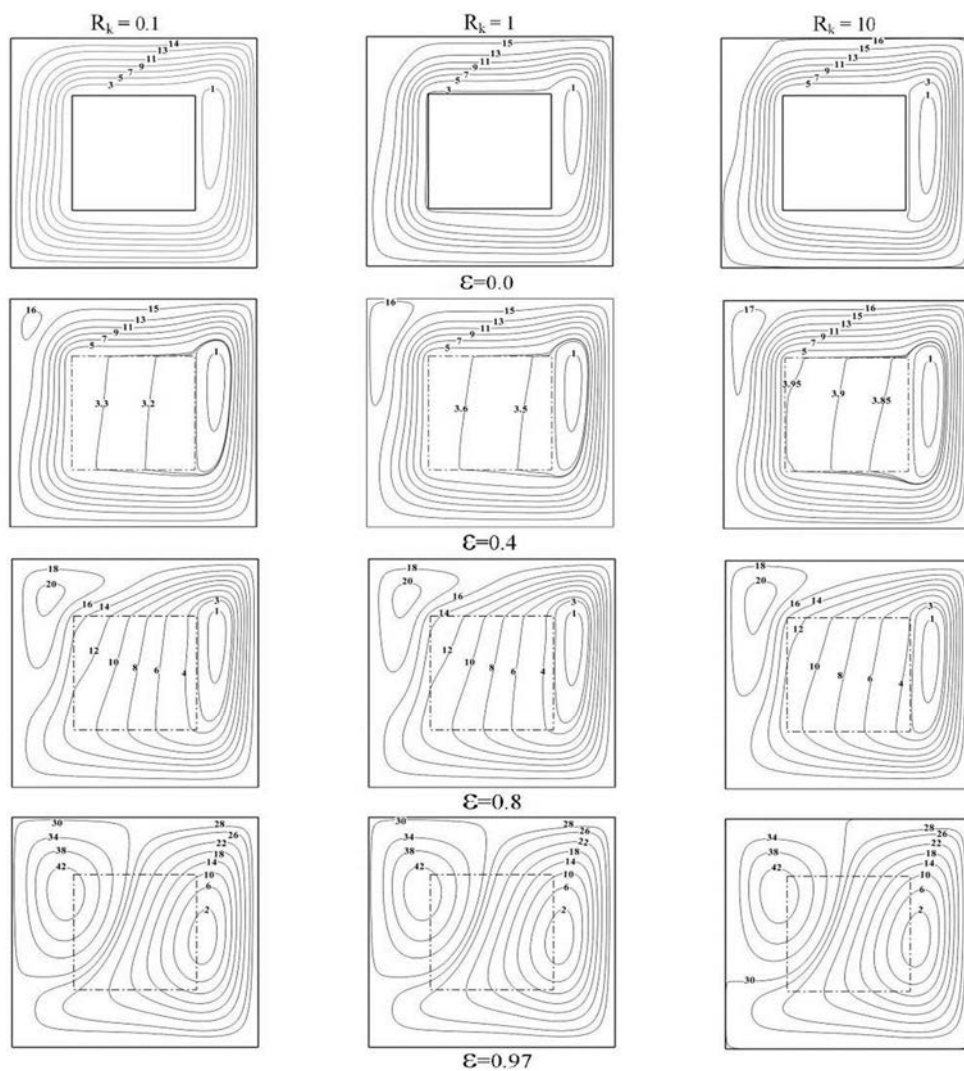
شکل 5 مقدار فاکتور نوسلت کل در تخلخل و نسبت هدایت مختلف



شکل 4 مقدار نوسلت کل در تخلخل و نسبت هدایت مختلف

جهت بررسی اثر استفاده از ماده متخلخل به جای بلوک جامد فاکتور نوسلت به صورت  $Nu/Nu_{\epsilon=0}$  تعریف شده است که نشان دهنده میزان نوسلت در حالت وجود ماتریس متخلخل به مقدار نوسلت در حالت قرارگیری بلوک جامد است. نتایج حاصل از بررسی این فاکتور در نسبت ضرایب هدایتی و تخلخل های مختلف در شکل 5 آورده شده است.

اثر سوم مربوط به ماتریس بدون تخلخل است که مانند قرارگیری بلوک کامل در وسط محفظه است. به دلیل اثر عدم لغزش سرعت بر روی دیواره بلوک و افزایش گرادیان سرعت در نزدیکی دیواره، مقدار تنش برشی افزایش یافته و در نتیجه روند انتقال حرارت را کاهش خواهد داد که این باعث گرم شدن بلوک و در نهایت کاهش مقدار حرارت تولیدی و نوسلت خواهد شد.



شکل 6 تغییرات خطوط جریان در تخلخل و نسبت ضرایب هدایتی مختلف

0/97 مقدار نوسلت به بیش از 2 برابر رسیده است که علت آن را می‌توان نفوذ نانوسیال به درون ماتریس متخلخل و در نتیجه کاهش دما و تولید حرارت بیشتر دانست.

جهت بررسی خطوط جریان و دما به ترتیب شکل‌های 6 و 7 آورده شده- اند. در شکل‌های حاضر ردیف‌ها نشان‌دهنده تغییرات نسبت هدایت و ستون‌ها تغییرات تخلخل را نمایش می‌دهند.

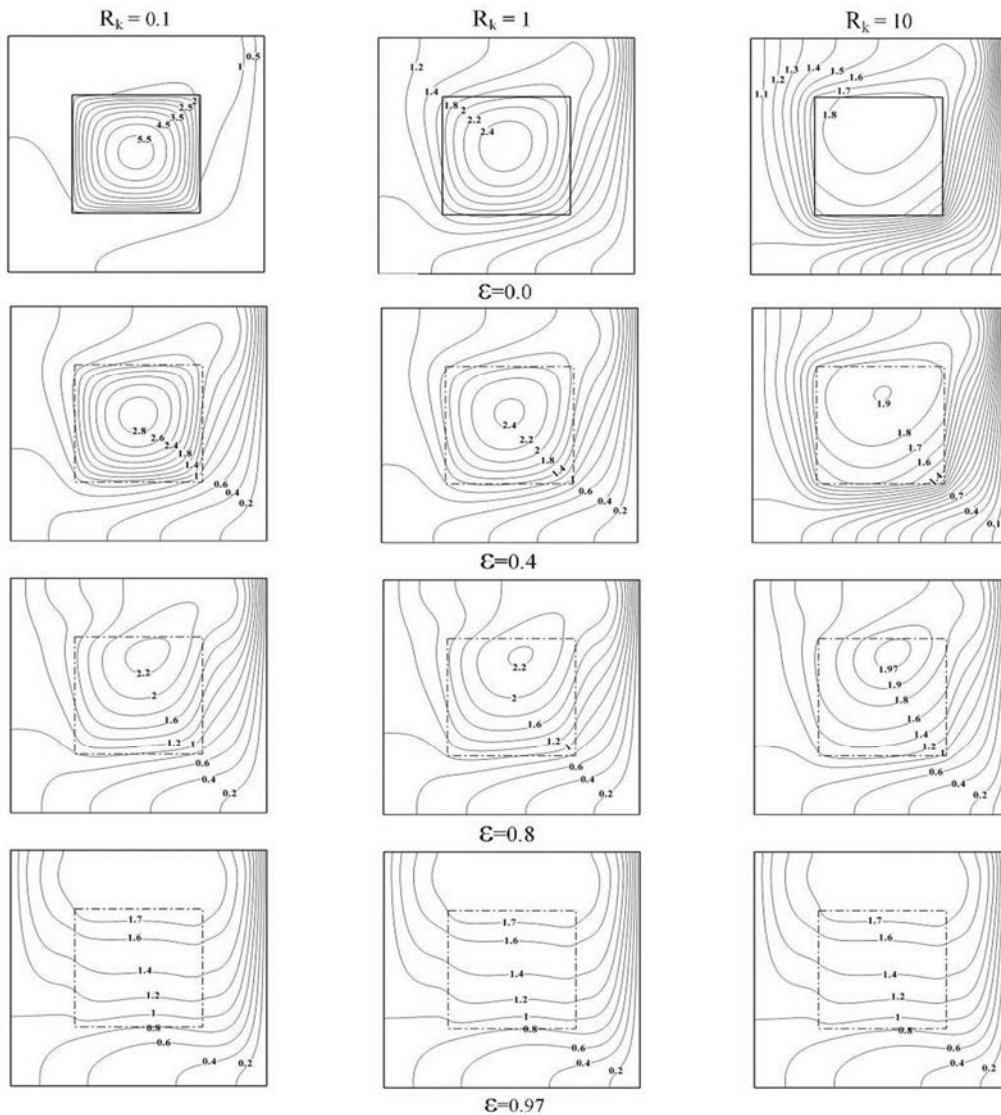
همان‌طور که در شکل 6 مشاهده می‌شود، در تخلخل صفر نفوذ سیال به درون منبع حرارتی صورت نمی‌گیرد، ولی با افزایش تخلخل نفوذ بیشتر خواهد شد که رژیم انتقال حرارت را از هدایت به جابه‌جایی تغییر خواهد داد. با کاسته شدن مقاومت ماتریس متخلخل و نفوذ بیشتر نانوسیال به درون آن و از طرفی تولید بیشتر حرارت به دلیل کاهش دما، تولید حرارت داخلی افزایش یافته و در نتیجه فرم جریان از حلقه واحد به دو حلقه مجزا تبدیل خواهد شد. همچنین، افزایش نسبت هدایت در تخلخل‌های پایین، اثر بیشتری داشته و سبب تولید حرارت بیشتر و در نتیجه افزایش سرعت جریان درون محفظه خواهد شد. ولی در تخلخل‌های بالا به دلیل کاهش اثر نسبت هدایت خطوط جریان تغییر قابل ملاحظه‌ای ندارند.

با توجه به تفسیر بالا، می‌توان نتیجه گرفت که جنس ماده متخلخل در تخلخل‌های بالا تاثیر چندانی نخواهد داشت، ولی در تخلخل‌های پایین هرچه ماتریس متخلخل رساناتر باشد، توزیع یکنواخت‌تر دما و در نتیجه تولید حرارت و نوسلت بیشتری به دست خواهد آمد.

در تخلخل‌های پایین، به دلیل حاکم بودن رژیم هدایتی، اثر ضریب هدایت حرارتی موثر ماتریس متخلخل بیشتر بوده که سبب توزیع بیشتر حرارت خواهد شد و طبق رابطه 5 در نسبت‌های هدایتی بالا بیشترین مقدار آن در تخلخل صفر به دست خواهد آمد. بنابراین، در نسبت‌های هدایتی بیشتر از 1 و تا تخلخل 0/6، که در آن رژیم هدایتی حاکم است، مقدار فاکتور نوسلت تغییر چندانی نخواهد یافت، ولی، با تغییر به رژیم جابه‌جایی، اثر هدایت حرارتی کم رنگ شده است. لذا، رشد فاکتور، یعنی افزایش نوسلت جابه‌جایی به نوسلت هدایتی، را شاهد خواهیم بود.

در مقابل در نسبت‌های هدایتی کمتر از 1 چون با کاهش تخلخل مقدار ضریب هدایت حرارتی موثر ماتریس متخلخل کاهش می‌یابد، حالتی رخ خواهد داد که هیچ یک از رژیم‌های جابه‌جایی و هدایتی موجود نیست و در نتیجه حرارت درون بلوک و ماده متخلخل محبوس خواهد شد.

اما در تخلخل‌های بالا مشاهده می‌شود که با افزایش مقدار تخلخل تا



شکل 7 تغییرات خطوط هم‌دما در تخلخل و نسبت ضرایب هدایتی مختلف

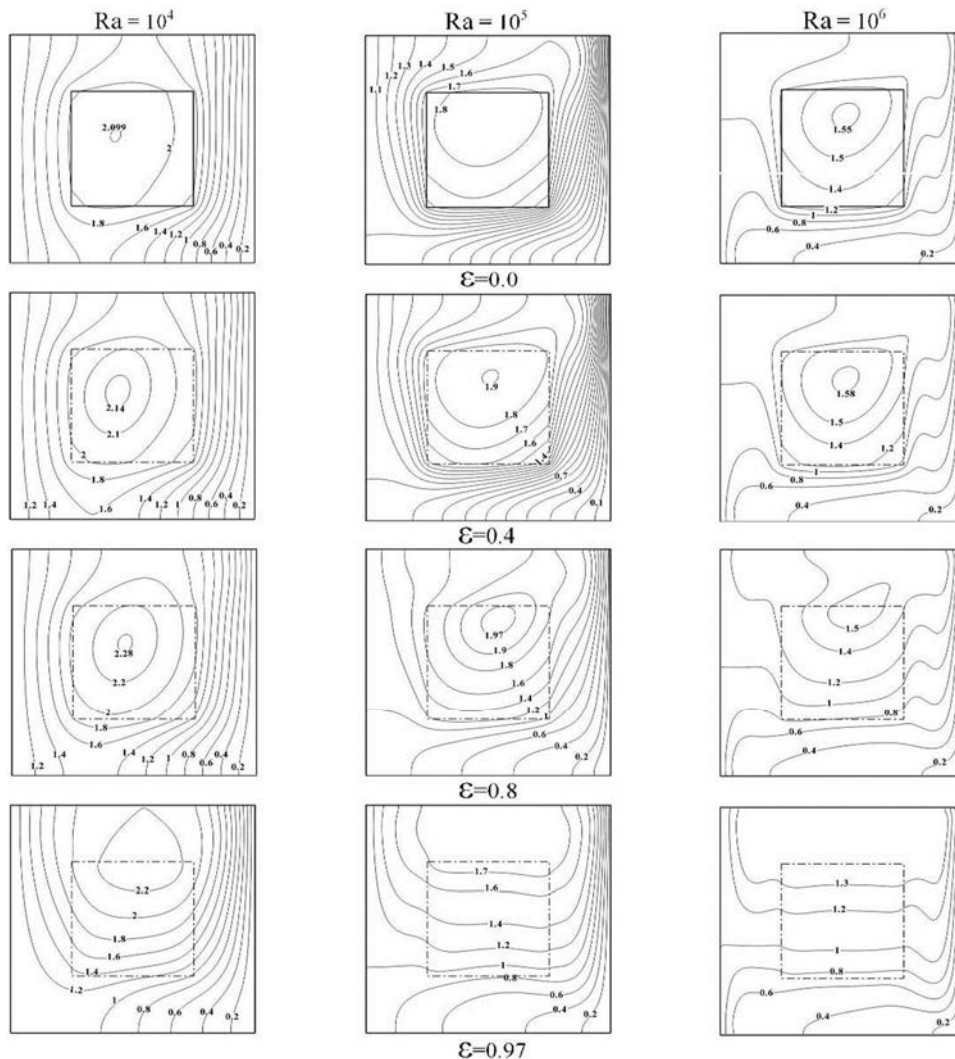
تخلخل صفر، سیال توانایی نفوذ به درون ماتریس متخلخل را نداشته، ولی سرعت چرخش آن در اطراف بلوک گرم افزایش می‌یابد که می‌تواند برداشت انرژی بیشتری از سطح بلوک گرم داشته و در نتیجه دمای داخل بلوک را پایین بیاورد. از طرفی این افزایش سرعت، تنش‌های برشی بزرگ‌تر و در نتیجه افت بیشتری را به نانوسیال تحمیل خواهد کرد. با افزایش تخلخل، نانوسیال نفوذ بیشتری را به درون ماتریس متخلخل انجام داده و مستقیماً انرژی را به دیوار سرد سمت راست انتقال می‌دهد. از طرفی با نفوذ بیشتر سیال به درون ماتریس متخلخل دما کاهش یافته و تولید حرارت بیشتر می‌شود که این سبب جابه‌جایی بیشتر و افقی‌تر شدن خطوط هم‌دما خواهد شد. با بررسی خطوط هم‌دما مربوط به تخلخل 0/97 در رایلی  $10^4$  می‌توان نتیجه گرفت که فقط در این تخلخل است که رژیم جابه‌جایی بر ماتریس متخلخل حاکم شده و می‌تواند نوسلت را افزایش دهد.

در شکل 9، مقادیر نوسلت به‌ازای اعداد رایلی و تخلخل مختلف نمایش داده شده است. با توجه به توضیح‌های ارائه شده، افزایش رایلی سبب قدرت بیشتر گردابه‌ها و انتقال و تولید بیشتر حرارت درون محفظه در تمامی تخلخل‌ها خواهد شد. از طرفی می‌توان مشاهده کرد که در تمامی رایلی‌ها تاثیر سه اثر ذکر شده و الگوی تغییرات نوسلت پابرجاست. نقطه قابل توجه در شکل 9 انتقال نقطه مینم منحنی‌ها به تخلخل‌های پایین با افزایش رایلی است.

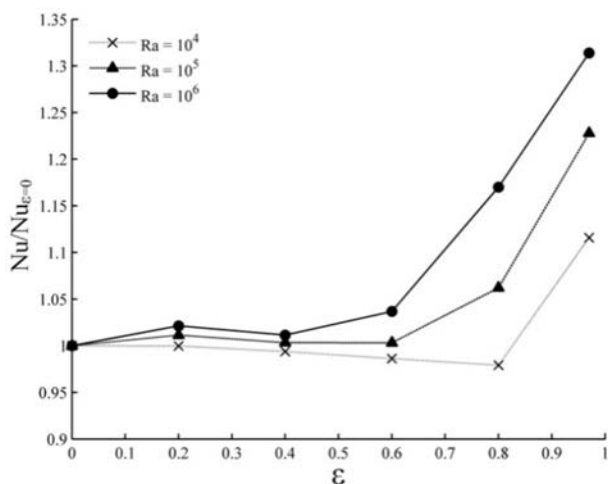
اثر افزایش نسبت‌هدایت بر خطوط هم‌دما و در نتیجه توزیع دما درون محفظه در شکل 7 به وضوح قابل مشاهده است. همان‌طور که اشاره شد استفاده از ماده متخلخل عایق در تخلخل‌های پایین سبب محبوس شدن حرارت درون ماتریس متخلخل خواهد شد، ولی افزایش نسبت‌هدایت به آزاد شدن حرارت و کاهش دمای ماتریس متخلخل و در نتیجه تولید حرارت بیشتر کمک خواهد کرد. آن‌طور که انتظار می‌رود، با افزایش تخلخل و گذر به رژیم جابه‌جایی اثر نسبت‌هدایت کاهش می‌یابد که این امر در تخلخل 0/8 مشاهده می‌شود و در تخلخل حدی 0/97 تقریباً غیرقابل تفکیک است.

### 2-3- اثر تغییرات عدد رایلی در تخلخل‌های مختلف

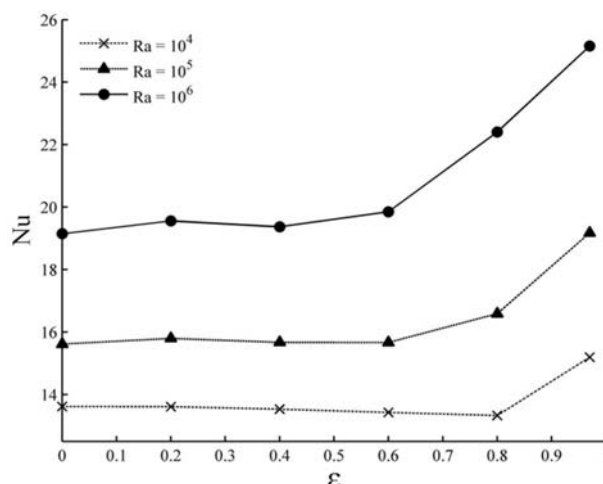
اثر تغییرات عدد رایلی در تخلخل‌های مختلف بر روی میدان‌های سیال و حرارت در  $Ra_k=10$ ،  $\phi=0/1$  و  $q=1000$  مورد بررسی قرار گرفته است. اثر این تغییرات بر خطوط هم‌دما در شکل 8 آورده شده است. در این شکل ردیف‌ها نشان‌دهنده تغییرات رایلی و ستون‌ها تغییرات تخلخل را نمایش می‌دهند. همان‌طور که از شکل واضح است، افزایش مقدار عدد رایلی سبب افزایش قدرت گردابه‌ها و همچنین سرعت و نفوذ آن‌ها به درون ماتریس متخلخل خواهد شد که این سبب تغییر فرم کلی خطوط هم‌دما از حالت عمودی در رایلی پایین به خطوط نسبتاً افقی در رایلی‌های بالا شده است. این تغییر فرم نشان‌دهنده تبدیل انتقال حرارت هدایتی به انتقال حرارت جابه‌جایی است. در



شکل 8 تغییرات خطوط هم‌دما در تخلخل‌های مختلف



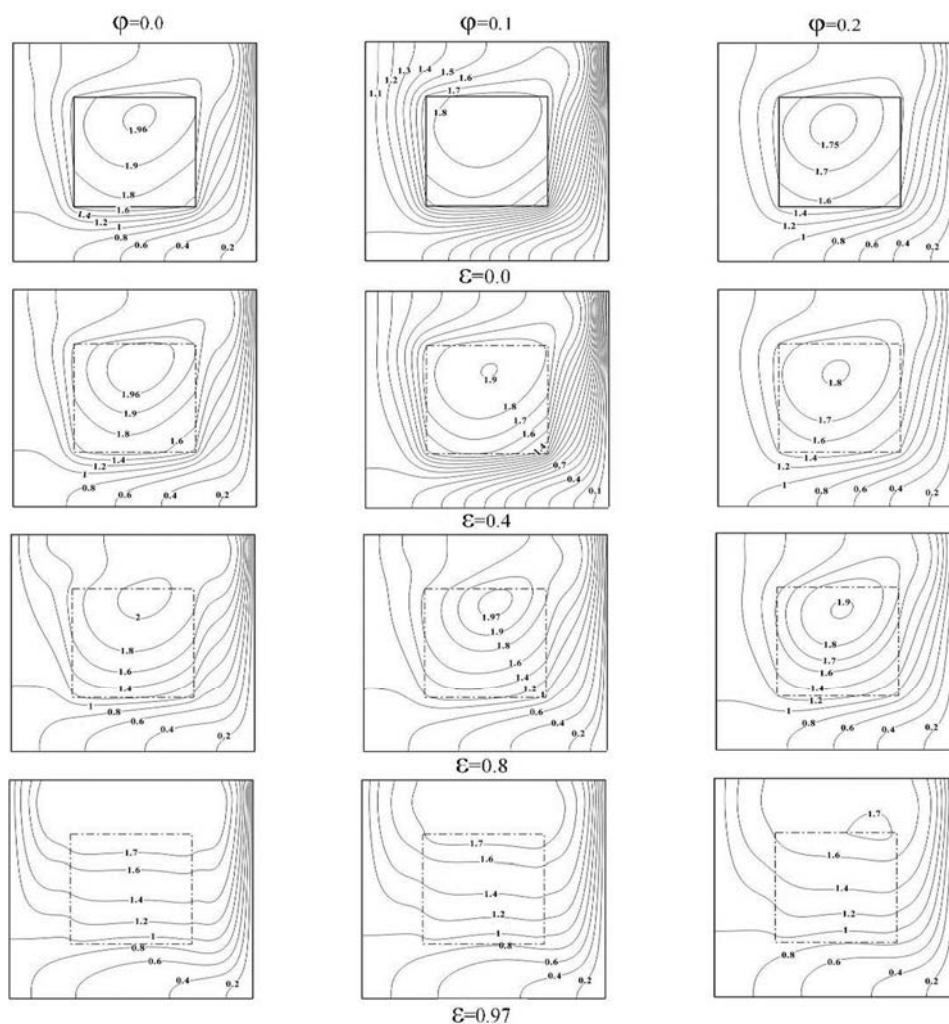
شکل 10 مقدار فاکتور نوسلت کل در تخلخل و رایلی های مختلف



شکل 9 مقدار نوسلت کل در تخلخل و رایلی های مختلف

در شکل 10، به بررسی فاکتور نوسلت پرداخته شده است. همان طور که در بخش بررسی رایلی توضیح داده شد، در رایلی های پایین، به دلیل قدرت کم گردابه ها و نفوذ کم تر آن ها به درون ماتریس متخلخل، در اکثر تخلخل ها (تا تخلخل 0/8) رژیم هدایتی حاکم است. از طرفی، با افزایش تخلخل و بنابه رابطه (5)، ضریب انتقال حرارت هدایتی محیط متخلخل کاهش می یابد که این سبب کاهش انتقال حرارت و افت فاکتور نوسلت خواهد شد.

بنابراین، در رایلی پایین  $10^4$  نقطه مینیمم نمودار (که در واقع نقطه تقابل جابه جایی و هدایت است) به تخلخل 0/8، در رایلی متوسط  $10^5$  به تخلخل 0/6 و در رایلی بالای  $10^6$  به تخلخل 0/4 رسیده است. همچنین، در تخلخل صفر نیز می توان مشاهده کرد که با افزایش رایلی و سرعت های چرخش اثر تنش برشی نیز در دیواره بلوک بیشتر شده و بنابراین مقادیر نوسلت افت بیشتری خواهد داشت.



شکل 11 تغییرات خطوط همدمای در تخلخل و رایلی های مختلف

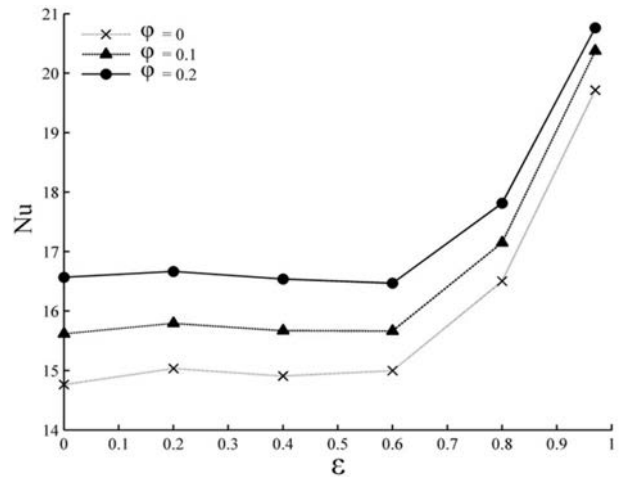


منفی افزایش لزجت در نانوسیال می‌شود. جهت بررسی این آثار بر خطوط هم-دمای درون محفظه شکل 11 آورده شده است. در این شکل ردیف‌ها تغییرات کسر حجمی نانوسیال و ستون‌ها تغییرات تخلخل را نمایش می‌دهند. اثر تغییرات کسر حجمی نانوسیال در تخلخل‌های مختلف بر روی میدان‌های سیال و حرارت در  $q=1000$  و  $R_k=10$ ،  $Ra=10^5$  مورد بررسی قرار گرفته است.

همان‌طور که اشاره شد، افزایش کسر حجمی سبب افزایش ضریب انتقال حرارت شده و در نتیجه دریافت و انتقال حرارت توسط سیال افزایش خواهد یافت. این پدیده سبب کاهش بیشتر دما و تولید حرارت بیشتر و از طرفی افزایش سرعت گردابه‌ها در محفظه خواهد شد. در تمامی تخلخل‌ها با افزایش کسر حجمی، می‌توان شاهد افزایش جابه‌جایی و همچنین کاهش دمای بیشینه محفظه بود. از طرفی افزایش تخلخل اجازه نفوذ نانوسیال به درون ماتریس متخلخل را می‌دهد که این سبب اضافه شدن اثر جابه‌جایی و برداشت بیشتر انرژی می‌شود.

با توجه به شکل 12 می‌توان مشاهده کرد که فرم کلی تغییرات نوسلت نسبت به تخلخل، با افزایش کسر حجمی نانوسیال تغییر نخواهد کرد. همچنین، افزودن کسر حجمی در تمامی تخلخل‌ها سبب افزایش مقدار نوسلت خواهد شد که دلیل آن را می‌توان در افزایش ضریب هدایت حرارتی دانست.

اما نکته قابل توجه در نمودار حاضر، تاثیر بیشتر افزودن نانوسیال در تخلخل‌های پایین است. افزودن نانوذرات سبب افزایش لزجت نانوسیال خواهد شد که با چرخش نانوسیال درون محفظه سبب افزایش مقاومت حرکتی می‌شود.

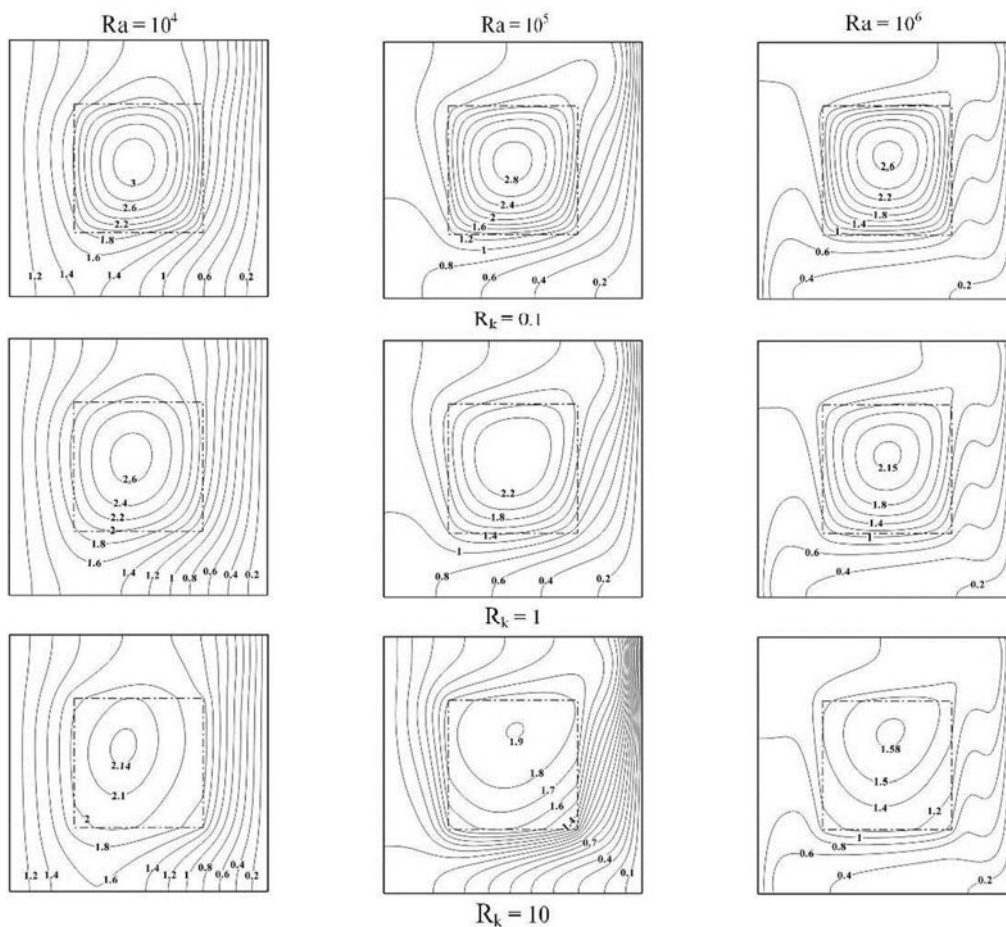


شکل 12 مقدار نوسلت کل در تخلخل و رایلی‌های مختلف

اما، با افزایش رایلی، دامنه رژیم جابه‌جایی تا تخلخل 0/4 افزایش می‌یابد و تقریباً در تمامی تخلخل‌ها و مخصوصاً در تخلخل‌های بالا سبب افزایش فاکتور نوسلت می‌شود. در حالت کلی می‌توان نتیجه گرفت که با استفاده از تخلخل کمتر در رایلی‌های پایین و تخلخل بالا در رایلی‌های بالا می‌توان بهترین فاکتور نوسلت را به دست آورد که این افزایش در تخلخل‌های زیر 0.6 کمتر از 5% و در تخلخل‌های بالای 0/6 تا 32% قابل افزایش است.

### 2-3- اثر تغییرات کسر حجمی نانوسیال در تخلخل‌های مختلف

افزودن ذرات نانو به سیال پایه سبب اثر مثبت افزایش ضریب هدایت حرارتی و اثر



شکل 13 تغییرات خطوط هم‌دما در ضرایب هدایتی و رایلی‌های مختلف

که سبب انتقال و تولید بیشتر حرارت شده است.

اما نکته قابل ملاحظه در شکل 14 میل کردن نمودارها به سمت مقدار خاصی از نوسلت با افزایش هرچه بیشتر نسبت هدایت است. علت این پدیده را می توان در محدود بودن یکنواخت شدن دما درون ماتریس متخلخل دانست، به طوری که اگر نسبت هدایت به اندازه کافی افزایش یابد، حرارت تولید شده درون ماتریس متخلخل، توزیع شده و پروفیل دمای مشخصی ایجاد می شود. با افزایش بیشتر نسبت هدایت این پروفیل دما تغییر خاصی نکرده و در نتیجه تولید حرارت و عدد نوسلت افزایش محسوسی نخواهد یافت.

#### 4- نتیجه گیری

در پژوهش حاضر به بررسی جابه جایی طبیعی نانوسیال آب-مس درون محفظه بسته ای که مرکز آن با ماده متخلخل با تولید حرارت داخلی پر شده، پرداخته شده است.

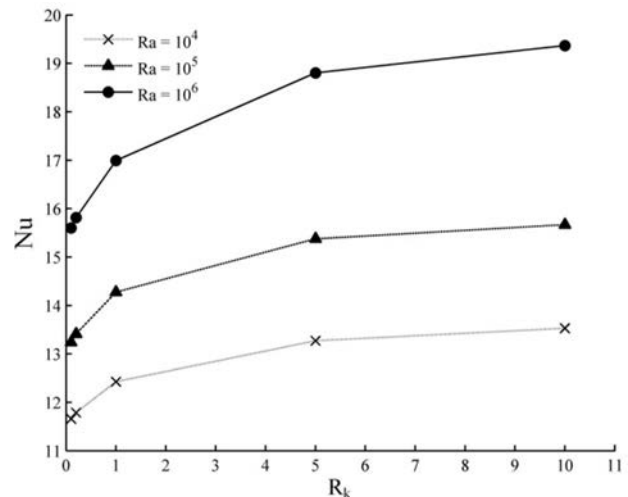
نتایج نشان می دهد که تغییر تخلخل ماتریس متخلخل، سبب تغییر در قدرت نفوذ نانوسیال به درون محیط متخلخل شده و تغییرات نسبت هدایت ماتریس متخلخل سبب ایجاد دو رژیم متفاوت جابه جایی و هدایتی درون این محیط می شود. با افزایش و کاهش تخلخل به ترتیب جابه جایی و هدایت تقویت می شود که این سبب ایجاد نقطه مینیمم در تخلخل های بین 0/4 تا 0/6 بسته به پارامترهای دیگر شده است. تغییر نسبت هدایت در تخلخل بالا تاثیری در نوسلت ندارد، ولی افزایش نسبت هدایت در تخلخل پایین می تواند نوسلت را تا دو برابر افزایش دهد. از طرفی، با افزایش نسبت هدایت، نوسلت به مقدار خاصی میل می کند که علت آن را می توان در یکنواخت شدن دما درون ماتریس متخلخل و تغییر ناچیز تولید حرارت با افزایش هرچه بیشتر نسبت هدایت دانست.

با افزایش رایلی در تخلخل های بالا نفوذ به درون ماتریس متخلخل افزایش می یابد و در تخلخل های پایین دیواره خارجی ماتریس متخلخل خنک می شود که در هر دو حالت با خنک شدن ماتریس نوسلت بیشتری در تمامی دامنه تخلخل به دست می آید. همچنین، نتیجه گرفته شد که با استفاده از تخلخل کمتر در رایلی های پایین و تخلخل بالا در رایلی های بالا می توان بهترین فاکتور نوسلت را به دست آورد که این افزایش در تخلخل های زیر 0/6 کمتر از 5% و در تخلخل های بالای 0/6 تا 32% قابل افزایش است.

نتایج نشان می دهد که افزایش کسر حجمی نانوسیال آب-مس سبب افزایش نوسلت در تمامی تخلخل ها می شود، اما در تخلخل های پایین، افزایش هدایت حرارتی نانوسیال اثر بیشتری از افزایش لزجت آن دارد که این سبب افزایش بیشتر نوسلت در تخلخل های پایین تر نسبت به تخلخل های بالاتر خواهد شد.

#### 5- فهرست علائم

$C_p$	ظرفیت حرارتی ویژه ( $J/kg \cdot K^{-1}$ )
$d$	قطر اجزای کروی تشکیل دهنده ماده متخلخل (m)
Da	عدد دارسی
$g$	شتاب گرانش ( $ms^{-2}$ )
$H$	ارتفاع محفظه (m)
$k$	ضریب انتقال حرارت هدایتی ( $Wm^{-1}K^{-1}$ )
$K$	نفوذپذیری ماده متخلخل ( $m^2$ )
Nu	عدد نوسلت



شکل 14 مقدار نوسلت کل در تخلخل و رایلی های مختلف

این مقاومت زمانی بیشتر افزایش خواهد یافت که رژیم جابه جایی درون ماتریس متخلخل نیز وارد معادلات شود. با ورود نانوسیال به درون ماتریس متخلخل، معادله دارسی که رابطه مستقیمی با لزجت نانوسیال دارد وارد معادله شده و مقاومت بیشتری را در جریان ایجاد می کند. مقاومت دارسی از رشد سریع نوسلت مشابه با تخلخل های پایین جلوگیری می کند، از طرفی اثر افزوده شدن ناحیه میانی (ماتریس متخلخل) به محیط چرخش و افت های ناشی از تنش های برشی ایجاد شده را نمی توان بی تاثیر دانست.

#### 3-3- اثر تغییرات عدد رایلی در نسبت هدایت مختلف

از آنجایی که اثر نسبت هدایت حرارتی در رژیم هدایتی یعنی تخلخل های پایین قابل توجه است، بررسی اثر رایلی و نسبت هدایت در تخلخل پایین انجام گرفته است. مشخصات بررسی عبارتند از  $\epsilon=0/4$ ،  $\phi=0/1$  و  $q=1000$ .

شکل 13 نشان دهنده خطوط همدماست که ردیفها تغییرات عدد رایلی و ستونها تغییرات نسبت هدایت را نمایش می دهند. همان طور که اشاره شد، افزایش رایلی قدرت گردابه را افزایش داده و در تمامی نسبت هدایتها سبب خنک شدن سطح ماتریس متخلخل و در نهایت سبب خنک شدن ماتریس و تولید حرارت بیشتر می شود. افزایش نسبت هدایت نیز سبب توزیع یکنواخت تر حرارت و خنک شدن بیشتر ماتریس متخلخل شده است. در صورت استفاده از ماتریس متخلخل عایق نسبت به نانوسیال (نسبت ضریب هدایتی پایین) حرارت تولید شده درون ماتریس حبس شده و توانایی تبادل از دیواره ها را ندارد، هرچند با افزایش رایلی قدرت نفوذ بیشتر شده و دما کمی افت می کند. ولی، در ماده عایق این افت دما چندان قابل توجه نیست، یعنی تاثیر رایلی بر نوسلت میزان قابل توجهی نیست. با استفاده از ماتریس متخلخل هادی نسبت به نانوسیال (نسبت ضریب هدایتی بالا) حرارت تولید شده بلافاصله به دیواره های ماتریس رسیده و انتقال می یابد که این سبب کاهش دمای ماتریس و در نتیجه تولید حرارت بیشتر می شود.

همچنین، حرارت تولید شده خود سبب افزایش قدرت گردابه ها و انتقال حرارت بیشتر خواهد شد. افزایش رایلی نیز در ماتریس هادی اثر بیشتری بر کاهش دما و تولید حرارت خواهد گذاشت. در شکل 14 مقادیر نوسلت در نسبت هدایتی 0/1، 0/2، 1، 5 و 10 و رایلی های مختلف نمایش داده شده است. افزایش نسبت هدایت سبب توزیع یکنواخت حرارت درون ماتریس متخلخل و در نتیجه تولید حرارت و نوسلت بیشتر در تمام رایلی ها خواهد شد. از طرفی افزایش رایلی نیز قدرت گردابه ها و انتقال حرارت را افزایش داده

- [8] M. Mahmoodi, S. Mazrouei Sebdani, Natural convection in a square cavity containing a nanofluid and an adiabatic square block at the center, *Superlattices and Microstructures*, Vol. 52, pp. 261-275, 2012.
- [9] G. A. Sheikhzadeh, A. Arefmanesh, M. H. Kheirkhah, R. Abdollahi, Natural convection of Cu-water nanofluid in a cavity with partially active side walls, *European Journal of Mechanics B/Fluids*, Vol. 30, pp. 166-176, 2011.
- [10] K. L. Walker, G. M. Homsy, Convection in a porous cavity, *J. Fluid Mech.* Vol. 87, pp.449-474, 1978.
- [11] V. Prasad, F. A. Kulacki, Convective heat transfer in a rectangular porous cavity-effect of aspect ratio on flow structure and heat transfer, *J. Heat Transfer*, Vol. 106, pp.158-165, 1984.
- [12] Z. G. Du, E. Bilgen, Natural convection in vertical cavities with internal heatgenerating porous media, *Heat Mass Transfer*, Vol. 27, pp. 149-155, 1992.
- [13] L. R. Mealey, J .H. Merkin, Steady finite Rayleigh number convective flows in a porous medium with internal heat generation, *International Journal of Thermal Sciences*, Vol.48, pp. 1068-1080, 2009.
- [14] M. Tahmasebi Kohyani, B. Ghasemi, A. Pasandideh Fard, Heat generation effects on natural convection in porous cavity with different walls temperature, *Frontiers in Heat and Mass Transfer (FHMT)*, Vol. 3, pp. 274-287, 2012.
- [15] S. B. Sathe, T. W. Tong, Measurements of natural convection in partially porous rectangular enclosures of aspect ratio 5, *int. comm. heat masstransfer*, Vol. 15, pp. 203-212, 1988.
- [16] C. Beckermann, S. Ramadhyani, R. Viskanta, Natural convection Flow and heat transfer between a fluid layer and a porous layer inside a rectangular enclosure, *Journal of Heat Transfer*, Vol. 109, pp. 363-370, 1987.
- [17] D. A. Nield, A. V. Kuznetsov, The Cheng Minkowycz problem for naturalconvective boundary-layer flow in a porous medium saturated by a nanofluid, *Int. J. Heat Mass Transf*, Vol. 52, pp. 5792-5795, 2009.
- [18] P. Cheng, W. J. Minkowycz, Free convection about a vertical flat plateembedded in a porous medium with application to heat transfer from a dike, *J. Geophys. Res*, Vol. 82, pp. 2040-2044, 1977.
- [19] S. Ahmad, I. Pop, Mixed convection boundary layer flow from a vertical flatplate embedded in a porous medium filled with nanofluids, *Int. Comm. Heat Mass Tran*, Vol. 37, pp. 987-991, 2010.
- [20] R. K. Tiwari, M. K. Das, Heat transfer augmentation in a two-sided lid-drivendifferentially heated square cavity utilizing nanofluids, *Int. J. Heat Mass Transf*, Vol. 50, pp. 2002-2018, 2007.
- [21] Q. Sun, I. Pop, Free convection in a triangle cavity filled with a porous medium saturated with nanofluids with flush mounted heater on the wall, *Int. J. Therm. Sci*, Vol. 50, pp. 2141-2153, 2011.
- [22] G. Bin Kim, J. Min Hyun, H. Sang Kwak, Buoyant convection in a square cavity partially filled with a heat-generating porous medium, *Numerical Heat Transfer, Part A*, Vol. 40, pp. 601- 618, 2001.
- [23] M. A. Teamah, W. M. El-Maghlany, Augmentation of natural convective heat transfer in square cavity by utilizing nanofluids in the presence of magnetic field and uniform heat generation/ absorption, *International Journal of Thermal Sciences*, Vol. 58, pp. 130-142, 2012.
- [24] S. Ergun, Fluid flow through packed columns, *ChemicalEngineering Progress*, Vol. 48, pp. 89-94, 1952.
- [25] K. Khanafer, K. Vafai, M. Lightstone, Buoyancy-driven heat transfer enhancement in a two-dimensional enclosure utilizing nanofluid, *International Journal of Heat and Mass Transfer*, Vol. 46, pp. 3639-3653, 2003.
- [26] H. C. Brinkman, The viscosity of concentrated suspensions and solutions, *Journal of Chemical Physics*, Vol. 20, pp. 571-581, 1952.
- [27] J. C. Maxwell-Garnett, Colours in metal glasses and in metallic films, *Philosophical Transactions of the Royal Society A*, Vol. 203, pp. 385-420, 1904.
- [28] C. Beckermann, S. Ramadhyani, R. Viskanta, Natural convection flow and heat transfer between a fluid layer and a porous layer inside a rectangular enclosure, *Journal of Heat Transfer*, Vol. 109, pp. 363, 1987.
- [29] H. F. Oztop, E. Abu-Nada, Numerical study of natural convection in partially heated rectangular enclosures filled with nanofluids, *International Journal of Heat and Fluid Flow*, Vol. 29, pp. 1326-1336, 2008.
- $\rho$  فشار ( $\text{kgm}^{-1}\text{s}^{-2}$ )
- Pr عدد پرانتل
- q تولید حرارت بی بعد
- Ra عدد رایلی
- T دما (K)
- u سرعت در راستای x ( $\text{ms}^{-1}$ )
- v سرعت در راستای y ( $\text{ms}^{-1}$ )
- علایم یونانی**
- $\alpha$  ضریب نفوذ حرارتی ( $\text{m}^2\text{s}^{-1}$ )
- $\beta$  انبساط حرارتی ( $\text{K}^{-1}$ )
- $\delta$  کمیت دو مقداری استفاده شده در معادلات (2) و (3) و (4)
- $\epsilon$  تخلخل
- $\theta$  دمای بی بعد
- $\mu$  لزجت دینامیکی ( $\text{kgm}^{-1}\text{s}^{-1}$ )
- $\rho$  چگالی ( $\text{kgm}^{-3}$ )
- $\phi$  کسرحجمی نانوسیال
- زیرنویس ها**
- eff موثر در محیط متخلخل
- f سیال پایه
- L چپ
- n عمود
- nf نانوسیال
- p نانوذره
- PM محیط متخلخل
- R راست
- s ماتریس متخلخل
- t مماس
- 6- مراجع**
- [1] D. Nield, A. Bejan, *Convection in Porous Media*, Third Ed. New York:Springer, 2006.
- [2] D. L. Youchison, B. E. Williams, R. E. Benander, Porous nuclear fuel element for high-temperature gas-cooled nuclear reactors, Patent No.: US 7,889,146 B1. Date of Patent: Mar. 1, 2011.
- [3] K. Vafai, *Porous Media: Applications in Biological Systems and Biotechnology*, New York CRC Press, 2010.
- [4] K. Khanafer, K. Vafai, Lightstone, Buoyancy-driven heat transfer enhancement in a two-dimensional enclosure utilizing nanofluids, *International Journal of Heat and Mass Transfer*, Vol. 46, pp. 3639-3653, 2003.
- [5] J. Kim, Y. T. Kang, C. K. Choi, Analysis of convective instability and heat characteristics of nanofluids, *Phys. Fluids*, Vol. 16, pp. 2395-2401, 2004.
- [6] J. A. Eastman, S. U. S. Choi, S. Li, L. J. Thompson, Enhanced thermal conductivity through the development of nanofluids, *Proceeding of the Symposium on Nanophase and Nanocomposite Materials II*, Vol. 457, Materials Research Society, USA, pp. 3-11, 1997.
- [7] H. Xie, J. Wang, T. Xi, Y. Liu, F. Ai, Q. Wu, Thermal conductivity enhancement of suspensions containing nanosized alumina particles, *J. Appl. Phys.*, Vol. 91, pp. 4568-4572, 2002.