

بهینه‌سازی چنددهدی جریان سیال و انتقال گرما در میکروکانال‌های منقطع مورد استفاده در تراشه‌های رایانه

حامد صفی خانی*

سید علیرضا مصطفوی

چکیده

در این مقاله بهینه‌سازی چنددهدی انتقال گرما و جریان سیال در میکروکانال‌های منقطع (تکه‌تکه شده) جاذب گرما با پره‌های مستطیلی مورد استفاده در تراشه‌های کامپیوترازی، با بهره‌گیری از تکنیک‌های دینامیک سیالات محاسباتی و الگوریتم ژنتیک چنددهدی انجام گرفته است. در ابتدا، جریان سیال به صورت عددی در ۱۰۰ میکروکانال منقطع با شکل هندسی مختلف با استفاده از تکنیک‌های عددی حل شده و تمامی پارامترهای عملکردی مهم اعم از میزان شار گرمایی، حداکثر دمای دیواره‌ها، افزایش دمای سیال و افت فشار سیال در میکروکانال‌های مذکور محاسبه می‌شود. سپس، داده‌های عددی محاسبه شده برای بهینه‌سازی چنددهدی جریان سیال در میکروکانال‌های منقطع با استفاده از الگوریتم ژنتیک چنددهدی مورد استفاده قرار می‌گیرند. در فرآیند بهینه‌سازی چنددهدی، سه پارامتر هندسی به عنوان متغیر طراحی وجود دارد و توابع هدف متضاد نیز، حداکثر مقدار انتقال گرما و حداقل افت فشار در میکروکانال‌ها می‌باشند. در قسمت نتایج، نمودار پارتو که شامل اطلاعات مهم و مفید در طراحی گرمایی و سیالاتی میکروکانال‌های مذکور می‌باشد، ارائه شده است و به تفصیل به بحث و بررسی در مورد ابعاد مختلف آن پرداخته شده است.

واژه‌های کلیدی: میکروکانال‌های منقطع جاذب گرما، پره‌های مستطیلی، تراشه‌های رایانه، بهینه‌سازی چنددهدی، دینامیک سیالات محاسباتی، الگوریتم ژنتیک چنددهدی.

Multi-objective optimization of heat transfer and flow field in interrupted micro channel heat sinks (MCHS) used in computer chips

H. Safikhani

Department of Mechanical Engineering, Arak University, Arak, Iran.

S. A. R. Mostafavi

Department of Mechanical Engineering, Arak University, Arak, Iran.

Abstract

In this paper, multi-objective optimization (MOO) of heat transfer and flow field in interrupted micro channel heat sinks (MCHS) with rectangular fins using in computer chips is performed using Computational Fluid Dynamics (CFD) techniques and Non-dominated Sorting Genetic Algorithms (NSGA II). At first, fluid flow is solved numerically in 100 various interrupted MCHS with rectangular fins using CFD techniques. Finally, the CFD data will be used for Pareto based multi-objective optimization of fluid flow in MCHS with rectangular fins using NSGA II algorithm. In the MOO process there are three geometrical parameters and the conflicting objective functions are to simultaneously maximize the amount of heat transfer and minimize the pressure drop. It is shown that the achieved Pareto solution includes important design information on fluid flow in MCHS with rectangular fins.

Keywords: Interrupted microchannel heat sink (MCHS), rectangular fins, computer chips, multi-objective optimization, CFD, NSGA II.

بازسازی توسعه لایه‌های گرمایی بررسی کردند. این تحقیق شامل میکروکانال‌های موایز طولی و چندین کانال اعرضی بود. میکروکانال اعرضی برای منقطع کردن کل طول جریان، به چند بخش مستقل استفاده می‌شد. آنها دریافتند که دقت محاسبات به دلیل کاهش طول کلی جریان منقطع برای میکروکانال، بهبود یافته است. در این پژوهش مشاهده شد که افت فشار و انتقال گرما، با استفاده از میکروکانال‌های منقطع، نسبت به میکروکانال‌های ععمولی بهبود یافته است. به عنوان نمونه دیگری از پژوهش‌های مشابه، چنگ [۶] جریان و انتقال گرما در یک میکروکانال دو لایه انباسته شده را، با چند ریزپردازنده ادغام شده، مورد بررسی قرار داد. در این پژوهش تأثیر نسبت ارتفاع دیواره پره به ارتفاع میکروکانال، مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد که میکروکانال‌های مذکور دارای عملکرد بهتری نسبت به میکروکانال‌های سنتی می‌باشند. تحقیق در مورد میکروکانال‌های منقطع (تکه‌تکه شده) سه بعدی در میکروحرفره‌های عرضی نیز، توسط چای و همکارانش [۹]، به روش تجربی و روش‌های عددی به خوبی نشان داده شده است. آنها

۱- مقدمه

مکانیزم‌های توسعه در روش‌های خنک‌کاری برای المان‌های الکترونیکی جریان شار گرما بالا، توسط تاکرمن [۱] برای میکروکانال‌های جاذب گرما^۱ با استفاده از دستگاه سیلیکون در دهه ۱۹۸۰ آغاز شد. میکروکانال‌های مستطیلی، دارای ویژگی‌های جرم و حجم کوچک، ضریب انتقال گرمایی بزرگ، و نسبت سطح به حجم بالا است. اخیراً محققان در حال توسعه تکنیک‌های خنک‌کننده‌های جدیدی هستند که قادر به افزایش میزان شار گرما بالا برای کاربردهای میکروالکترونیک می‌باشند [۲-۱۵]. انتقال گرما می‌تواند با کاهش ضخامت لایه مرزی، افزایش مخلوط شدگی در جریان اصلی در ناحیه نزدیک به دیواره و افزایش شدت آشفتگی با ایجاد جریان ثانویه چرخشی، افزایش یابد. با این حال، تکنیک‌هایی که برای افزایش این اثرات مورد استفاده قرار گرفته‌اند معمولاً باعث افزایش افت فشار می‌شوند [۳]. در سال‌های اخیر، ژو و همکارانش [۴-۵]، بهبود انتقال گرما را با استفاده از مفهوم

^۱ Micro channel heat sink (MCHS)
safikhani_hamed@aut.ac.ir

* نویسنده مکاتبه کننده، آدرس پست الکترونیکی:

تاریخ دریافت: ۹۶/۰۵/۱۴

تاریخ پذیرش: ۹۷/۰۱/۱۹

منقطع، به صورت چنددهدفی انجام می‌شود. شکل هندسی و دامنه محاسباتی در شکل ۱ نشان داده شده است. در فرآیند بهینه‌سازی، سه متغیر طراحی هندسی تغییر می‌کنند، تا هم‌زمان مقدار انتقال گرمایی را به حداقل رسانده و میزان افت فشار را به حداقل برسانند. در پخش نتایج، نمودار پارتو، که هم‌زمان تغییرات انتقال گرمایی و افت فشار را به همراه متغیرهای طراحی مرتبط با آنها در شرایط بهینه نشان می‌دهد، ارائه می‌شود و نشان داده می‌شود که نمودار پارتو نتایج بسیار مهمی را برای طراحی گرمایی میکروکانال‌های مستطیلی جاذب گرمایی با پره مستطیلی، ارائه می‌دهد.

۲- متغیرهای طراحی

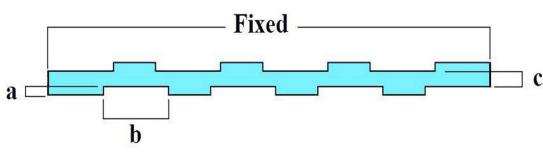
در این مقاله، سه متغیر طراحی مستقل وجود دارد: نیمی از ضخامت باله (a)، طول باله (b)، نیمی از عرض کانال (c). نمای طرح‌واره‌ای متغیرهای طراحی در شکل ۲ نشان داده شده و محدوده تغییر هر یک، در جدول ۱ نشان داده شده است. با تغییر متغیرهای طراحی بر اساس جدول ۱، طرح‌های مختلف توسط دینامیک سیالات محاسباتی ایجاد و شبیه‌سازی می‌شوند که بعداً برای بهینه‌سازی چنددهدفی میکروکانال‌های منقطع استفاده می‌شوند.

۳- مدل سازی ریاضی

داده‌های مورد نیاز برای انجام بهینه‌سازی چنددهدفی در این مقاله با استفاده از مدل سازی عددی به دست آمده است. جزئیات این روش در این پخش شرح داده می‌شود.

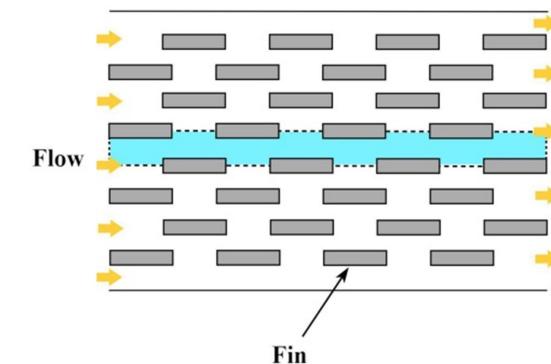
۳-۱- هندسه

هندسه مورد بررسی در این مقاله در شکل ۱، به صورت طرح‌واره نشان داده شده است. همانطور که در این شکل نشان داده شده است، از میکروکانال به تعدادی دامنه محاسباتی موازی تقسیم شده است. از آنجایی که در این میکروکانال‌ها، میدان جریان در هر دامنه محاسباتی یکسان است، معادلات حاکم به صورت عددی برای یک دامنه حل شده اند و در نهایت در تعداد کل نواحی محاسباتی، ضرب شده است.



شکل ۲- متغیرهای طراحی مورد استفاده در فرآیند بهینه‌سازی چنددهدفی

ویژگی‌های افت فشار و انتقال گرمایی را در ابعاد و موقعیت‌های مختلفی از دیواره‌های مستطیلی در میکروحفره‌های عرضی، بررسی کردند. وانگ و لی [۲] شبیه‌سازی عددی میدان جریان در میکروکانال‌های با دیواره‌های مثبتی، در میکروحفره‌های عرضی را، مورد بررسی قرار دادند. آنها یک مطالعه پارامتری انجام دادند و در نهایت یک میکرو کانال با عملکرد بهینه ارائه نمودند. جریان سیال در میکروکانال‌های منقطع، موجب افزایش انتقال گرمایی و افزایش افت فشار می‌شود. از این‌رو، با بهینه‌سازی چنددهدفی^۱ و ارائه نمودار پارتو، نقاط طراحی بهینه باید شناسایی شوند. در این مقاله، بهینه‌سازی چنددهدفی جریان سیال در میکروکانال‌های منقطع با پره‌های مستطیلی با استفاده از تکنیک‌های دینامیک سیالات محاسباتی^۲ و الگوریتم ژنتیک چنددهدفی^۳ انجام می‌شود. در سال‌های اخیر بسیاری از محققان شبکه‌های عصبی را برای مدل سازی پارامترهای مختلف در مسائل مهندسی، مورد استفاده قرار داده اند [۱۶-۱۸]. الگوریتم NSGA II یکی کامل‌ترین و بهترین الگوریتم‌های بهینه‌سازی چنددهدفی است که در این مقاله نیز مورد استفاده قرار می‌گیرد. این الگوریتم که برای اولین بار توسط دب [۱۹] پیشنهاد شده است، برای بهینه‌سازی چنددهدفی مسائل مهندسی در سال‌های اخیر بکار گرفته شده است [۲۰-۲۲]. از این الگوریتم در سال‌های اخیر نیز به صورت مکرر برای بهینه‌سازی چنددهدفی برخی سیستم‌های مهندسی استفاده شده است [۲۳-۲۵]. بر اساس اطلاعات ما، تاکنون، هیچ بهینه‌سازی چنددهدفی برای میکروکانال‌های منقطع جاذب گرمایی با پره‌های مستطیلی با استفاده از ترکیب دینامیک سیالات محاسباتی و NSGA II، انجام نشده است که هدف آن افزایش میزان انتقال گرمایی تمامی پره‌ها، و کاهش افت فشار باشد.



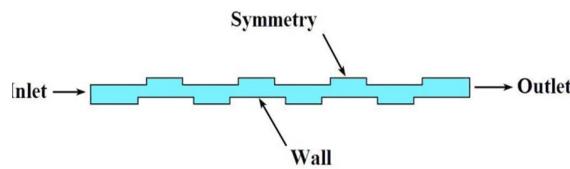
شکل ۱- شماتیک میکروکانال‌های منقطع جاذب گرمایی مورد استفاده در تراشه‌های رایانه‌ها به همراه دامنه محاسباتی مورد استفاده در این مقاله (ناحیه فیروزه‌ای زنگ)

در این مقاله، با استفاده از دینامیک سیالات محاسباتی و بهره برداری از الگوریتم NSGA II، فرآیند خنک‌کاری میکروکانال‌های جاذب گرمایی

¹ Multi-Objective Optimization (MOO)

² Computational Fluid Dynamics (CFD)

³ NSGA II



شکل ۳ - شرایط مرزی مورد استفاده در این مقاله

جدول ۱- متغیرهای طراحی و حدود تغییرات آنها

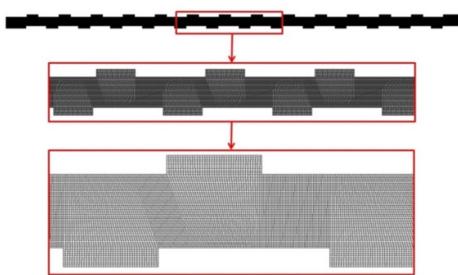
متغیر طراحی	تا (میکرون)	از (میکرون)
a	۲۰	۳۰
b	۲۲۵	۲۷۵
c	۸۰	۱۰۰

۴-۳- روش های عددی

در این مقاله شبیه سازی عددی با استفاده از روش حجم محدود انجام می شود. برای جداسازی متغیرهای مختلف از جداسازی مرتبه دوم پیش رو^۱ استفاده شده است و الگوریتم SIMPLE برای حل کوپل بین میدان های سرعت و فشار استفاده شده است. برای اطمینان از اینکه نتایج به دست آمده مستقل از اندازه و تعداد شبکه های تولید شده است، چندین شبکه با اندازه های مختلف در جهت های مختلف برای هر میکروکanal منقطع آزمایش شده است و برای هر یک بهترین شبکه، با بالاترین دقت و کمترین هزینه انتخاب شده است. نمونه ای از تولید شبکه برای فرآیند بهینه سازی چنددهدفی در شکل ۴ نشان داده شده است. متوسط تعداد مشاهدهای مورد استفاده حدوداً ۶۰ هزار سلوول می باشد. علاوه بر این، برخی از شرایط عملیاتی که در شبیه سازی عددی استفاده می شود، در جدول ۲ نشان داده شده است. نمونه ای از کانتور دما در نتایج عددی در شکل ۵ نشان داده شده است.

۵-۱- اعتبارسنجی نتایج شبیه سازی عددی

برای دستیابی به اعتماد در مورد شبیه سازی های عددی، لازم است که نتایج شبیه سازی را با داده های موجود و موقع مقایسه شود. شکل ۶ نتایج عدد ناسلت و ضریب اصطکاک بر اساس عدد رینولز را در مطالعه حاضر، با داده های تجربی چای و همکارانش [۶] و شبیه سازی عددی وانگ و لی [۲] مقایسه می کند. همانطور که نشان داده شده است، همبستگی خوبی بین نتایج شبیه سازی کوئنی و گزارش های تجربی و عددی گزارش شده، وجود دارد.



شکل ۴ - نمونه ای از تولید شبکه برای میکروکanal های منقطع

لازم به ذکر است که به دلیل موازی بودن دامنه های محاسباتی، افت فشار در یک ناحیه با افت فشار در کل میکروکanal برابر است و نیازی به ضرب در تعداد نواحی نمی باشد. افت کلی فشار و انتقال گرما برای مجموعه ای از میکروکanal های منقطع به شرح زیر محاسبه می شود:

$$Q_{\text{tot}} = n q_1 \quad (1)$$

$$\Delta P_{\text{tot}} = \Delta P_1 \quad (2)$$

$$n = \frac{W}{2(c + 2a)} \quad (3)$$

در این مقاله ابعاد اصلی میکروکanal منقطع L و W ثابت و برابر با ۵ میلیمتر است، در حالی که عرض کanal D از ۱۶۰ تا ۲۰۰ میکرومتر متغیر است. به این ترتیب، کanal های مورد بررسی به عنوان میکرو کanal طبقه بندی می شوند.

۲-۳- معادلات حاکم

در این مقاله، ابعاد کanal ها طوری تغییر می کند که رژیم جریان در طول فرآیند بهینه سازی، به صورت آرام باقی می ماند و معادلات حاکم عبارتند از: پیوستگی، مومنتوم و انرژی. این معادلات عبارتند از:

- پیوستگی

$$\nabla \cdot (\rho \vec{V}) = 0 \quad (4)$$

$$\nabla \cdot (\rho \vec{V}) = 0 \quad (4)$$

- مومنتوم (ناوبر - استوکس)

$$7.(\rho \vec{V} \vec{V}) = -\nabla P + \nabla \cdot (\mu \nabla \vec{V}) + \rho g \quad (5)$$

$$\nabla \cdot (\rho \vec{V} \vec{V}) = -\nabla P + \nabla \cdot (\mu \nabla \vec{V}) + \rho g$$

- انرژی

$$'.(\rho \vec{V} C_p T) = \nabla \cdot (k \nabla T) \quad (6)$$

$$\nabla \cdot (\rho \vec{V} C_p T) = \nabla \cdot (k \nabla T)$$

۳-۳- شرایط مرزی

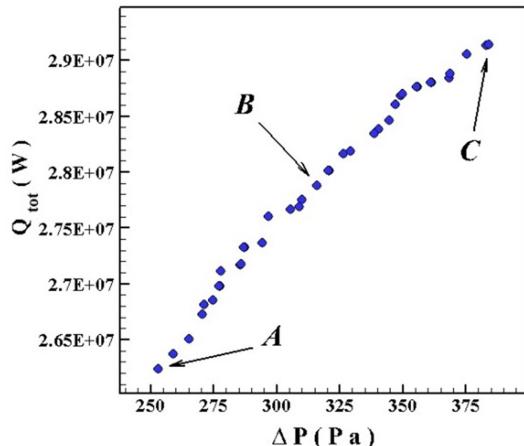
برای شبیه سازی عددی، معادلات بخش قبلی باید با شرایط مرزی مربوطه حل شوند. شرایط مرزی مرتبط، در شکل ۳ نشان داده شده است. مایع با سرعت و دمای مشخص به کanal وارد شده و با فشار مشخص خارج می شود. پره ها، دیوارهایی با دما و سرعت مشخص (صفر) هستند، و شرایط مرزی منتظرن برای خطوط تقاضن اعمال می شود.

۴- نتایج بهینه سازی چنددهدیجی

به منظور بررسی عملکرد مطلوب و بهینه جریان سیال در میکروکاتال های منقطع، روش بهینه سازی چنددهدیجی با استفاده از الگوریتم NSGA II مورد استفاده قرار گرفت. در تمام نتایج الگوریتم ژنتیک جمعیتی با اندازه 60 انتخاب شده است که مقادیر احتمال متقطع (PC) و احتمال جهش (PM) آن به ترتیب ۰.۷ و ۰.۰۷ می باشد. دو هدف متضاد در این مطالعه عبارتند از Q_{tot} و ΔP که باید به طور همزمان با توجه به متغیرهای طراحی a , b و c (جدول ۱ و شکل ۲) بهینه شوند. مسئله بهینه سازی چنددهدیجی در مجموع می تواند به شکل زیر فرموله گردد:

$$\begin{cases} \text{Maximize} & Q_{total} = f_1(a, b, c) \\ \text{Minimize} & \Delta P = f_2(a, b, c) \\ & 20 \leq a \leq 30 \text{ } (\mu\text{m}) \\ \text{subjected to} & 225 \leq b \leq 275 \text{ } (\mu\text{m}) \\ & 80 \leq c \leq 100 \text{ } (\mu\text{m}) \end{cases} \quad (V)$$

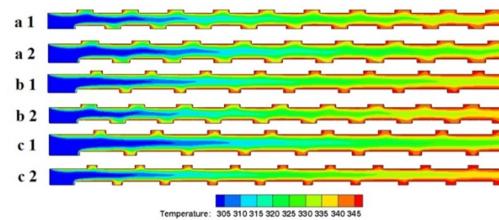
شکل های ۷ (انتقال گرما بر اساس افت فشار) و ۸ (افزایش دمای سیال بر اساس افت فشار) نمودار پارتوی توابع ذکر شده را نشان می دهند. همانگونه که واضح است در هر دو نمودار، نقاط هیچ برتری نسبت به یکدیگر ندارند، به این معنی که هیچ دو نقطه ای را نمیتوان پیذا کرد که یکی از توابع هدف آنها بکسان و دیگری متفاوت باشد. به عبارت دیگر، همانطور که از یک نقطه به نقطه دیگر حرکت می شود، قطعاً یکی از توابع هدف بهتر شده و دیگری بدتر می شود. در نمودار پارتو، سه نقطه بهینه به نام های A , B و C تعیین شده اند، می توانند در این شکل مشاهده شوند، که متغیرهای طراحی مربوط به آن ها در جدول ۳ ارائه شده اند.



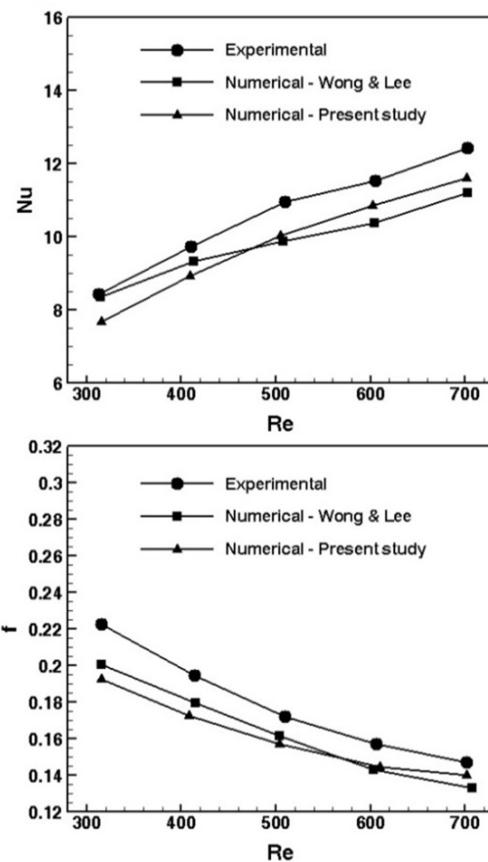
شکل ۷ - نمودار پارتو (انتقال گرما و افت فشار)

جدول ۲- برخی پارامترهای مورد استفاده در شبیه سازی ها

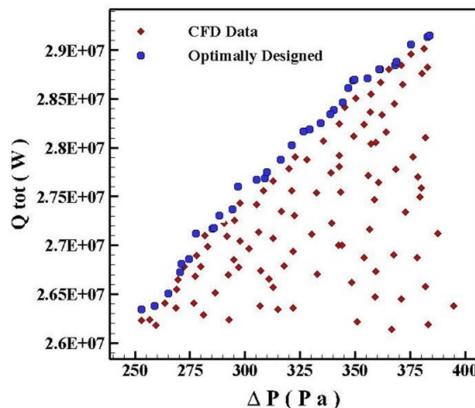
مقدار	پارامتر
۳۰۰	دمای ورودی سیال (کلوین)
۳۵۰	دمای دیواره پره ها (کلوین)
۰/۱	سرعت ورودی سیال (متر بر ثانیه)



شکل ۵ - یک نمونه از کانتور دما در میکروکاتال های منقطع



شکل ۶ - صحه گذاری نتایج عددی (a) عدد ناسلت (b) ضریب اصطکاکی برای میکروکاتال های سنتی



شکل ۹ - همپوشانی داده‌های عددی و نمودار پارتونی استخراج شده

در ابتدا، میدان سیال به صورت عددی در ۱۰۰ میکروکاتال منقطع مختلف با شکل هندسی مختلف با استفاده از تکنیک‌های عددی حل شد

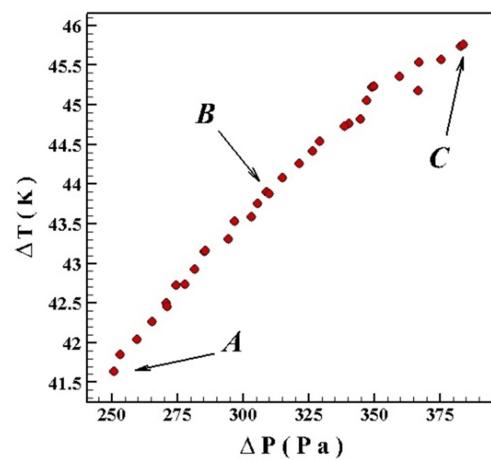
جدول ۳- جزئیات توابع ورودی و خروجی پارتون

Point	Design variable			Objective functions	
	a (μm)	b (μm)	c (μm)	Q_{tot} (MW)	ΔP (Pa)
A	22.5	225.5	100	26.2	252.1
B	22.5	240.1	95.2	27.9	318.5
C	25.5	240.1	90.1	29.2	388.4

و تمامی پارامترهای عملکردی مهم اعم از میزان شار گرمایی، حداکثر دمای دیوارهای افزایش دمای سیال و افت فشار سیال در میکروکاتال‌های مذکور محاسبه گردید. سپس، داده‌های عددی محاسبه شده برای بهینه‌سازی چنددهدفی جريان سیال در میکروکاتال‌های منقطع با پره‌های مستطیلی با استفاده از الگوریتم NSGA II مورد استفاده قرار گرفت. در فرآیند بهینه‌سازی چنددهدفی، سه پارامتر هندسی به عنوان متغیر طراحی وجود داشت و توابع هدف متضاد نیز، حداکثر مقدار انتقال گرما و حداقل افت فشار در میکروکاتال‌ها بود. در قسمت نتایج نمودار پارتون (شکل های ۷ و ۸) که شامل اطلاعات مهم و مفید در طراحی گرمایی و سیالاتی میکروکاتال‌های مذکور بود، ارائه گردید و به تفصیل به بحث و بررسی در مورد ابعاد مختلف آن پرداخته شد.

۶- نمادها

نصف عرض پره (μm)	a
طول پره (μm)	b
نصف عرض مسیر سیال (μm)	c
نقاطه بهینه در پارتون	A, B, C
طول مجموعه کاتال‌ها (μm)	L
عرض مجموعه کاتال‌ها (μm)	W
تعداد کاتال‌های مشابه	n
انتقال گرما از یک کاتال (W)	q
انتقال گرما مجموعه کاتال‌ها (W)	Q



شکل ۸- نمودار پارتون (افزایش دمای سیال و افت فشار)

جدول ۳- جزئیات توابع ورودی و خروجی پارتون

نقاط نشان داده شده در شکل‌های ۷ و ۸ دارای ویژگی‌های منحصر به فردی هستند. نقاط A و C نشان دهنده حداقل افت فشار و بیشترین مقدار انتقال گرما هستند. به طور کلی، پیدا کردن یک نقطه که در آن هر دو تابع هدف به مقدار برابر ارضاء شوند، ایده آل خواهد بود. برای پیدا کردن چنین نقطه‌ای، از روش نگاشت^۱ [۲۰] استفاده می‌شود. بدینمنظور مقادیر هر دو تابع هدف بین ۰ و ۱ انتقال داده می‌شود و نرم این توابع محاسبه می‌گردد. نقطه دارای بالاترین مقدار نرم، نقطه طراحی ایده آل است. نقطه B ن نقطه‌ای است که از این رویکرد بدست آمده است و می‌توان گفت که به طور کلی هر دو تابع هدف انتقال گرما و افت فشار را برآورده می‌کند.

در نهایت، جالب و مفید خواهد بود اگر ۱۰۰ داده به دست آمده اولیه با داده‌های شبیه‌سازی عددی و نمودار پارتونی به دست آمده، مقایسه گردد. شکل ۹ همپوشانی نمودار پارتون و داده‌های عددی اولیه را نشان می‌دهد. این شکل نشان می‌دهد که نمودار پارتون دقیقاً بهترین مرز داده‌های عددی را در جهت کمترین افت فشار و بالاترین مقدار انتقال گرما تشخیص داده است که این پدیده اعتبار روند بهینه سازی چنددهدفی را تأیید می‌کند.

۵- نتیجه گیری و جمع بندی

در این مقاله بهینه‌سازی چنددهدفی انتقال گرما و جريان سیال در میکروکاتال‌های منقطع (تکه تکه شده) جاذب گرما با پره‌های مستطیلی مورد استفاده در تراشه‌های کامپیوتربی، با بهره گیری از سیالات محاسباتی و الگوریتم NSGA II انجام گرفت.

¹ Mapping Method

افت فشار (Pa)

 ΔP

۷-مراجع

- transfer and flow coefficients in micro channels using GMDH type neural networks and genetic algorithms, *Energy Conversion and Management* Vol. 49, pp. 311-325, 2008.
- [19] Deb K., Agrawal S., Pratap A. and Meyarivan T., A fast and elitist multi-objective genetic algorithm: NSGA-II", *IEEE Trans Evolutionary Computation*, Vol. 6, pp. 182-97, 2002.
- [20] Safikhani H., Akhavan-Behabadi M. A., Nariman-Zadeh N. and Mahmoodabadi M. J., Modeling and multi-objective optimization of square cyclones using CFD and neural networks, *Chemical Engineering Research and Design*, Vol. 89, pp. 301-309, 2011.
- [21] Sanaye S. and Hajabdollahi H., Thermal-economic multi-objective optimization of plate fin heat exchanger using genetic algorithm, *Applied Energy*, Vol. 87, pp. 1893-1902, 2010.
- [22] Sanaye S. and Dehghandokht M., Modeling and multi-objective optimization of parallel flow condenser using evolutionary algorithm, *Applied Energy*, Vol. 88, pp. 1568-1577, 2011.
- [23] Safikhani H., Modeling and multi-objective Pareto optimization of new cyclone separators using CFD, ANNs and NSGA II algorithm, *Advanced Powder Technology*, Vol. 27, pp. 2277-2284, 2016.
- [24] Damavandi MD, Mousavi SM, Safikhani H, Pareto optimal design of swirl cooling chambers with tangential injection using CFD, GMDH-type of ANN and NSGA-II algorithm, *International Journal of Thermal Sciences*, Vol. 122, pp. 102-114, 2017.
- [25] Safikhani H, Eiamsa-Ard S, Multi-objective optimization of turbulent tube flows over diamond-shaped turbulators, *Heat Transfer Engineering*, Vol. 37, pp. 1579-1584, 2016.
- [1] Tuckerman D.B., Pease R.F.W., High-performance heat sinking for VLSI, *IEEE Electron Device Lett.* Vol. 2, pp. 126-129, 1981.
- [2] Wong K. C., Lee J. H., Investigation of thermal performance of microchannel heat sink with triangular ribs in the transverse microchambers, *International Communications in Heat and Mass Transfer* Vol. 65, pp. 103-110, 2015.
- [3] Xia G., Chai L., Zhou M., Wang H., Effects of structural parameters on fluid flow and heat transfer in a microchannel with aligned fan-shaped reentrant cavities, *International Journal of Thermal Sciences*, Vol. 50, pp. 411-419, 2011.
- [4] Xu J.L., Gan Y.H., Zhang D.C., Li X.H., Microscale heat transfer enhancement using thermal boundary layer redeveloping concept, *International Journal of Heat and mass Transfer*, Vol. 48, pp. 1662-1674, 2005.
- [5] Xu J., Song Y., Zhang W., Zhang H., Gan Y., Numerical simulations of interrupted and conventional microchannel heat sinks, *International Journal of Heat and mass Transfer*, Vol. 51 pp. 5906-5917, 2008.
- [6] Cheng Y.J., Numerical simulation of stacked microchannel heat sink with mixingenhanced passive structure, *International Communications in Heat and Mass Transfer*, Vol. 34, pp. 295-303, 2007.
- [7] Korichi, L. Oufer, Heat transfer enhancement in oscillatory flow in channel with periodically upper and lower walls mounted obstacles, *International Journal of Heat Fluid Flow*, Vol. 28, pp. 1003-1012, 2007.
- [8] Chai L., Xia G., Zhou M., Li J., Numerical simulation of fluid flow and heat transfer in a microchannel heat sink with offset fan-shaped reentrant cavities in sidewall, *International Communications in Heat and Mass Transfer*, Vol. 38, pp. 577-584, 2011.
- [9] Chai L., Xia G., Zhou M., Li J., Qi J., Optimum thermal design of interrupted microchannel heat sink with rectangular ribs in the transverse microchambers, *Applied Thermal Engineering*, Vol. 51 pp. 880-889, 2013.
- [10] Chai L., Xia G., Wang H., Zhou M., Cui Z., Heat transfer enhancement in microchannel heat sinks with periodic expansion-constriction cross-sections, *International Journal of Heat and mass Transfer*, Vol. 62, pp. 741-751, 2013.
- [11] Xia G., Chai L., Wang H., Zhou M., Cui Z., Optimum thermal design of microchannel heat sink with triangular re-entrant cavities, *Applied Thermal Engineering*, Vol. 31, pp. 1208-1219, 2011.
- [12] Hong F., Cheng P., Three dimensional numerical analyses and optimization of offset strip-fin microchannel heat sinks, *International Communications in Heat and Mass Transfer*, Vol. 36 pp. 651-656, 2009.
- [13] Foong A.J., Ramesh N., Chandratilleke T.T., Laminar convective heat transfer in a microchannel with internal longitudinal fins, *International Journal of Thrmal Sciences*, Vol. 48, pp. 1908-1913, 2009.
- [14] Yang S.M., Tao W.Q., Third ed., *Heat Tran.High. Educ. Press*, Beijing, 1998.
- [15] Karwa R., Sharma C., Karwa N., Performance evaluation criterion at equal pumping power for enhanced performance heat transfer surfaces, *Journal of Solar Energy* 1-9, 2013.
- [16] Amanifard N., Nariman-Zadeh N., Farahani M. H. and Khalkhali A., Modeling of multiple short-length-scale stall cells in an axial compressor using evolved GMDH neural networks, *Energy Conversion and Management* Vol. 49 , pp. 2588-2594, 2008.
- [17] Nariman-Zadeh N., Darvizeh A. and Ahmad-Zadeh R., Hybrid genetic design of GMDH-type neural networks using singular value decomposition for modeling and prediction of the explosive cutting process, *Journal of Engineering Manufacture*, Vol. 217, pp. 779-790, 2003.
- [18] Amanifard N., Nariman-Zadeh N., Borji M., Khalkhali A. and Habibdoust A., Modeling and Pareto optimization of heat