



مطالعه‌ی عددی تاثیر پرده‌ی هوایی بر انتقال حرارت اتاق‌های سرد و گسترش آلودگی در زمان وقوع آتش

شهروز متغیان^۱، هادی پاسدار شهری^{۲*}

۱- دانشجوی کارشناسی ارشد، مهندسی مکانیک، دانشگاه تربیت مدرس، تهران

۲- استادیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه تربیت مدرس، تهران

* شهر، صندوق پستی ۱۴۱۱۵-۱۴۳ pasdar@modares.ac.ir

چکیده

پرده‌های هوایی به شکل گستره برای عایق‌بندی حرارتی و رودی محیط‌هایی با رفت آمد زیاد مورد استفاده قرار می‌گیرد. یکی از این کاربردها عایق‌بندی و جداسازی اتاق‌های سرد از نواحی بیرونی می‌باشد. به علاوه از این تجهیزات برای جلوگیری از گسترش آتش و آلودگی های شیمیایی نیز استفاده می‌شود. در این مطالعه تاثیر و عملکرد پرده‌ی هوایی عمودی که کاربرد بیشتری دارد، در هر مورد از کاربردهای مذکور مورد بررسی قرار گرفته است. تحلیل تأثیرات پرده‌ی هوایی برای دو مساله انجام شده است: در مساله اول هدف استفاده از پرده‌ی هوایی کاهش انتقال حرارت بین اتاق سرد و اتاق گرم با ۲۵ درجه سانتی‌گراد اختلاف دما می‌باشد و پرده‌ی هوایی در اتاق گرم نصب شده است. در مساله دوم شرایط آتش سوزی در در یک اتاق در حضور پرده‌ی هوایی برای کنترل گسترش گونه‌ی سمی منواکسیدکربن به اتاق خنثی شیشه‌سازی شده است. اتاق آتش در دمای ۳۰۰ درجه سانتی‌گراد می‌باشد و تمامی اتاق را منواکسیدکربن پر کرده است و هندسه‌ی هر دو مساله یکسان می‌باشد. آنالیز حساسیت برای بازده پرده‌ی هوایی در سرعت‌های رودی و زوایای سرعت مختلف انجام شده است. برای ارزیابی عملکرد پرده‌ی هوایی از روش دینامیک سیالات محاسباتی و نرم‌افزار تجاری انسیس فلوئنت ۱۶.۲ استفاده شده است.

کلید واژگان: پرده‌ی هوایی، اتاق سرد، انتقال حرارت، انتقال جرم، دینامیک سیالات محاسباتی

Numerical investigation of air curtain effects on heat transfer of cold rooms and pollution spreading in fire situations

Shahrooz Motaghian, Hadi Pasdarshahri*

Faculty of Mechanical Engineering, Tarbiat Modares University, Tehran, Iran
* P.O.B. 14115-143, Tehran, Iran, pasdar@modares.ac.ir

ABSTRACT

Air curtain devices are widely being used as thermal sealing in environments with heavy human traffic from outer zones. One of these applications is isolating and sealing of cold rooms. In addition, these devices are used in order to keep wildfires and chemical pollutions from spreading. In this study, performance of vertical air curtains, which have more applications, are investigated in both aforementioned usage areas. Analysis of air curtain performance are investigated through two case studies: in the first one, Air curtain isolating performance in heat transfer reduction from a cold room to a warmer zone with 25°C temperature difference is evaluated, in which the device is installed in warmer room. In the second case study, an ongoing fire in a room with presence of air curtain to control toxic CO from spreading to neutral room is simulated. The fire room is filled with CO at the temperature of 300°C. the two case studies were conducted with identical geometries. . Sensitivity analysis is carried out on air curtain device efficiency in different jet velocities and velocity angles. Computational fluid dynamics (CFD) method by mean of commercial software ANSYS FLUENT 16.2 is used to evaluate air curtain effect.

Keywords: Air curtain device, Cold room, Heat Transfer, Mass transfer, CFD

آمد وسایل نقلیه یا افراد به اتاق سرد صورت می‌گیرد. این نفوذ هوای از طرفی دیگر باعث افزایش رطوبت نامطلوبی در اتاق سرد می‌شود. استفاده از درهای خودکار که برای زمان اندکی اجازه نفوذ هوای را می‌دهند، یک راه حل معمول برای جلوگیری از نفوذ هوای می‌باشد. اما استفاده از این درها باعث دشواری در رفت و آمد و جابه‌جایی کالاهای می‌شود [3]. روش دیگری که برای جلوگیری از انتقال حرارت و انتقال جرم ناخواسته بین محیط خارجی و محیطی که شرایط حرارتی مشخصی برای آن در نظر گرفته شده است، استفاده از پرده‌ی هوایی می‌باشد. این تجهیزات با استفاده از یک جت هوای می‌تواند به شکل افقی و عمودی (معمولًاً عمودی) باشد،

۱- مقدمه

یکی از مشکلات مکان‌هایی که نیاز به رفت و آمد متعدد در آنها می‌باشد، انتقال حرارت و انتقال جرم در آنها می‌باشد. این موضوع سبب می‌شود تا بار موردنیاز (گرمایشی و سرمایشی) برای برقراری شرایط مورد نظر افزایش بیدا کند و از طرفی انتقال جرم صورت گرفته از محیط خارجی که معمولاً به دلیل نفوذ هوای می‌باشد، باعث کاهش کیفیت هوای داخلی شود. در مناطق مرطوب انتقال جرم باعث افزایش بار نهان سیستم‌های تهویه مطبوع می‌شود [2,1]. یکی از دلایل مصرف بالای انرژی در اتاق‌های با دمای پایین، بر حرارتی بالایی است که توسط نفوذ هوای ایجاد می‌شود. این نفوذ هوای دلیل رفت و

Please cite this article using:

Sh.Motaghian, H.Pasdarshahri, Numerical investigation of air curtain effects on heat transfer of cold rooms and pollution spreading in fire situations, *Modares Mechanical Engineering, Proceedings of the Second International Conference on Air-Conditioning, Heating and Cooling Installations*, Vol. 16, No. 13, pp. 230-234, 2016 (In Persian)

برای ارجاع به این مقاله از عبارت ذیل استفاده نمایید:

در مساله‌ی دوم عملکرد پرده‌ی هوایی در جلوگیری آلدگی با کمک حل عددی مورد تحلیل قرار گرفته است. به همین منظور فرض شده است که در محیطی که پرده‌ی هوایی در خارج از آن قرار گرفته است، آتش‌سوزی رخ داده است. گونه‌ی سمعی در موقعی که آتش‌سوزی رخ می‌دهد، منواکسیدکردن می‌باشد و از طرفی دیگر آتش‌سوزی باعث افزایش دمای محیط تحت حریق می‌شود. برای شبیه‌سازی این شرایط دمای محیط تحت حریق 300 درجه‌ی سانتی‌گراد و دمای ناحیه‌ای که پرده‌ی هوایی در آن قرار دارد 25 درجه‌ی سانتی‌گراد در نظر گرفته شده است. در $t=0$ فرض شده است که در ناحیه‌ی حریق تنها گونه‌ی منواکسیدکردن در ابتدا وجود دارد و هوای ناحیه‌ی بیرونی را پر کرده است. ورودی جت هوا با دمای 25 درجه‌ی سانتی‌گراد فرض شده است و شرایط مرزی دیوارها نیز همانند مساله‌ی اول می‌باشد.

2-3- شبکه‌ی محاسباتی و روش حل
به دلیل مقاومان بودن شرایط مرزی و اولیه‌ی مساله، نیمی از هندسه شبکه‌بندی (شکل 2) و حل شده است و برای صفحه‌ی $z=3$ متر که صفحه‌ی مرکزی هندسه می‌باشد شرط‌مرزی تقارن اعمال شده است. تعداد شبکه‌ی محاسباتی در نظر گرفته شده برای تحلیل این مساله که در آن تعداد حل از تراکم شبکه مستقل می‌شود، در مرجع [7] حدود 152000 گزارش شده است که در این مطالعه تعداد شبکه، 306000 در نیمه‌ی مذکور هندسه می‌باشد، به علاوه در شبکه‌ی تولید شده در ناحیه‌ی تشکیل پرده‌ی هوایی و مجاورت دیوارها، به منظور افزایش دقت و بهینه‌سازی شبکه، تراکم سلول‌های محاسباتی بیشتر می‌باشد.

تحلیل عددی مساله موردنظر در این مطالعه به کمک نرم‌افزار تجاری انسیس فلوئیت 16.2⁴، که بر پایه‌ی روش حجم محدود⁵ توسعه داده شده است، انجام شده است. به منظور مدل‌سازی اختشاشات از روش متوسط‌گیری رینولدز⁶ و مدل کی-اپسیلون استاندارد⁷ استفاده شده است که برای حصول دقت بیشتر در مجاورت دیوارها از تابع دیوار استاندارد⁸ بهره برده شده است. حل عددی انجام شده برای تمامی حالات مساله به شکل غیرپایا و برای 120 ثانیه از زمان جریان صورت گرفته است. گام زمانی مناسب با توجه به گام زمانی پیشنهادی مرجع [7]، 0.1 ثانیه در نظر گرفته شده است.

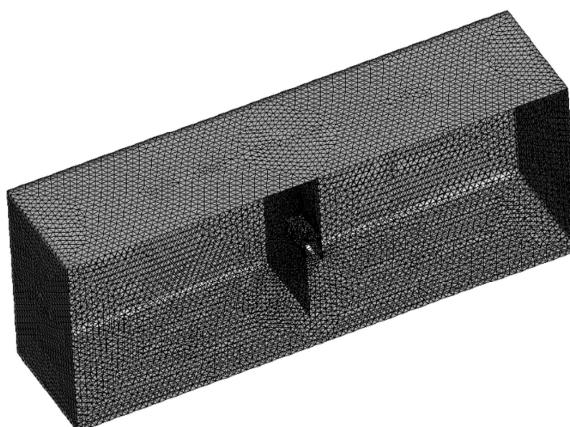


Fig. 2 Mesh of calculation domain

شکل 2 شبکه‌ی دامنه‌ی محاسباتی

⁴ Ansys Fluent 16.2

⁵ Finite Volume

⁶ Reynolds

⁷ Standard k-epsilon

⁸ Standard Wall Function

یک مانع هوایی را در ورودی‌ها تشکیل می‌دهند. مزیت استفاده از تجهیزات، امکان عبور آسان افراد و کالاهای با سرعت بالا می‌باشد. در کاربردهای ذکر شده‌ی پرده‌ی هوایی، مهمترین هدف جلوگیری از انتقال حرارت و نفوذ هوا به یک محیط مشخص می‌باشد. برای این تجهیزات به کاربردهای دیگری نظری جلوگیری از گسترش آتش و محدود کردن آن در تونل‌ها [4]، کنترل گسترش آلدگی در اتاق‌های تمیز¹ [5] و کنترل آلدگی ناشی از ذرات و گازهای سمی در کاربردهای صنعتی [6] می‌توان اشاره کرد. در این مطالعه به کمک دینامیک سیالات محاسباتی² به بررسی عملکرد پرده‌ی هوایی در عایق‌بندی حرارتی و جلوگیری از گسترش آلدگی پرداخته شده است.

2- مدل‌سازی عددی

2-1- هندسه‌ی مساله

به منظور تحلیل عددی عملکرد پرده‌ی هوایی در عایق‌بندی حرارتی و جلوگیری از ورود آلدگی از هندسه‌ی مطالعه‌ی انجام شده توسط جی.سی. گنکالوس³ [7] و همکاران استفاده شده است که این هندسه در "شکل 1" نشان داده شده است. هندسه مساله از دو ناحیه‌ی $4 \times 6 \times 6$ تشكیل شده است. بین دو محیط یک ورودی با عرض 1.8 متر و با ارتفاع 2 متر در نظر گرفته شده است. پرده‌ی هوایی به فاصله‌ی 0.2 متر بالای قرار گیرد. این تجهیز دارای 2 متر طول، 0.4 متر عرض و 0.3 ارتفاع می‌باشد و در وجه تیرین پرده‌ی هوایی، نازل ورودی با طول 1.9 متر و عرض 0.15 متر قرار دارد. دریچه خروجی نیز درای 1.9 متر طول و 0.2 متر عرض می‌باشد.

2-2- شرایط مرزی و شرایط اولیه

در مساله اول، زمانی که از پرده‌ی هوایی جهت عایق‌بندی حرارتی و جلوگیری از نفوذ هوا به اتاق سرد استفاده می‌شود، دمای اولیه‌ی اتاق سرد 5 درجه‌ی سانتی‌گراد و دمای اولیه‌ی محیط بیرونی 30 درجه‌ی سانتی‌گراد می‌باشد. فشار اولیه در دو محیط فشار 1 اتمسفر می‌باشد. در این مساله پرده‌ی هوایی همواره در خارج از اتاق سرد قرار دارد. دمای هوای ورودی پرده‌ی هوایی 30 درجه‌ی سانتی‌گراد و سرعت و جهت آن نیز متغیر می‌باشد و برای شرط مرزی خروجی نیز، فشار خروجی 1 اتمسفر در نظر گرفته شده است. شرط مرزی دیوارهای هندسه در معادله‌ی مومنتوم عدم لغزش و برای معادله‌ی انرژی عایق حرارتی می‌باشد.

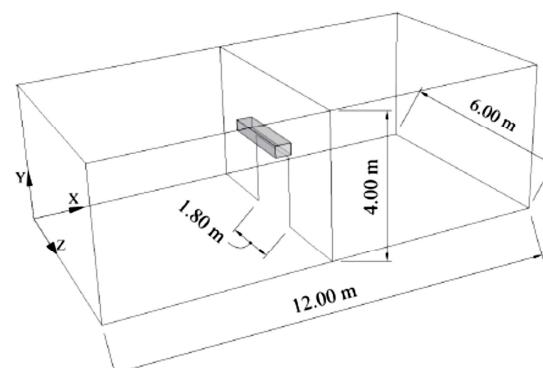


Fig. 1 Geometry of the case study

شکل 1 هندسه‌ی مساله

¹ Clean Room

² Computational Fluid Dynamics (CFD)

³ J.C Goncalves

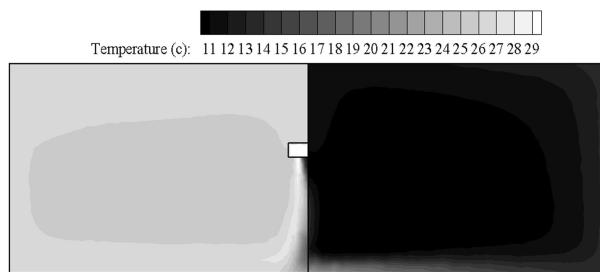


Fig 4. Distribution of temperature in $z=3$ m plane with turned on air curtain

شکل 4 توزیع دما در صفحه‌ی $z=3$ متر با پرده‌ی هوایی روشن

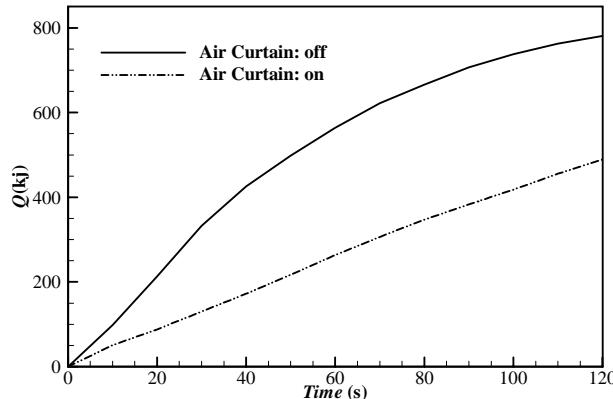


Fig 5. Sensible Energy gained by cold room in both off and on mode of air curtain

شکل 5 انرژی محسوس دریافتی اتاق سرد در حالت خاموش و روشن پرده‌ی هوایی

هوایی خاموش کاهش می‌یابد و انتقال حرارت بین دو محیط گرم و سرد کاهش می‌یابد. اما در حالت پرده‌ی هوایی روشن رفتار نمودار خطی است و نرخ انتقال حرارت تقریباً ثابت می‌باشد.

عملکرد حرارتی پرده‌ی هوایی به سرعت جت خروجی وابسته می‌باشد. با توجه به نمودار "شکل 6" در سرعت 5 متر بر ثانیه، پرده‌ی هوایی دارای بیشترین بازده می‌باشد. همان‌طور که در نمودار مذکور مشاهده می‌شود در سرعت‌های خیلی پایین پرده‌ی هوایی در زمان‌های اولیه حل، نه تنها از انتقال حرارت بین یخچال و محیط جلوگیری نمی‌کند بلکه باعث افزایش آن می‌شود. بدون وجود پرده‌ی هوایی جریانی که بین دو محیط ایجاد می‌شود، ناشی از اثر شناوری است. زمانی که سرعت جت ورودی اندک باشد، جریان اجباری شکل گرفته توسط پرده‌ی هوایی، جریان طبیعی را تقویت می‌کند [8].

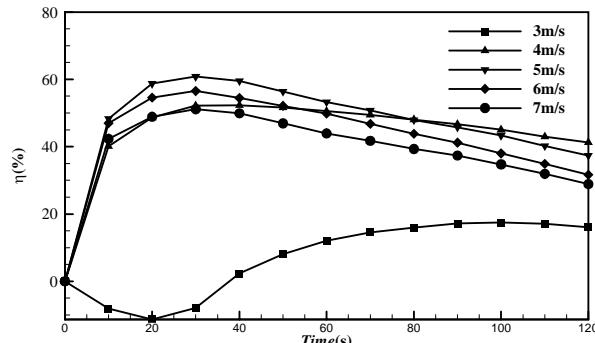


Fig 6. Comparison of air curtain thermal performances in different jet velocities

شکل 6 مقایسه‌ی عملکرد حرارتی پرده‌ی هوایی در سرعت‌های جت مختلف

3- نتایج و بحث

به منظور ارزیابی عملکرد پرده‌ی هوایی در عایق‌بندی حرارتی محیط یخچال پارامتر بازده پرده‌ی هوایی به شکل رابطه (1) تعریف می‌شود [7].

$$\eta_{therm}(t) = \left(1 - \frac{Q(t)}{Q_{off}(t)}\right) \times 100 \quad (1)$$

در رابطه (1)، $Q(t)$ مقدار انرژی محسوس دریافتی محیط یخچال در حالت استفاده از پرده‌ی هوایی و $Q_{off}(t)$ مقدار انرژی محسوس دریافتی اتاق سرد در حالت عدم استفاده از پرده‌ی هوایی می‌باشد. η در رابطه (1) بیان‌گر بازده عملکرد پرده‌ی هوایی است. همان‌طور که در رابطه (1) مشاهده می‌شود، از حل نتایج حل عددی حالت پرده‌ی هوایی خاموش به عنوان مرجع برای محاسبه‌ی بازده پرده‌ی هوایی استفاده می‌شود. چگونگی محاسبه‌ی انرژی محسوس در ناحیه‌ی یخچال در رابطه (2) بیان شده است [7].

$$Q(t) = \int_V \rho(t) c_p (T(t) - T_{init}) dV \quad (2)$$

در رابطه (2) $T(t)$ ، c_p ، $\rho(t)$ و V به ترتیب چگالی، ظرفیت گرمایی ویژه، دما و حجم لحظه‌ای و T_{init} دمای اولیه اتاق سرد می‌باشد. جهت بررسی عملکرد پرده‌ی هوایی در جلوگیری از ورودی محصولات سمی آتش به محیط خارج از ناحیه‌ی آتش سوزی همانند بازده عایق حرارتی، پارامتری به عنوان بازده پرده‌ی هوایی در جلوگیری از ورود آلودگی به ترتیب رابطه (3) تعریف می‌شود.

$$\eta_{poll}(t) = \left(1 - \frac{C_{co}(t)}{C_{co,off}(t)}\right) \times 100 \quad (3)$$

در رابطه (3)، $C_{co}(t)$ غلظت مولی منواکسیدکربن در صورت استفاده از پرده‌ی هوایی و $C_{co,off}(t)$ غلظت مولی منواکسیدکربن در حالت خاموش بودن پرده‌ی هوایی می‌باشد.

نتایج مساله‌ی مذکور برای دو کاربرد یعنی عایق حرارتی و عایق آلودگی به شکل جداگانه ارائه شده است. در حل عددی این مساله، پرده‌ی هوایی در محیط گرم و خارج از اولیه حل، یکی از کاربردهای پرده‌ی هوایی ایجاد یک عایق همان‌طور که ذکر شد، یکی از کاربردهای پرده‌ی هوایی ایجاد یک عایق همان‌طور که در "شکل 3 و 4" مشاهده می‌شود، زمانی که پرده‌ی هوایی روشن می‌باشد اختلاط کمتری بین هوازی دو محیط صورت می‌گیرد. با توجه به نمودار "شکل 5"، زمانی که پرده‌ی هوایی روشن می‌باشد، انرژی دریافتی محیط یخچال به مراتب کمتر از زمانی است که پرده‌ی هوایی خاموش می‌باشد. همان‌طور که در "شکل 5" بعد از گذشت زمان و به دلیل انتقال نرخ انتقال حرارت بالا و اختلاط هوازی بین دو محیط، شب نمودار حالت پرده‌ی

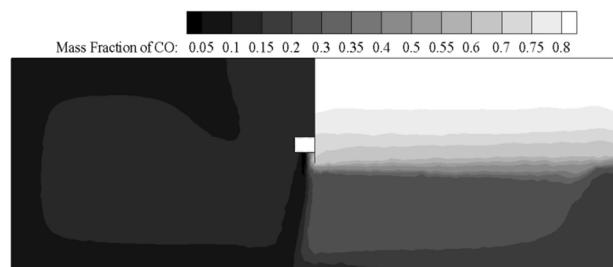


Fig 3. Distribution of temperature in $z=3$ m plane with turned off air curtain

شکل 3 توزیع دما در صفحه‌ی $z=3$ متر با پرده‌ی هوایی خاموش

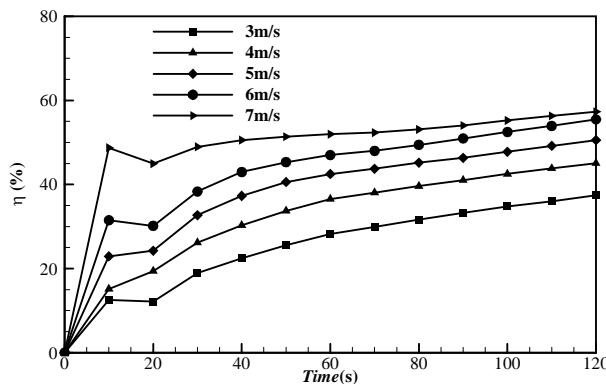


Fig 10. Comparison of air curtain pollution control in different jet velocities

شکل 10 مقایسه‌ی عملکرد کنترل آلودگی پرده‌ی هوایی در سرعت‌های جت متفاوت

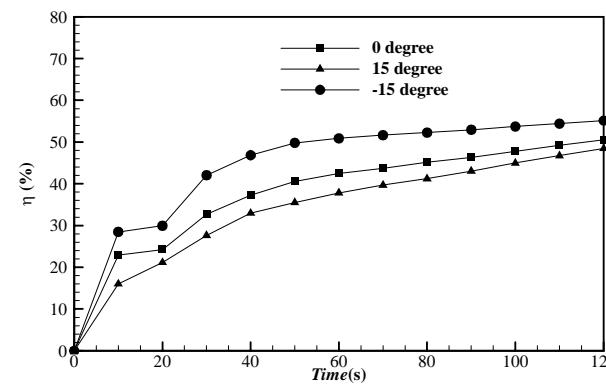


Fig 11. Comparison of air curtain pollution control in different jet angles

شکل 11 مقایسه‌ی عملکرد کنترل آلودگی پرده‌ی هوایی در زوایای متفاوت جت

برای مطالعه‌ی تأثیر انتقال گونه‌های شیمیایی آلوده از یک محیط به محیط حل عددی با شرایط مرزی اولیه‌ی مذکور صورت گرفت. در این مساله تأثیر پرده‌ی هوایی بر انتقال جرم به واسطه‌ی اختلاف غلظت منواکسیدکربن در محیط آتش و محیط خنثی مورد بررسی قرار گرفته است. انتقال جرم در شرایط مساله به واسطه‌ی نفوذ جرم و جابه‌جایی صورت می‌گیرد که با توجه به اختلاف دمای بالای بین دو محیط مکانیزم جابه‌جایی در انتقال جرم تقویت می‌شود. با توجه به "اشکال 8 و 9"، در زمانی که پرده‌ی هوایی روشن می‌باشد، در ثانیه‌ی 1 حل مقدار منواکسیدکربن کمتری در محیط خنثی وجود دارد و این تجهیز نرخ انتقال گونه‌ی منواکسیدکربن را کاهش داده است.

سرعت جت خروجی پرده‌ی هوایی نیز بر عملکرد این تجهیز در جلوگیری از ورود آلودگی به محیط خنثی موثر می‌باشد. در "شکل 10" مشاهده می‌شود که با افزایش سرعت بازده عملکرد پرده‌ی هوایی طبق رابطه‌ی (3) افزایش می‌یابد. در زمان‌های اولیه بازده ناگهان افزایش می‌یابد و به یک مقدار ماقزیم می‌رسد و سپس دچار افت می‌شود. سپس با گذشت زمان بازده با شبیث ثابت افزایش می‌یابد. افزایش مجدد بازده نشان‌گر این موضوع است که مقدار غلظت منواکسیدکربن در محیط خنثی کاهش می‌یابد. این کاهش به دلیل خروج منواکسیدکربن از دریچه‌ی خروجی است. افزایش بازده بعد از کاهش موقت، نشان‌گر شروع تخلیه‌ی منواکسیدکربن می‌باشد. در نتیجه پرده‌ی هوایی به دو شکل از وجود گونه‌ی سمی منواکسیدکربن در محیط خنثی جلوگیری می‌کند، یکی با کاهش نرخ انتقال جرم و دیگری تخلیه‌ی

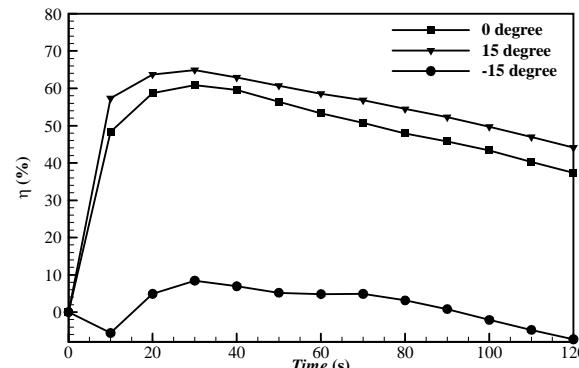


Fig 7. مقایسه‌ی عملکرد حرارتی پرده‌ی هوایی زوایای متفاوت جت

همان‌طور که در نمودار "شکل 6" مشاهده می‌شود لزوماً افزایش سرعت ورودی جت باعث بهبود عملکرد پرده‌ی هوایی می‌شود و در سرعت‌های بالاتر از 5 متر بر ثانیه بازده پرده‌ی هوایی دچار افت می‌شود. مقدار ماقزیم راندمان در تمامی سرعت‌های بیشتر از 3 متر بر ثانیه در نزدیکی ثانیه 130 متر می‌افتد و سپس با گذشت زمان کاهش می‌یابد. در سرعت 4 متر بر ثانیه، با وجود بازده پایین‌تر ماقزیم نسبت به سرعت 5 متر بر ثانیه، در زمان‌های بالاتر عملکرد بهتری نسبت به سرعت‌های دیگر دارد.

پارامتر دیگری که در عملکرد پرده‌ی هوایی تاثیر گذار است زاویه جت خروجی می‌باشد. برای بررسی این تأثیر در زوایای 0.15 و 15- نتایج حل در سرعت 5 متر بر ثانیه جت در "شکل 7" با یکدیگر مقایسه شده‌اند. منظور از زاویه ممنفی، زمانی است که جهت خروجی به سمت ورودی محیط سرد متضاد شود. با توجه به نمودار "شکل 7" با متمایل کردن جت به سمت محیط گرم عملکرد پرده‌ی هوایی بهبود پیدا می‌کند و در صورتی که جت به سمت ورودی محیط یخچال متمایل شود عملکرد آن به شدت کاهش می‌یابد و حتی باعث دریافت بیشتر انرژی توسط محیط یخچال نسبت به حالت پرده‌ی هوایی خاموش می‌شود.

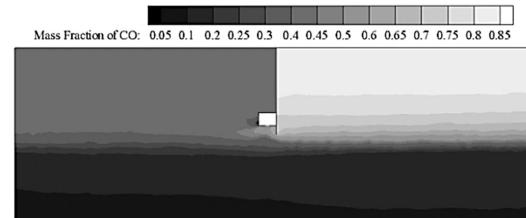


Fig 8. توزیع کسر جرمی منواکسیدکربن در صفحه‌ی z=3 متر با پرده‌ی هوایی خاموش

شکل 8 توزیع کسر جرمی منواکسیدکربن در صفحه‌ی z=3 متر با پرده‌ی هوایی خاموش

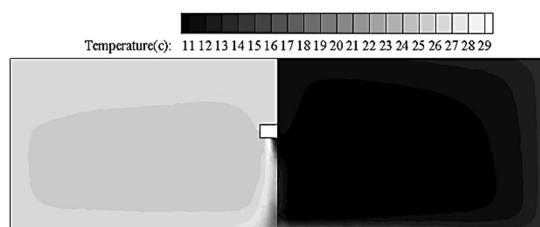


Fig 9. توزیع کسر جرمی منواکسیدکربن در صفحه‌ی z=3 متر با پرده‌ی هوایی

شکل 9 توزیع کسر جرمی منواکسیدکربن در صفحه‌ی z=3 متر با پرده‌ی هوایی روشن

5- فهرست علایم

| | |
|--|--------|
| غلظت مولار ($\text{kmol}^1 \text{m}^{-3}$) | C |
| ظرفیت گرمایی ویژه در فشار ثابت | C_p |
| انرژی محسوس دریافتی (kJ) | Q |
| (K) | T |
| (s) | t |
| (m^{-3}) | V |
| علایم یونانی | |
| (%) | η |
| (kgm^{-3}) | ρ |
| زیرنویس‌ها | |
| منواکسیدکربن | CO |
| اولیه | init |
| خاموش | Off |
| آلودگی | poll |

6- مراجع

- [1] A. M. Foster, M. J. Swain, R. Barrett, P. D'Agaro, L. P. Ketteringham, S. J. James, Three-dimensional effects of an air curtain used to restrict cold room infiltration, *Applied Mathematical Modelling*, Vol. 31, No. 6, pp. 1109-1123, 2007
- [2] T. Gil-Lopez, M. A. Galvez-Huerta, J. Castejon-Nava, V. Gomez-Garcia, Experimental analysis of energy savings and hygrothermal conditions improvement by means of air curtains in stores with intensive pedestrian traffic, *Energy and Buildings*, Vol. 67, pp. 608-615, 2013.
- [3] T. Gil-Lopez, J. Castejon-Nava, M. A. Galvez-Huerta, P. G. O'Donohoe, Energetic, environmental and economic analysis of climatic separation by means of air curtains in cold storage rooms, *Energy and Buildings*, Vol. 74, pp. 8-16, 2014.
- [4] G. Severino, J. C. Elicer-Cortés, A. Fuentes, Characterization of a diffusion flame inside a scale tunnel using double stream-twin jets air curtains, *Fire Safety Journal*, Vol. 62, pp. 264-271, 2013.
- [5] Y.-C. Shih, A.-S. Yang, C.-W. Lu, Using air curtain to control pollutant spreading for emergency management in a cleanroom, *Building and Environment*, Vol. 46, No. 5, pp. 1104-1114, 2011.
- [6] L. Oliveira, J. Costa, M. Carvalho, H. Gerhardt, C. Kramer, On aerodynamic sealing for industrial applications, *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, Vol. 37, No. 3, pp. 255-268, 1991.
- [7] J. C. Gonçalves, J. J. Costa, A. R. Figueiredo, A. M. G. Lopes, CFD modelling of aerodynamic sealing by vertical and horizontal air curtains, *Energy and Buildings*, Vol. 52, pp. 153-160, 2012.
- [8] J. J. Costa, L. A. Oliveira, M. C. G. Silva, Energy savings by aerodynamic sealing with a downward-blowing plane air curtain—A numerical approach, *Energy and Buildings*, Vol. 38, No. 10, pp. 1182-1193, 2006.

منواکسیدکربن از محیط، با توجه به به هر اندازه سرعت جت خروجی بیشتر باشد انتقال جرم نیز بین دو محیط کاهش می‌یابد. از طرف دیگر با افزایش سرعت جت خروجی و تخلیه‌ی منواکسیدکربن نیز سرعت تر صورت می‌گیرد. در "شکل 11" تاثیر زاویه‌ی سرعت در جت خروجی بر بازده پرده‌ی هوایی نشان داده شده است. بر خلاف عملکرد عایق حرارتی در 120 ثانیه، در زاویه 15 درجه عملکرد پرده‌ی هوایی از بازده کمتری و در زاویه 15- درجه از بازده بیشتری نسبت به زاویه 0 درجه‌ی جت برخوردار است. اما در زاویه 15 درجه شیب افزایش ثانویه‌ی بازده بیشتر و در زاویه 15- درجه کمتر می‌باشد. این موضوع به دلیل افزایش جابه‌جایی در محیط خنثی در زاویه‌ی مثبت است و کاهش آن در زاویه‌ی منفی است.

4- نتیجه‌گیری

در تحلیل‌های انجام شده برای عایق‌بندی حرارتی اتاق سرد، مشخص شد که در سرعت 5 متر بر ثانیه و زاویه‌ی جت 15 درجه در شرایط مساله، حداقل بازده به دست می‌آید. در نتایج دیده می‌شود که در تمامی سرعت‌های جت بالای 3 متر بر ثانیه، بعد از گذشت 30 ثانیه که بازده‌ی تجهیز به حداقل مقدار خود می‌رسد، عملکرد پرده‌ی هوایی دچار افت می‌شود و در ادامه نیز با شیب منفی کاهش می‌یابد. برای زمان‌های بزرگتر از 90 ثانیه مشاهده شده که سرعت جت 4 متر بر ثانیه از افت شیب بازده کمتری نسبت به دیگر سرعت‌ها برخوردار است که این موضوع در استفاده‌ی بلند مدت می‌تواند قابل توجه باشد.

در کاربرد استفاده از پرده‌ی هوایی به عنوان کنترل‌کننده‌ی آلودگی، مشاهده شد که با افزایش سرعت بازده پرده‌ی هوایی از گسترش آلودگی افزایش می‌یابد. در این شرایط برخلاف کاربرد عایق حرارتی با گذشت زمان، بازده عملکردی تجهیز افزایش می‌یابد. این موضوع به دلیل تخلیه‌ی منواکسیدکربن بعد از گسترش نسبی در اتاق خنثی اتفاق می‌افتد. با توجه به نتایج به دست آمده، مشخص شد که انحراف مثبت زاویه‌ی جت باعث کاهش عملکرد در زمان‌های آغازین می‌شود، اما به دلیل برقراری جابه‌جایی حرمی بهتر در اتاق خنثی، باعث تخلیه با نزد بالاتر آلودگی از دریچه‌ی خروجی پرده‌ی هوایی می‌شود. با توجه به مطالعه بیان شده، در زمان‌هایی که نیاز به کنترل سریع آلودگی می‌باشد استفاده از کانال خروجی در پرده‌ی هوایی و ورود هوای تازه، باعث تخلیه و عدم گسترش آلاینده‌ها می‌شود.

در مقایسه‌ی عملکرد پرده‌ی هوایی در اثر آن بر انتقال حرارت و انتقال جرم مشاهده شد که در زمانی که از پرده‌ی هوایی به عنوان عایق حرارتی استفاده می‌شود، سرعت پایین جت خروجی تجهیز می‌تواند باعث افزایش انتقال حرارت و در نتیجه عملکرد منفی آن شود. در مقابل در کنترل آلاینده‌ها در سرعت‌های پایین نیز عملکرد مثبت پرده‌ی هوایی مشاهده شد.