

PERİYODİK OLARAK DEĞİŞEN SICAKLIĞA SAHİP KAPALI KARE ORTAMLARA KONULAN ENGELLERİN DOĞAL TAŞINIMLA İSİ TRANSFERİ ÜZERİNE ETKİLERİNİN SAYISAL İNCELENMESİ

Birol ŞAHİN
Mehmet Emin ARICI

ÖZET

Düşey duvarlarından birinde yatay bir engelin konumlandığı kare ortamlarda doğal taşınımıla ısı transferi incelenmiştir. Engelin bulunduğu duvar sabit sıcaklıkta tutulmaktadır ve diğer düşey duvardaki sınır koşulu periyodik olarak değişen sıcaklık profili olarak tanımlanmıştır. Kapalı ortamın yatay duvarları yalıtılmış olarak kabul edilmiştir. Belirlenen konumlar için kapalı ortam içerisinde oluşan akım çizgileri, eş sıcaklık eğrileri, ortalama Nusselt sayıları karşılaştırılmış olarak sunulmuştur. Boussinesq yaklaşımıyla verilen Navier-Stokes denklemleri kapalı bir kare ortam içerisindeki doğal taşınım probleminin çözümü için kullanılmıştır. Denklemler sonlu kontrol hacmi metodu kullanılarak ayrılaştırılmış ve ayrılaştırılan denklemler SIMPLE algoritmasına göre çözülmüştür. Kapalı ortam içerisinde akışkanın hava olduğu kabul edilerek Prandtl sayısı 0.71 alınmıştır. Sayısal çalışma, Rayleigh sayısının 10^4 - 10^6 aralığındaki değerleri için yapılmıştır. Elde edilen sonuçlar, kapalı ortam düşey duvarındaki engel konumunun ısı transferi ve akışı önemli ölçüde etkilediğini göstermektedir.

Anahtar Kelimeler: Doğal taşınımıla ısı transferi, Engel, Periyodik olarak değişen sıcaklık profili.

ABSTRACT

Natural convection heat transfer in square enclosures having a horizontally positioned obstacle on one of the vertical wall is numerically investigated. The obstacle included wall is kept constant temperature and the other vertical wall boundary condition is prescribed as periodically varying temperature profile. The horizontal walls of the enclosure are assumed to be insulated. The numerical results obtained for the prescribed cases are comparatively presented as distribution of streamlines and isotherms and average Nusselt numbers. Navier-Stokes equations given with the Boussinesq approximation are used to solve natural convection heat transfer problem in a square enclosure. The equations are discretized by finite volume method and the discretized equations solved via SIMPLE algorithm. The fluid in enclosure is assumed to be air and Prandtl number is taken as 0.71. Numerical analysis is performed for a range of Rayleigh number from 10^4 to 10^6 . The obtained results show that the location of the obstacle on the vertical wall has noticeable effect on the heat transfer and the flow.

Key Words: Natural convection heat transfer, obstacle, periodically varying temperature profile.

1. GİRİŞ

Doğal taşınımıla ısı transferi, fosil yakıtların azalmasına bağlı olarak enerji verimliliğinin önem kazanmasıyla pek çok alanda uygulaması olan ve sıklıkla karşımıza çıkan bir konudur. Bu nedenle

enerjinin daha verimli kullanılabilmesi amacıyla, özellikle kapalı ortamlarda ısıl konforun sağlanması, elektronik cihazların soğutulmasında, güneş enerjisi sistemlerinde, nükleer reaktörlerin soğutulmasında, damıtma işlemleri gibi alanlarda doğal taşınımıla ısı transferinden faydalaniyorlardır.

Genel olarak taşınımıla ısı transferi doğal ve zorlanmış taşınım olarak ikiye ayrılır. Zorlanmış taşınım, bir fan, vantilatör, pompa, vb. gibi enerjiye ihtiyaç duyan dış etkiler sonucu meydana gelirken doğal taşınımda akışı zorlayıcı dış etkiler yoktur. Doğal taşınımıla ısı transferi yoğunluk veya konsantrasyon farkından kaynaklanmaktadır. Yoğunluk farkından meydana gelen doğal taşınım, sisinan molekülün yoğunluğu azalacağından dolayı yer çekiminin tersi yönünde hareket eder, böylece bir kaldırma kuvveti meydana gelir. Genelde akışkanlar, bulundukları ortamda hem sıcak, hem de soğuk yüzeylerle temasta bulundukları için, sınır şartlarına bağlı olarak yer çekimi yönünde veya buna ters yönde akışkan hareketleri eş zamanlı olarak oluşur.

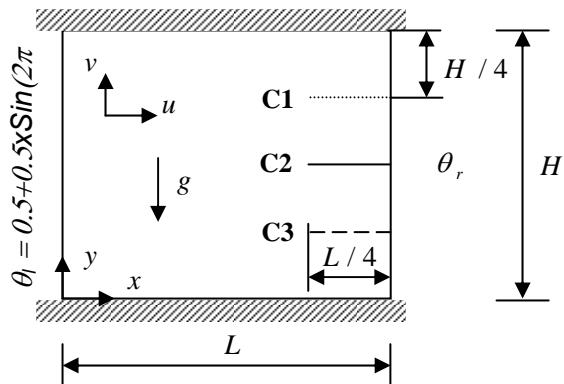
Doğal taşınımıla ısı transferinin önemini artması sonucu 20. yy ortalarından itibaren konuya ilgili çalışmalar başlamıştır. Doğal taşınımıla ısı transferi ile ilgili sayısal çalışmalar ise daha çok 1980 yılı ve sonrasında, bilgisayarların hızına ve kapasitesine bağlı olarak artmıştır. Değişik parametre ve geometriler için çalışmalar yapılmıştır. Bu çalışmaların çoğu ısı transferini artırıcı veya azaltıcı yönde olmuştur. Kısmi olarak bölünmüş kare kapalı ortamlardaki doğal taşınım etkili ısı transferini AlAmiri vd. [1] sayısal olarak incelemiştir. Isıtıcının farklı genişlik, yükseklik ve konum değerleri için elde edilen sonuçlar akım çizgileri, eş sıcaklık eğrileri ve Nusselt sayıları şeklinde sunulmuştur. Altaç ve Özen [2], üç duvarı yalıtılmış, bir duvarı düşük sıcaklıkta olan kare ve dikdörtgen ortam içine yerleştirilen sıcak bir engelin farklı eğim açılarında ısı transferine etkisini SIMPLE algoritmasını kullanarak çalışmışlardır. Antohe ve Lage [3], bir yüzeyinden aralıklı olarak ısıtılan ortam içerisindeki doğal taşınım akışına Prandtl sayısının etkisini sayısal olarak çalışmışlardır. Aydin [4], iki boyutlu ortamlarda zaman bağımlı doğal taşınımıla ısı transferi olayını tek fazlı akışkan için Prandtl sayısının 0.71 ve 7.1, Rayleigh sayısının 10^3 - 10^7 değerleri için akım fonksiyonu-vortisite formülasyonunu kullanarak sayısal olarak incelemiştir. Altan uniform olmayan bir sıcaklık profiliyle ısıtılan, üstten yalıtılmış, diğer yüzeyleri düşük sıcaklıkta tutulan kare geometrisine sahip ortam içerisinde meydana gelen zaman bağımsız doğal taşınım problemi Basak vd. [5] tarafından sayısal olarak çalışılmıştır. Baytas [6], kare ortamlarda sinüzoidal olarak değişen ısı kaynağının akış ve ısı transferi üzerine etkisini sayısal olarak çalışmıştır. Kapalı ortamın katı duvarları sabit sıcaklığa sahip olup, iç ısı kaynağını uniform olarak dağıtan akışkanla dolu olduğu kabul edilmiştir. Farklı periyotlardaki sinüzoidal değişen iç ısı kaynağının ısı transferi üzerindeki etkisi araştırılmıştır. De la Cruz ve Ramos [7], zaman bağımlı doğal taşınım olayını akış oluşturacak şekilde değişken sıcak ve soğuk sıcaklıklara sahip olan iki boyutlu kapalı ortamlarda incelemiştir. Böylece üst ve alt duvarları periyodik olarak ısıtılan ve soğutulan iki boyutlu kapalı ortamlar için geliştirilen doğal taşınım eşitlikleriyle sayısal bir çözüm yapılmıştır. Corcione [8], alttan ısıtılmış, üstten soğutulmuş, yan duvarları farklı sınır şartlarındaki iki boyutu kapalı ortamlarda meydana gelen doğal taşınımıla ısı transferini sayısal olarak incelemiştir. Davis [9], iki boyutlu geometriye sahip alttan ve üstten yalıtılmış, farklı sıcaklıklara sahip yan duvarlar arasındaki doğal taşınımıla ısı transferi olayını Grashoff sayısının 10^3 - 10^6 aralığında değişmesi durumu için incelemiştir. Kare geometrisine sahip kapalı bir ortamda laminer doğal taşınım problemi çözümleri Davis ve Jones [10] tarafından karşılaştırmalı olarak verilmiştir. Karşılaştırma, değişik Rayleigh sayılarında elde edilen sonuçlar için yapılmıştır. Hyun ve Lee [11], kare ortamda zamana bağlı gelişen doğal taşınımı yüksek Rayleigh sayılarında kapsamlı bir şekilde sayısal olarak incelemiştir. Yüzey sıcaklığı zamanla periyodik olarak değişen düşey bir duvara sahip kapalı kare ortamda laminer doğal taşınımıla ısı transferi olayı Kazmiercak ve Chinoda [12] tarafından sayısal olarak incelenmiştir. Sıcak olan yüzeyin sıcaklığı sinüzoidal şekilde değişmekte olup ortalama bir sıcaklık değeri civarında salınım yapmaktadır. Soğuk olan karşı duvar ise sabit bir sıcaklığa sahiptir. Kwak vd. [13], yan duvarlarından biri düşük sıcaklıkta, karşısındaki sıcak duvarın sıcaklığı sinüzoidal olarak değişen, sıkıştırılamaz akışkanla dolu kare ortamda doğal taşınımı sayısal olarak araştırılmışlardır. Yatay yüzeyleri yalıtılmış, düşey olan bir yüzeyi soğuk ve izotermal, diğer yüzeyi değişken ısı akısıyla ısıtılan kare ortamlardaki doğal taşınım, sayısal ve teorik olarak Lage ve Bejan [14] tarafından incelemiştir. Moukalled ve Acharya [15], eğimli yüzeylerine engeller yerleştirilmiş trapezoidal geometrideki kapalı ortam için ortamda akış ve ısı transferine Rayleigh sayısının ve ortam içine yerleştirilen engellerin etkisini sayısal olarak incelemiştir ve eğimli yüzeylerin değişik sınır koşullarına sahip olmaları durumundaki sonuçları elde etmişlerdir. Kapalı ortam boyunca yüzey sıcaklığındaki değişimin akış ve ısı transferine etkisini farklı durumlar için elde etmişlerdir. Ostrach [16], kapalı ortamlardaki doğal taşınım problemi

icin geniş bir literatür araştırması vermiş olup problemlerin çözümü için önerilerde bulunmuştur. Roy ve Basak [18], kare ortamındaki doğal taşınımıla ısı transferini duvarların uniform veya uniform olmayan bir şekilde ısıtılması durumu için incelemişlerdir. Sarris vd. [19], üst duvarı zaman bağımsız sinüzoidal olarak ısıtılan, adyabatik alt ve yan duvarlara sahip bir ortamındaki doğal taşınımıla ısı transferini sayısal olarak çalışmışlardır. Sathiyamoorthy vd. [20], alttan uniform, düşey duvarlarından lineer olarak ısıtılan, üstten yalıtılmış kare geometrisine sahip ortam içerisinde meydana gelen zaman bağımsız doğal taşınım problemini sayısal olarak çalışılmışlardır. Shi [21], içerisinde sabit veya hareketli kanaatçık bulunan ortamlardaki doğal ve zorlanmış taşınımıla ısı transferini incelemiştir. Reynolds sayısı, kanaatçığın uzunluğu ve konumunun üst kısmı hareketli kapalı ortamlardaki akışkan akışı ve ısı transferine etkisi detaylarıyla incelenmiştir. Shi ve Khodadadi [22], kapalı kare ortamın sıcak olan sol yüzeyine yerleştirilen kanaatçığın ısı transferi üzerine etkisini, laminer doğal taşınım için sonlu kontrol hacmi metodunu kullanarak sayısal olarak çözmüştür. Şahin ve Arıcı [23], kapalı ortamların değişik konfigürasyonları ve farklı sınır şartları için sayısal çalışmalar yapmışlardır. Kare ortamın sıcak duvarına yüksek iletim katsayısına sahip ince bir engel yerleştirilmesinin etkisi Tasnim ve Collins [24] tarafından sonlu kontrol hacmi metodu kullanılarak sayısal olarak çalışılmıştır. Xu vd. [25], farklı sıcaklıklarda ısıtılan kapalı ortamın kenar duvarlarından birinin ince bir kanaatçık içermesi durumundaki periyodik akışı sayısal olarak incelemiştir. Zhu ve Yang [26], uzun kapalı ortamlardaki zaman bağımlı laminer doğal taşınımıla ısı transferini sayısal olarak incelemiştir. Rayleigh sayısı arttıkça ısı transferinin arttığı ve fazla miktarda akım hücrelerinin olduğu belirlenmiştir.

Literatürdeki çalışmalarında, sınır şartlarının, geometrinin, kullanılan engellerin doğal taşınımla ısı transferi üzerine etkisi incelenmiş olup, isteğe göre doğal taşınımla ısı transferinin artırılması veya azaltılması amaçlanmıştır. Yapılan çalışmada, düşey duvarlardan birine engel konularak ısı transferinin azaltılması amaçlanmıştır.

2. TEORİK ÇALIŞMA

İncelenen problem geometrisi kare olup Şekil 1 de verilmiştir. Verilen geometri için kapalı ortamın sağ düşey duvarı düşük sıcaklıkta olup, bu duvar üzerine ortam uzunluğunun $1/4$ ü kadar uzunluğa sahip bir engel yerleştirilmiştir. Kare ortam içerisine yerleştirilen engelin kalınlığı ihmäl edilmiş olup, ısı akılarını geçirdiği, momentum akılarını ise geçirmediği kabul edilmiştir. Sağ düşey duvar üzerine yerleştirilen engel üç farklı konuma sahiptir. Engelin yerleştirildiği her bir konum arasındaki mesafe, kapalı ortam yüksekliğinin $1/4$ ü kadardır. Kapalı ortam içerisinde engel olmaması durumu (boş ortam) 0 nolu konfigürasyon (C_0), engelin üst tarafta bulunması durumu 1 nolu konfigürasyon (C_1), ortada bulunması durumu 2 nolu konfigürasyon (C_2), alta bulunması durumu ise 3 nolu konfigürasyon (C_3) olarak adlandırılmıştır. Kapalı ortamın sol duvarı ise periyodik olarak değişen bir sıcaklık profiline sahiptir. Kapalı ortamın yatay duvarlarının ise yalıtıldığı kabul edilmiştir. Çözüm bölgesi içerisinde kalan duvar ve engel yüzeylerinde kaymama sınır koşulu geçerli olup akışkan özellikleri sabit alınmıştır.



Şekil 1. İçerisine Engel Yerleştirilen Kapalı Ortam Geometrisi.

Kaldırma kuvvetlerinden kaynaklanan doğal taşınımıla ısı transferini ihtiva eden iki boyutlu zaman bağımlı Navier-Stokes denklemleri ile enerji denklemi boyutsuz olarak aşağıda verilmiştir:

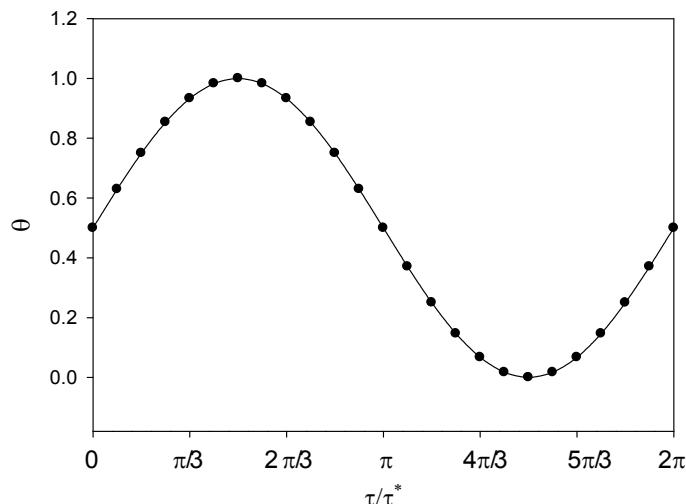
$$\frac{\partial U}{\partial \tau} + U \frac{\partial U}{\partial X} + V \frac{\partial U}{\partial Y} = - \frac{\partial P}{\partial X} + \text{Pr} \left(\frac{\partial^2 U}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 U}{\partial Y^2} \right) \quad (1)$$

$$\frac{\partial V}{\partial \tau} + U \frac{\partial V}{\partial X} + V \frac{\partial V}{\partial Y} = - \frac{\partial P}{\partial Y} + Ra \text{Pr} \theta + \text{Pr} \left(\frac{\partial^2 V}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial Y^2} \right) \quad (2)$$

$$\frac{\partial \theta}{\partial \tau} + U \frac{\partial \theta}{\partial X} + V \frac{\partial \theta}{\partial Y} = \frac{\partial^2 \theta}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 \theta}{\partial Y^2} \quad (3)$$

Denklemlerde kullanılan boyutsuz büyüklüler şu şekildedir:

$$X = \frac{x}{L}, \quad Y = \frac{y}{L}, \quad U = \frac{uL}{\alpha}, \quad V = \frac{vL}{\alpha}, \quad \theta = \frac{T - T_c}{T_h - T_c}, \quad P = \frac{pL^2}{\rho \alpha^2}, \quad \tau = \frac{t \alpha}{L^2} \quad (4)$$



Şekil 2. Sol Duvar Sıcaklığının Her Bir Periyot İçin Değişimi.

Yapılan çalışmada sağ duvara konulan engelin ve konumunun, sol duvardaki ısı transferi üzerinde önemli bir etkisinin olmadığı görülmüştür. Bu nedenle taşınımıla ısı transferinin göstergesi olarak kabul edilen Nusselt sayısı, kapalı ortamın sağ duvarı için yerel ve ortalama değerleri elde edilecek şekilde aşağıdaki gibi hesaplanmıştır:

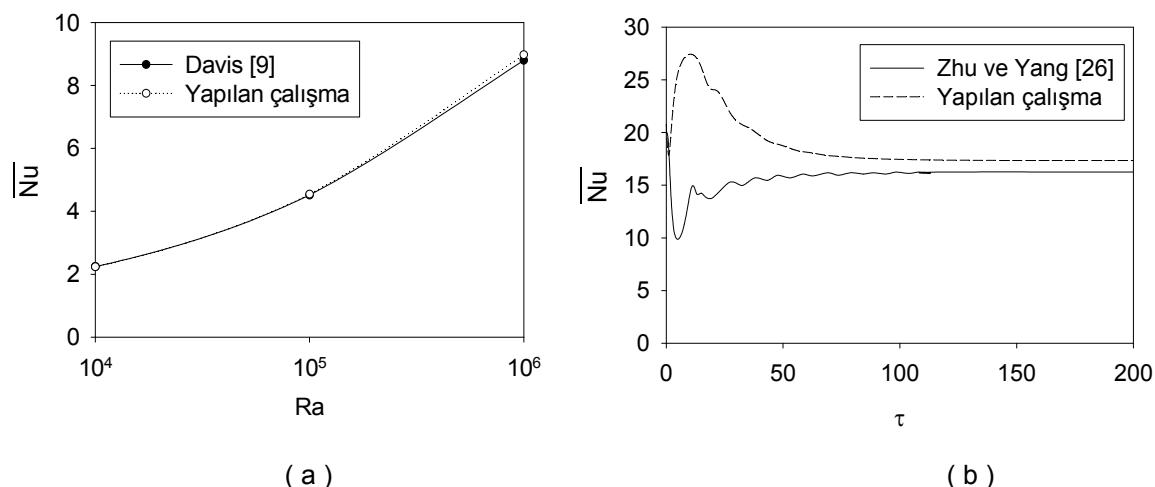
$$Nu_r = - \left. \frac{\partial \theta}{\partial X} \right|_{X=0} \quad \overline{Nu_r} = \int_0^1 Nu_r dY \quad (5)$$

Eliptik problemleri çözebilen FORTRAN kodunda yazılmış bir program geliştirilmiştir. Sayısal çalışma, iki boyutlu kare ortamın 120x120 uniform ağı yapısına bölünmesiyle yapılmıştır. Sonlu kontrol hacmi yöntemi kullanılarak iki momentum ve bir enerji denklemi ayrılaştırılmış olup ve ayrik denklemler Patankar [17] tarafından verilen SIMPLE algoritması ile çözülmüştür. Momentum denklemleri için duvarlarda kaymama sınır koşulu olarak sıfır hız, enerji denklemi için yatay duvarlarda yalıtm sınır koşulu, sağ duvarda sabit sıcaklık sınır koşulu, sol duvarda ise periyodik olarak değişen sıcaklık sınır koşulu verilmiştir. Çözüm, boyutsuz denklemlerle gerçekleştirildiği için sınır koşulları da boyutsuz sınır koşulu olarak; soğuk olan sağ duvar için 0 değeri, sol duvarın sıcaklık değeri ise Şekil 1 de verildiği

gibi 0 ile 1 arasında sinüs fonksiyonuna bağlı olarak zamanla değişmektedir. Kapalı ortamda bulunan iş akışkanı olarak hava kullanıldığından Prandtl sayısı 0.71 alınmıştır.

3. BULGULAR

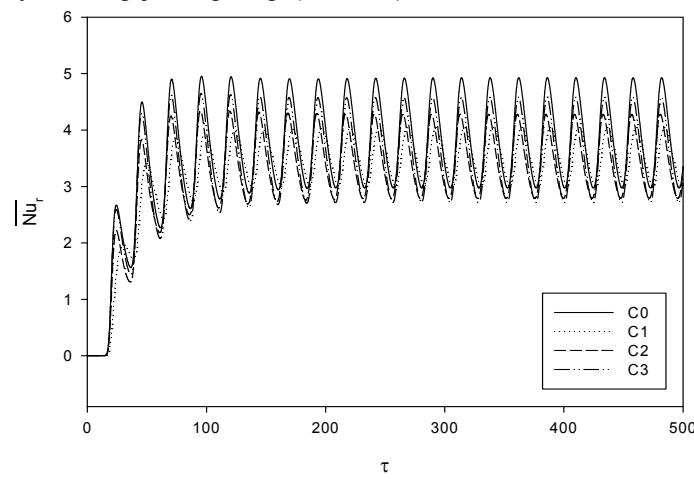
Kapalı kare ortamda verilen sınır şartları altında, sağ duvarın farklı konumlarına yerleştirilen engel için elde edilen bulgular, Rayleigh sayısının 10^4 - 10^6 değerlerinde ortalama Nusselt sayıları, akım çizgileri, eş sıcaklık eğrilerinin değişimleri şeklinde Şekil 3-7 de sunulmuştur. Geleneksel doğal taşınım problemini ihtiva eden, sol duvarın yüksek sıcaklığta, sağ duvarın düşük sıcaklığta olması durumu için boş kare ortamda elde edilen zaman bağımsız ortalama Nusselt sayıları, Davis [9] tarafından yapılan çalışma ile, zaman bağımlı sonuçlar ise Zhu ve Yang [26] tarafından yapılan çalışma ile karşılaştırılmıştır. Şekil 3 ten de görüleceği gibi elde edilen sonuçlarla literatürde verilen sonuçlar benzerlik göstermektedir.



- a. Davis [9] ve yapılan çalışma,
- b. Zhu ve Yang [26] ile yapılan çalışma ($Ra=10^6$).

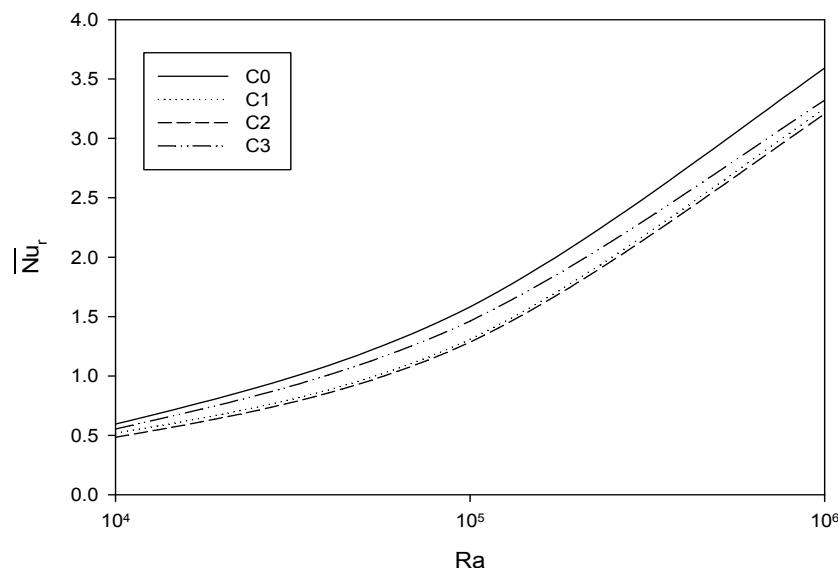
Şekil 3. Yapılan Çalışma ile Literatürde Elde Edilen Sonuçların Karşılaştırılması

Kapalı ortamın sağ duvarı için ortalama Nusselt sayılarının değişimi Şekil 4 te verilmiştir. Şekil 4 te görüldüğü gibi yüksek Rayleigh sayılarında ortalama Nusselt sayılarında periyodik bir değişim gözlenmekte olup, periyodik değişimin genliği (salınımı) de artmaktadır.



Şekil 4. $Ra=10^6$ İçin Farklı Konfigürasyonlarda Elde Edilen Ortalama Nusselt Sayıları.

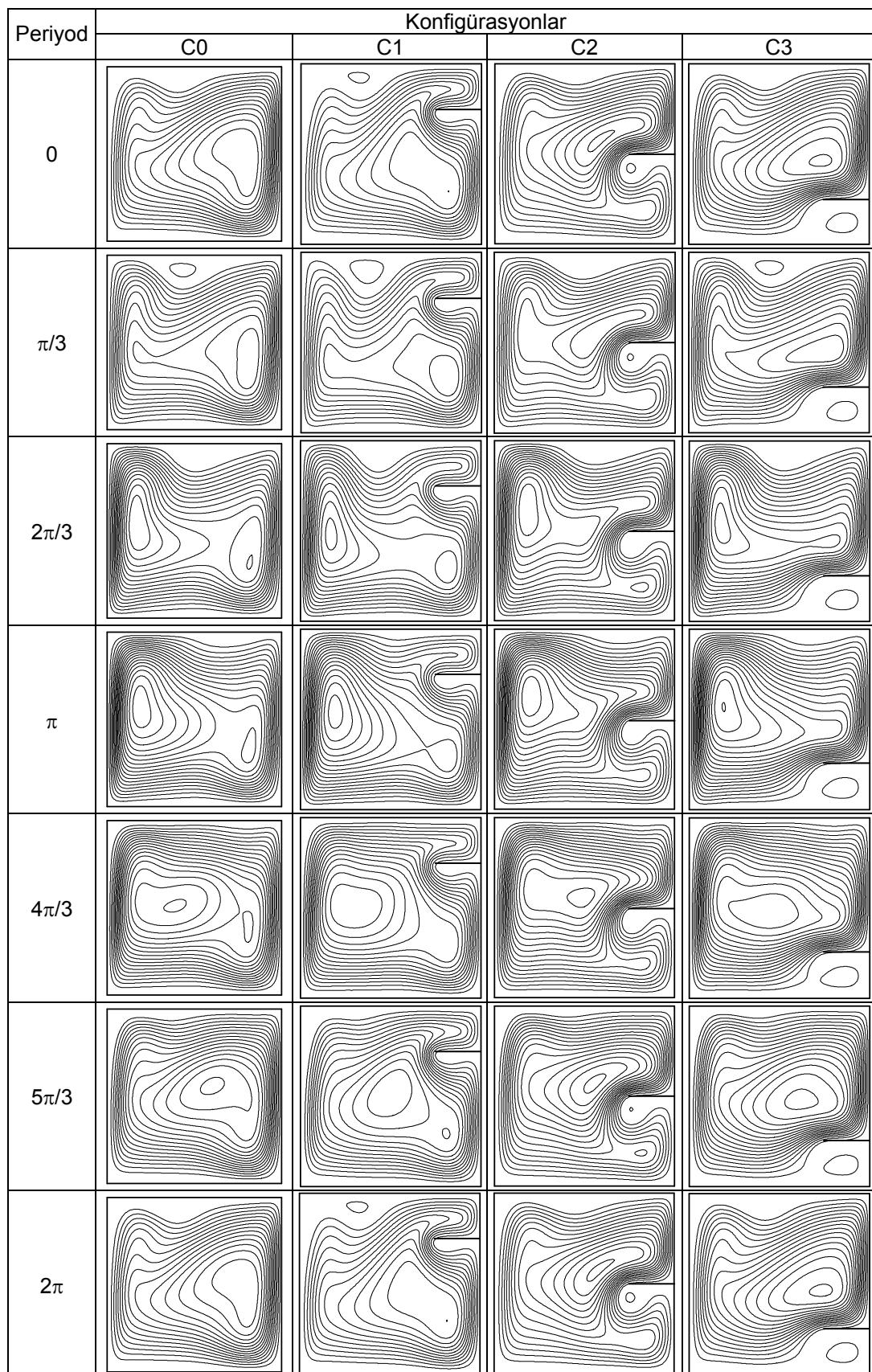
Her bir konfigürasyon için farklı Rayleigh sayılarında elde edilen ortalama Nusselt sayıları karşılaştırıldığında, ısı transferindeki en büyük düşüşün C2 de, daha sonra sırasıyla C1 ve C3 de meydana geldiği Şekil 5 te görülmektedir. Yapılan çalışmada kapalı ortama konulan engelin konumunun ısı transferini önemli ölçüde etkilediği görülmüştür. Konfigürasyona göre ısı transferinde %7 ile %23' e yakın bir azalma görülmüştür. Elde edilen değerler enerjinin etkin kullanımı açısından büyük bir önem arz etmektedir.



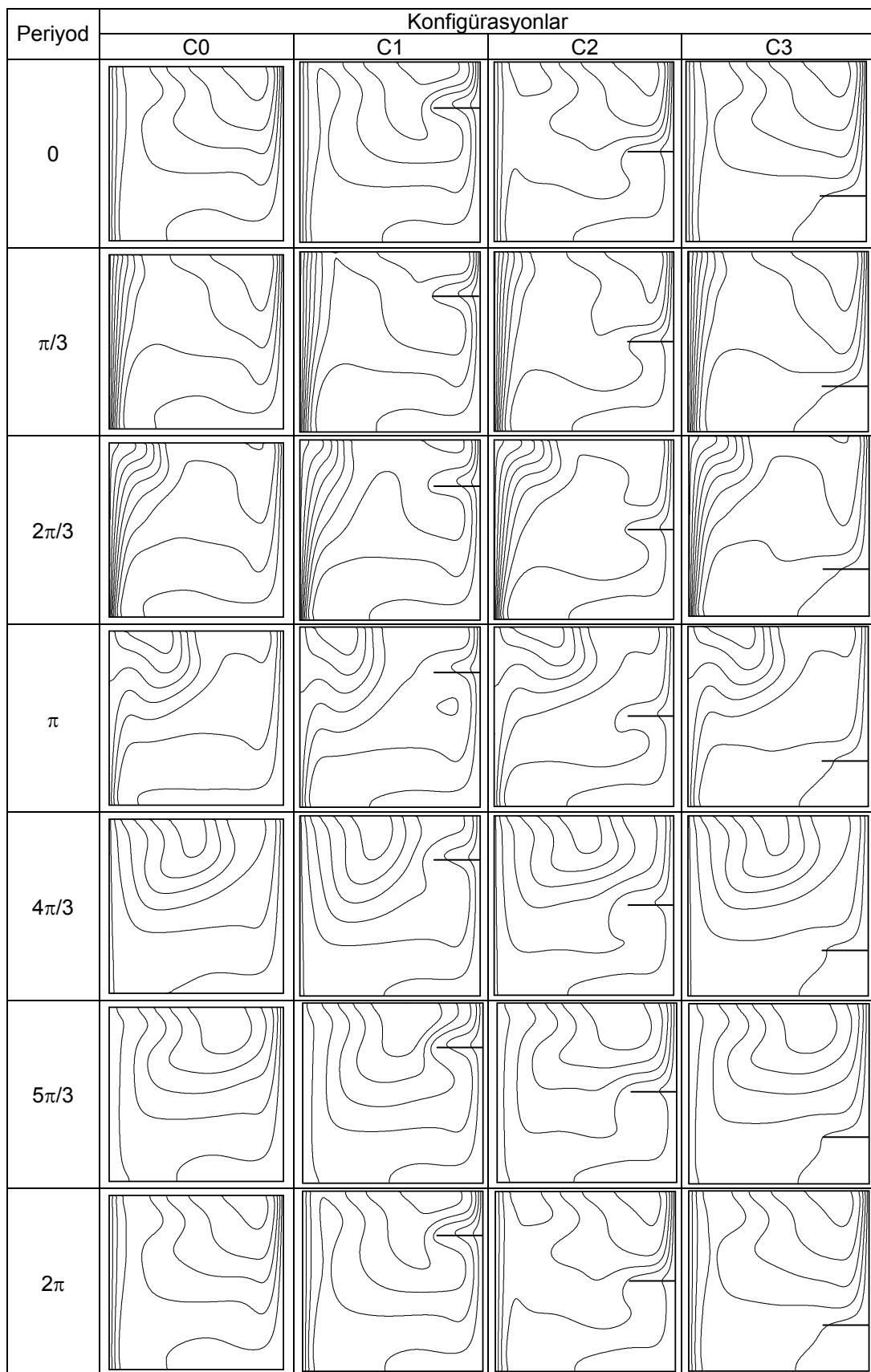
Şekil 5. Farklı Konfigürasyonlarda Elde Edilen Ortalama Nusselt Sayıları.

Akim çizgilerinin verildiği Şekil 6 dan görüldüğü gibi ortam içerisinde bir tane akım hücresi varken sol duvarın sıcaklığı artmaya başladıkça bu duvara yakın bir bölgede ikinci bir akım hücresi oluşmaktadır. Sol duvarın sıcaklığı düştükçe kapalı ortam içerisindeki akım hücresi sayısı yine bire düşmektedir ve bu akım hücresinin merkezi zamanla soğuk olan sağ duvara doğru kaymaktadır. Sağ duvara bir engel yerleştirilmesi durumunda ise akım hücrelerinin sayısı artmaktadır ve kapalı ortam içerisinde zıt yönlü akımlar meydana gelmektedir. Zıt yönlü bu akımlar genellikle engelin alt kısmında oluşmaktadır. Özellikle 2 nolu konfigürasyonda akım çizgilerinde önemli değişiklikler görülmektedir, diğer iki konfigürasyonda fazla bir değişim olmadığı görülmektedir.

Aynı durum eş sıcaklık eğrileri açısından değerlendirilecek olursa Şekil 7 de görüldüğü gibi sol duvarın ısınmasıyla birlikte bu duvara yakın bölgede eş sıcaklık eğrileri sıklaşmaktadır, zamanla bu sıcaklık eğrileri sağ duvara doğru kaymaktadır. Ortam içeresine konulan engelin sadece momentum akılarını geçirmediği göz önünde bulundurulursa, eş sıcaklık eğrilerinde çok büyük farklılıklar meydana gelmediği görülmektedir. Eş sıcaklık eğrilerindeki en büyük değişim sırasıyla 2 ve 1 nolu konfigürasyonlarda meydana gelmektedir.



Şekil 6. Farklı Konfigürasyonlarda Rayleigh Sayısının 10^6 Değeri İçin Elde Edilen Akım Çizgileri.



Şekil 7. Farklı Konfigürasyonlarda Rayleigh Sayısının 10^6 Değeri İçin Elde Edilen Eş Sıcaklık Eğrileri.

4. SONUÇ

Bulguların karşılaştırmalı analizinden, ortam içeresine konulan engelin konumunun ısı transferini önemli ölçüde etkilediği sonucu çıkarılmıştır. Engelin konumuna ve Rayleigh sayısına bağlı olarak ısı transferinde %7 ile %23 arasında bir düşüş görülmüştür. Ortam içeresine engel konulması durumunda ısı transferindeki en büyük düşüş 2 nolu konfigürasyonda meydana gelmiştir. Bunu sırasıyla 1 ve 3 nolu konfigürasyonlar takip etmektedir. Elde edilen sonuçlardan, bir duvarından periyodik olarak ısıtılan kare ortamlarda ısı transferini azaltmak için 2 nolu konfigürasyonun, yani engelin ortada konumlandırılmasının uygun olduğu görülmüştür.

Bütün konfigürasyonlar için sıcaklık farkına bağlı olarak ısı transferinin de arttığı görülmüştür.

SEMBOLLER

H	kapalı ortamın düşey kenar yüksekliği,
L	kapalı ortamın uzunluğu
Nu	yerel Nusselt sayısı
Nu	ortalama Nusselt sayısı
p, P	basınç, boyutsuz basınç
Pr	Prandtl sayısı, ν/α
Ra	Rayleigh sayısı, $\rho g \beta (T_h - T_c) L^3 / (\mu \alpha)$
T, θ	sıcaklık, boyutsuz sıcaklık
t, τ	zaman, boyutsuz zaman
τ*	boyutsuz zaman periyodu
u, U	yatay hız bileşeni, boyutsuz yatay hız bileşeni
v, V	düşey hız bileşeni, boyutsuz düşey hız bileşeni
x, X	yatay koordinat, boyutsuz yatay koordinat
y, Y	düşey koordinat, boyutsuz düşey koordinat

ALT İNDİSLER

l	Sol duvar
r	Sağ duvar

KAYNAKLAR

- [1] ALAMIRI, A., KHANAFER, K., POP, I., Buoyancy-induced flow and heat transfer in a partially divided square enclosure, International Journal of Heat and Mass Transfer, 52, 3818–3828, 2009.
- [2] ALTAÇ, Z., ÖZEN, S., Natural convection in tilted rectangular enclosures with a vertically situated hot plate inside, Applied Thermal Engineering, 27, 1832-1840, 2007.
- [3] ANTOHE, B.V., LAGE, J.L., The Prandtl Number Effect on the Optimum Heating Frequency of an Enclosure Filled with Fluid or with a Saturated Porous Medium, Int. J. Heat Mass Transfer, 40, 6, 1313-1323, 1997.
- [4] AYDIN, O., Transient Natural Convection in Rectangular Enclosures Heated from One Side and Cooled from Above, International Communications in Heat and Mass Transfer, 26, 1, 135-144, 1999.
- [5] BASAK, T., ROY, S., BALAKRISHNAN, A.R., Effects of Thermal Boundary Conditions on Natural Convection Flows within a Square Cavity, International Journal of Heat and Mass Transfer, 49, 4525-4535, 2006.
- [6] BAYTAS, A.C., Buoyancy-Driven Flow in an Enclosure Containing Time Periodic Internal Sources, Heat and Mass Transfer, 31, 113-119, 1996.

- [7] DE LA CRUZ, L.M., RAMOS, E., Mixing with Time Dependent Natural Convection, International Communications in Heat and Mass Transfer, 33, 191-198, 2006.
- [8] CORCIONE, M., Effects of the Thermal Boundary Conditions at the Sidewalls upon Natural Convection in Rectangular Enclosures Heated from Below and Cooled from Above, International Journal of Thermal Sciences, 42, 199-208, 2003.
- [9] DAVIS, G.de.V., Natural Convection of Air in a Square Cavity: A Benchmark Numerical Solution, International Journal for Numerical Methods in Fluids, 3, 249-264, 1983.
- [10] DAVIS, G.de.V., JONES, I.P., Natural Convection in a Square Cavity: A Comparison Exercise, International Journal for Numerical Methods in Fluids, 3, 227-248, 1983.
- [11] HYUN, J.M., LEE, J.W., Numerical Solutions for Transient Natural Convection in a Square Cavity with Different Sidewall Temperatures, International Journal of Heat and Fluid Flow, 10, 2, 146-151, 1989.
- [12] KAZMIERCZAK, M., CHINODA, Z., Buoyancy-Driven Flow in an Enclosure with Time Periodic Boundary Conditions, International Journal of Heat and Mass Transfer, 35, 6, 1507-1518, 1992.
- [13] KWAK, H.S., KUWAHARA, K., HYUN, J.M., Resonant Enhancement of Natural Convection Heat Transfer in a Square Enclosure, International Journal of Heat and Mass Transfer, 41, 2837-2846, 1998.
- [14] LAGE, J.L., BEJAN, A., The Resonance o Natural Convection in an Enclosure Heated Periodically from the Side, International Journal of Heat and Mass Transfer, 36, 8, 2027-2038, 1993.
- [15] MOUKALLED, F., ACHARYA, S., Natural Convection in Trapezoidal Cavities with Baffles Mounted on the Upper Inclined Surfaces, Numerical Heat Transfer, Part A, 37, 545-565, 2000.
- [16] OSTRACH, S., Natural Covection in Enclosures, Journal of Heat Transfer, 10, 1175-1190, 1988.
- [17] PATANKAR, S. V., Numerical Heat Transfer and Fluid Flow, McGraw Hill, New York, 1980.
- [18] ROY, S., BASAK, T., Finite Element Analysis of Natural Convection Flows in a Square Cavity with Non-Uniformly Heated Wall(s), International Journal of Engineering Science., 43, 668-680, 2005.
- [19] SARRIS, I.E., LEKAKIS, I., VLACHOS, N.S., Natural Convection in a 2D Enclosure with Sinusoidal Upper Wall Temperature, Numerical Heat Transfer, Part A, 42, 513-530, 2002.
- [20] SATHIYAMOORTHY, M., BASAK, T., ROY, S., POP, I., Steady Natural Convection Flows in a Square Cavity with Linearly Heated Side Wall(s), International Journal of Heat and Mass Transfer, 50, 766-775, 2007.
- [21] SHI, X., Forced and Natural Convection Heat Transfer Within Enclosures with Fixed and Moving Fins and Partitions, PhD. Thesis, Auburn University, Alabama, 2003.
- [22] SHI, X., KHODADADI, J.M., Laminar Natural Convection Heat Transfer in a Differentially Heated Square Cavity Due to a Thin Fin on the Hot Wall, Journal of Heat Transfer, 125, 624-634, 2003.
- [23] ŞAHİN, B., ARICI, M.E., "Kapalı Kare Ortamlarda Yatay, Düşey ve Eğik İç Bölmelerin Doğal Taşınımı İşı Transferine Etkisinin Sayısal İncelenmesi", 15.Uluslararası İşı Bilimi ve Tekniği Kongresi ULIBTK, Trabzon, 2005.
- [24] TASNIM, S.H., COLLINS, M.R., Numerical Analysis of Heat Transfer in a Square Cavity with a Baffle on the Hot Wall, International Communications in Heat and Mass Transfer, 31, 5, 639-650, 2004.
- [25] XU, F., PATTERSON, J.C., LEI, C., Transition to a periodic flow induced by a thin fin on the sidewall of a differentially heated cavity, International Journal of Heat and Mass Transfer, 52, 620–628, 2009.
- [26] ZHU, Z.J., YANG, H.X., Numerical Investigation of Transient Laminar Natural Convection of Air in a Tall Cavity, Heat and Mass Transfer, 39, 579-587, 2003.

ÖZGEÇMİŞ

Birol ŞAHİN

1977 yılında Trabzon ilinin Arsin ilçesinde doğdu. İlk ve orta öğrenimini Erzurum ilinde, lise öğrenimini Denizli ilinde tamamladı. 1998 yılında Karadeniz Teknik Üniversitesi Mühendislik-Mimarlık Fakültesi Makina Mühendisliği Bölümü'nde lisans, 2002 yılında K.T.Ü. Fen Bilimleri Enstitüsü Makine Mühendisliği Anabilim Dalı'nda Yüksek Lisans, 2008 yılında ise Doktora eğitimini tamamladı. 2000-2007 yılları arasında K.T.Ü. Fen Bilimleri Enstitüsü'nde Araştırma Görevlisi olarak çalıştı. 2007-2010

yılları arasında KTÜ Beşikdüzü Meslek Yüksekokulu’nda Öğretim Görevlisi olarak çalıştı. 2010 yılından itibaren Gümüşhane Üniversitesi Mühendislik Fakültesi Makine Mühendisliği Bölümü’nde Öğretim Üyesi olarak görev yapmaktadır. Doğal taşınımıla ısı transferi ve birleşik ısı transferi konularında çalışmaktadır.

Mehmet Emin ARICI

1959 yılında Trabzon ilinin Of ilçesinde doğdu. 1982 yılında Karadeniz Teknik Üniversitesi Mühendislik-Mimarlık Fakültesi Makina Mühendisliği Bölümü’nde lisans, 1985 yılında K.T.Ü. Fen Bilimleri Enstitüsü Makine Mühendisliği Anabilim Dalı’nda Yüksek Lisans eğitimini tamamladı. Doktora eğitimi ise 1993 yılında Texas Tech Üniversitesinde tamamladı. KTÜ Mühendislik Fakültesi Makine Mühendisliği Bölümü’nde 1993–2004 yılları arasında Yardımcı Doçent, 2004–2009 yılları arasında Doçent olarak görev yapmış, 2009 yılından itibaren ise Profesör olarak görev yapmaktadır. Birleşik ısı transferi, doğal taşınımıla ısı transferi ve sayısal analiz (CFD) konularında çalışmaktadır.