

BİR KÖŞE AKIŞI ETRAFINDAKİ ZORLANMIŞ TAŞINIMLA ISI TRANSFERİNE ISIL IŞINIMIN ETKİSİ

Ahmet KAYA¹ ve Orhan AYDIN² ¹Aksaray Üniversitesi, Makina Mühendisliği Bölümü, 68100 Aksaray ²Karadeniz Teknik Üniversitesi, Makina Mühendisliği Bölümü, 61080 Trabzon E-mail: <u>kaya38@ktu.edu.tr</u> <u>oaydin@ktu.edu.tr</u>

(Geliş Tarihi: 01. 02. 2008, Kabul Tarihi: 11. 09. 2008)

Özet: Bu çalışmada, bir köşe akışı etrafında zorlanmış taşınımla ısı transferine ısıl ışınımın etkisi incelenmiştir. Problemi tanımlayan lineer olmayan kısmi diferansiyel denklemler, benzerlik yöntemiyle sınır tabaka denklemlerine dönüştürülmüş ve Keller-box yöntemiyle çözülmüştür. Boyutsuz basınç m, emme/üfleme f_w, ışınım R_d ve yüzey sıcaklık oranı θ_w parametrelerinin hız ve sıcaklık profilleri ve ısı transferi üzerindeki etkileri belirlenmiştir. Bazı özel limit durumlar için elde edilen sonuçlar, literatürde verilen sonuçlarla karşılaştırılmış ve mükemmel bir uyum elde edilmiştir.

Anahtar kelimeler: Isıl ışınım, ısı transferi, yüzey sıcaklık oranı, emme/üfleme etkisi, boyutsuz basınç parametresi, köşe etrafında akış

THE EFFECT OF RADIATION ON FORCED CONVECTION FLOW AROUND A WEDGE

Abstract: In this study, effect of thermal radiation on forced convection heat transfer about a permeable isothermal wedge is investigated. The nonlinear partial differential equations governing the flow are transformed into the similar boundary layer equations, which are then solved numerically using the Keller box method. The effects of the dimensionless pressure parameter m, the suction/injection parameter f_w , the radiation–conduction parameter R_d and the surface temperature parameter θ_w on the velocity and temperature profiles as well as on heat transfer parameters are presented and analyzed. The results are compared with those available in the existing literature and an excellent agreement is obtained.

Keywords: Thermal radiation, heat transfer, surface temperature ratio, suction/injection effect, dimensionless pressure effect, flow over a wedge

SEMBOLLER

- özgül ısı [kJ(kg K] c_p boyutsuz serbest akım fonksiyonu f f_w emme/üfleme parametresi PrPrandtl sayısı Re Reynolds sayısı R_d Planck sayısı (ısıl ışınım parametresi) Т sıcaklık [K] x ve y yönündeki hızlar [m/s] u, v yatay ve düşey doğrultudaki koordinat sitemi [m] x, ydenklem 5'te tanımlanan boyutsuz sıcaklık profili θ yüzey sıcaklığının çevre sıcaklığına oranı $\left[T_w/T_\infty\right]$ θ_w Yunan Alfabesi kinematik viskozite [m²/s] Ð Stefan-Boltzmann sabiti σ Rosseland yayılım katsayısı α_{R}
- η benzerlik değişkeni $\int y \operatorname{Re}_{x}^{1/2} / x$
- ρ akışkan yoğunluğu [kg/m³]
- μ dinamik viskozite [Pa s]
- Alt İndisler
- ∞ çevre
- w duvar

GİRİŞ

Isıl ışınım, sıcaklığın çok yüksek olduğu nükleer reaktör, gaz türbinleri ve ısıl enerji depolama gibi uygulamalarda son derece önemlidir. Zorlanmış, doğal ve birleşik ısı transferi türlerinde, hız ve sıcaklık profilleri ile ısı transferi ve sürtünme katsayılarına ısıl ışınımın etkisi, birçok araştırmacı tarafından incelenmiştir. Alam vd. (2008), gözenekli ortamda bulunan ve manyetik alan uygulanan bir plakada, manyetik alanın, ısıl ışınımı ve sınır tabakadan emme işleminin ısı ve kütle transfer parametrelerine etkisini incelemiştir. Problemi tanımlayan lineer olmayan kısmi diferansiyel denklemleri Runge-Kutta yöntemiyle çözmüşlerdir. Manyetik alan parametresi ve emme parametresinin artmasıyla, hız, ısıl ve konsantrasyon sınır tabaka kalınlıklarının azaldığı, sürtünme, ısı ve transferi parametrelerinin arttığını kütle tespit etmişlerdir. Yih (2001), bir köşe akışı etrafında birleşik taşınımla ısı transferine ısıl ışınımın etkisini araştırmıştır. Problemi tanımlayan kısmi diferansiyel denklemler benzer olmayan (nonsimilar) sınır tabaka denklemlerine dönüştürmüş ve Keller-box yöntemiyle nümerik olarak çözmüştür. Köşe açısı parametresi ve ısıl ışınım parametresinin artmasıyla, yerel Nusselt sayısının arttığını tespit etmiştir. Al-Odat vd. (2005), gözenekli ortamda bulunan bir köşe etrafındaki akışta, ısıl ışınımın etkisini araştırmıştır. Problemi tanımlayan denklemleri Keller box yöntemiyle nümerik olarak çözmüş, ısıl ışınım parametresinin artmasıyla, yerel Nusselt sayısının arttığını belirlemişlerdir. Chamkha vd. (2003), bir köşe etrafında taşınımla ısı transferine, manyetik alan, ısıl ışınım ve ısı üretimi/yutulma parametrelerinin etkisini incelemiştir. Zorlanmış taşınım koşullarında, problemi tanımlayan kısmi lineer olmayan denklemleri Keller box yöntemiyle çözmüşlerdir. Artan boyutsuz basınç ve manyetik alan parametreleri ve azalan ısıl ısınım parametresiyle ısı transferi miktarının arttığını tespit etmislerdir. Hossain ve Takhar (1996), düşey konumda tutulan bir levhada, birleşik taşınım ve ısıl ışınımın parametrelerinin ısı transferine etkisini incelemiştir. Damseh vd. (2006) zorlanmış taşınım koşullarında soğutulan bir düşey plakada, ısıl ışınımın ve manyetik alan parametrelerinin 1s1 transferine etkisini incelemiştir. Problemi tanımlayan non lineer denklemler Keller box yöntemiyle çözmüşler, manyetik alan parametresinin artmasıyla hız ve ısıl sınır tabaka kalınlıklarının azaldığını, ısıl ışınım parametresinin artmasıyla da ısıl sınır tabaka kalınlığının arttığını belirlemişlerdir. Yih (2001), gözenekli ortamda tutulan bir koni etrafındaki akışta, ısıl ışınım etkisinin ısı transferine etkisini incelemiştir. Problemi karakterize eden kısmi lineer olmayan diferansiyel denklemleri Keller box yöntemini kullanarak çözmüştür. Isıl ışınım parametresinin artmasıyla, ısı transferi miktarının arttığını belirlemiştir.

Literatürde yapılan çalışmaların çoğunda, köşe üzerinden olan zorlanmış, doğal ve karma akışlarda, ısıl ışınım, manyetik alan ve gözeneklilik parametrelerinin ısı ve kütle transferine etkisi araştırılmıştır. Bu çalışmada ise, bir köşe akışı etrafındaki zorlanmış taşınımla ısı transferine, hem ısıl ışınımın hem de yüzeyden emme ve üfleme parametrelerinin etkisi incelenmiştir.

ANALİZ

Sabit T_w sıcaklığında tutulan, $\pi\beta$ açısına sahip bir köşe, T_∞ sıcaklığındaki bir ortamda bulunsun. Akışkanın gri, yayma ve yutmanın olduğu ancak saçılmanın olmadığı, viskoz yayılımın ve xdoğrultusundaki ısıl ışınım etkisinin ihmal edildiği ve serbest akım hızının $u_\infty = cx^m$ şeklinde değiştiği kabul edilsin. Burada seçilen koordinat sistemi ve akış alanı, Şekil 1'de gösterilmiştir. Bu kabuller altında ve Boussinesq yaklaşımıyla, iki boyutlu köşe etrafına akış için, laminer ve kararlı rejimdeki Navier-Stokes denklemleri aşağıdaki gibi yazılır:

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0 \tag{1}$$

$$\left(u\frac{\partial u}{\partial x} + \upsilon\frac{\partial u}{\partial y} = u_{\infty}\frac{du_{\infty}}{dx} + \upsilon\frac{\partial^{2}u}{\partial y^{2}}\right)$$
(2)

$$u\frac{\partial T}{\partial x} + \upsilon\frac{\partial T}{\partial y} = \frac{v}{\Pr}\left(\frac{\partial^2 T}{\partial y^2}\right) - \frac{1}{\rho c_p}\frac{\partial}{\partial y}(q_R) \qquad (3)$$

Burada, u ve v, x ve y yönündeki hız bileşenleri, T akışkan sıcaklığı, v kinematik viskozite, ρ akışkanın yoğunluğu ve u_{∞} serbest akım hızıdır.

(3) denkleminin sağ tarafında verilen q_R , y yönündeki ısıl ışınım ısı akısını ifade etmektedir. Enerji denklemindeki ısıl ışınım ısı akısı terimi, Rosseland difüzyon yaklaşımıyla (Sparrow, 1961) aşağıdaki gibi yazılır:

$$q_r = -\frac{4\sigma}{3\alpha_R} \frac{\partial T^4}{\partial y} \text{ ve } \frac{\partial q_r}{\partial y} = -\frac{16\sigma}{3\alpha_R} \frac{\partial}{\partial y} \left(T^3 \frac{\partial T}{\partial y} \right)$$
(4)

burada σ , Stefan–Boltzmann sabiti, α_R Rosseland yutma katsayısıdır.



Şekil 1. Problemin tanımı

Sinir koşulları:

$$x=0$$
 ve $y>0$; $T=T_{\infty}$, $u=u_{\infty}$
 $x>0$ ve $y=0$; $T=T_{w}$, $u=0$, $v=\pm V_{w}(x)$
 $y\to\infty$; $T\to T_{\infty}$, $u\to u_{\infty}=cx^{m}$
(5)

Burada $V_w(x)$ 'in (–) olması emme işleminin, (+) olması ise üfleme işleminin yapıldığını göstermektedir. Çözüm için, aşağıda verilen boyutsuz ifadeler tanımlanmıştır.

$$\psi(x,y) = (vu_{\infty}x)^{1/2} f(\eta), \quad \eta = y \left(\frac{u_{\infty}}{vx}\right)^{1/2},$$

$$\theta = \frac{T - T_{\infty}}{T_{w} - T_{\infty}},\tag{6}$$

Bu boyutsuz tanımlamalar kullanıldığında, hız bileşenleri;

$$u = u_{\infty} f' = c x^m f', \tag{7}$$

$$\upsilon = -\frac{(\nu u_{\infty} x)^{1/2}}{x} \left\{ \frac{m+1}{2} f + \frac{m-1}{2} \eta f' \right\}$$
(8)

Elde edilen hız bileşenleri, (2), (3) ve (5) denklemlerinde yerine yazılırsa;

$$f''' + \left(\frac{m+1}{2}\right) f f'' + m \left(1 - f'^2\right) = 0 \tag{9}$$

$$\frac{1}{\Pr} \theta'' + \left(\frac{m+1}{2}\right) f \theta' + \frac{4}{3\Pr R_d} \left\{ \left[\theta \left(\theta_w - 1\right) + 1 \right]^3 \theta' \right\}' = 0 \right\}$$
(10)

sınır koşulları ise;

$$f(0) = f_w, \quad f'(0) = 0, \ \theta(0) = 1,$$

$$f'(\infty) = 1, \quad \theta(\infty) = 0$$
(11)

olarak elde edilir. Burada $f_w = -\frac{2V_w}{m+1}\frac{x}{v}\operatorname{Re}_x^{-1/2}$, f > 0 olması sınır tabakadan emme f < 0 olması

 $f_w > 0$ olması sınır tabakadan emme, $f_w < 0$ olması ise sınır tabakadan üfleme yapıldığını gösterir. Bu denklemlerdeki boyutsuz sayılar ise:

$$m = \frac{x}{u_{\infty}} \frac{du_{\infty}}{dx}, \qquad \beta = \frac{2m}{m+1}, \qquad \Pr = \frac{\mu c_p}{k} = \frac{v}{\alpha},$$
$$R_d = \frac{k\alpha_R}{4\sigma T_{\infty}^3} \text{ ve } \theta_w = \frac{T_w}{T_{\infty}} \qquad (12)$$

şeklinde tanımlanmıştır. Burada m, boyutsuz basınç gradyanı; β , yarı-köşe açısı; Pr, Prandtl sayısı; R_d , Planck sayısı ve θ_w , yüzey sıcaklığının çevre sıcaklığına oranıdır.

Boyutsuz tanımlamalar kullanılarak elde edilen (9) ve (10) denklemleri, ilgili sınır koşulları kullanılarak (11), bir sonlu farklar yöntemi olan Keller-box yöntemiyle çözülmüştür. Kısmi diferansiyel denklemlerin nümerik çözümünde yaygın olarak kullanılan bu yöntemle ilgili daha geniş bilgiye, Cebeci ve Bradshaw (1984) ve Cebeci (2002)'nin kaynaklarından erişilebilir.

BULGULAR VE TARTIŞMA

İlk olarak, elde edilen sonuçların doğruluğu ve geliştirilen kodun güvenilirliği bazı limit durumlar için sorgulanmıştır. $\theta_w=1.5$, $R_d \rightarrow \infty$, $f_w=0$ ve Pr=1 şartlarında, ısı transferi parametresinin $-\theta'(0)$, boyutsuz basınç parametresi m ile değişimi, Cebeci (2002)'nin aynı şartlardaki çalışması ile karşılaştırılmış ve sonuçlar Tablo 1'de verilmiştir. Tablo 1'den de görüldüğü gibi, elde edilen sonuçlar literatürle çok iyi bir uyum içerisindedir.

Tablo 1. $\theta_w=1.5$, $R_d \rightarrow \infty$, $f_w=0$ ve Pr=1 koşullarında, ısı transferi parametresi $-\theta'(0)$ 'nin boyutsuz basınç parametresine göre değişimi.

<u> </u>		
m	Bu çalışma	Cebeci (2002)
1	0.5701	0.5708
0.33	0.4403	0.4402
0.1	0.3741	0.3741
0.0	0.3320	0.3321

Bu çalışmada, bir köşe akışı etrafındaki zorlanmış taşınımla ısı transferine, boyutsuz basınç m, üfleme/emme f_w ve ısıl ışınım parametresinin R_d etkileri araştırılmıştır. Çalışmadaki temel parametreler: boyutsuz basınç parametresi, m=1,0.33,0.1 ve 0; ısıl ışınım parametresi R_d=1, 5, ve 10; yüzey sıcaklık parametresi θ_w =1.5, 1.7 ve 2.0; ve emme/üfleme parametresi, f_w=-0.1, 0.0, ve 0.1 olarak seçilmiştir.

Şekil 2'de, boyutsuz basınç parametresinin farklı değerlerinde, sınır tabaka içindeki boyutsuz hız (a) ve sıcaklık (b) profilleri gösterilmiştir. Boyutsuz basınç parametresi m'in artmasıyla, momentum sınır tabaka kalınlığı artarken, ısıl sınır tabaka kalınlığının azaldığı tespit edilmiştir.

Şekil 3'te, boyutsuz basınç parametresi m ve ısıl ışınım parametresi R_d 'nin, ısı transferi parametresine - $\theta(0)$ olan etkisi gösterilmiştir. Sabit basınç parametresinde; ısıl ışınım parametresinin artmasıyla, ısıl sınır tabaka kalınlığı azalmış ve ısı transferi parametresinin arttığı belirlenmiştir. Benzer şekilde, sabit ısıl ışınım parametresinde; basınç parametresinin artmasıyla, momentum ve ısıl sınır tabaka kalınlıkları azalmış ve ısı transferi parametresinin arttığı tespit edilmiştir (Şekil 3).

Zorlanmış taşınımla ısı transferinde, momentum denkleminin enerji denkleminden bağımsız olması sebebiyle, enerji denklemindeki ana boyutsuz sayılar (Pr, R_d ve θ_w), hız profilini etkilememiştir. Şekil 4'te, ısıl ışınım parametresi R_d 'nin boyutsuz sıcaklık profiline (a) ve ısı transferi parametresine (b) etkisi gösterilmiştir. Isıl ışınım parametresinin artmasıyla, ısıl sınır tabaka kalınlığının azaldığı (Şekil 4a) ve dolayısıyla ısı transferi parametresinin arttığı (Şekil 4b) tespit edilmiştir.



Şekil 2. Boyutsuz basınç parametresinin boyutsuz hız (a) ve sıcaklık (b) profiline etkisi



Şekil 3. Boyutsuz basınç parametresinin ısı transferine etkisi



Şekil 4. Isıl ışınım parametresinin boyutsuz sıcaklık profili (a) ve ısı transferi parametresine (b) etkisi

Yüzey sıcaklık oranı θ_w 'nin, boyutsuz sıcaklık profili ve ısı transfer parametresine etkisi Şekil 5a ve b'de gösterilmiştir. Yüzey sıcaklık oranının artmasıyla, sınır tabaka içindeki sıcaklık arttığından ısıl sınır tabaka kalınlığının arttığı (Şekil 5a), ısı transfer parametresinin (Şekil 5b) ise azaldığı belirlenmiştir.

Emme/üfleme parametresinin farklı değerleri için elde edilen boyutsuz hız ve sıcaklık profilleri, Şekil 6a ve b'de gösterilmiştir. Burada, $f_w > 0$ olması yüzeyden emme ve $f_w < 0$ olması yüzeyden üflemenin yapıldığını, f_w=0 olması ise yüzeyin geçirimsiz olduğunu belirtmektedir. Sınır tabaka içine akışkan üflendiğinde $(f_w < 0)$, momentum ve ısıl sınır tabaka kalınlıkları artarken (hız ve sıcaklık gradyanı azalmakta), emme yapıldığında ($f_w > 0$) momentum ve ısıl sınır tabaka kalınlıklarının azaldığı (hız ve sıcaklık gradyanı görülmüştür. emme/üfleme artmakta) Artan parametresiyle, momentum ve ısıl sınır tabaka kalınlıkları azaldığından, ısı transferi parametresinin arttığı belirlenmiştir (Şekil 7).



Şekil 5. Yüzey sıcaklık oranının boyutsuz sıcaklık profili (a) ve ısı transferi parametresine (b) etkisi

SONUÇLAR

Çalışmadan şu sonuçlar elde edilmiştir:

i.) Boyutsuz basınç ve emme/üfleme parametrelerinin artmasıyla, momentum ve ısıl sınır tabaka kalınlıkları azalmakta ve buna bağlı olarak ısı transferi parametresi artmaktadır.

ii.) Zorlanmış taşınımla ısı transferinde, ısıl ışınım parametresinin momentum ve enerji denklemleri birbirinden bağımsız olduğundan momentum sınır tabaka üzerinde bir etkisi olmadığı, sadece sıcaklık profili üzerinde etkin olduğu ve artmasıyla ısı transferi parametresinin arttığı görülmüştür.

iii.) Yüzey sıcaklık oranının artmasıyla ısıl sınır tabaka kalınlığının arttığı ve ısı transferi parametresinin azaldığı tespit edilmiştir.



Şekil 6. Emme/üfleme parametresinin boyutsuz hız (a) ve sıcaklık (b) profilene etkisi



Şekil 7. Emme/üfleme parametresinin ısı transferine etkisi

KAYNAKLAR

Alam, M.S., Rahman, M.M., Sattar, M.A., Effects of variable suction and thermophoresis on steady MHD combined free-forced convective heat and mass transfer flow over a semi-infinite permeable inclined plate in the presence of thermal radiation, *International Journal of Thermal Sciences*, 47, 758–765, 2008.

Al-Odat, M.Q., Al-Hussien, F.M.S., Damseh, R.A., Influence of radiation on mixed convection over a

wedge in non-Darcy porous medium, Forsch Ingenieurwes 69, 209–215, 2005.

Cebeci, T., Bradshaw, P., *Physical and Computational Aspects of Convective Heat Transfer*, Springer, New York, 1984.

Cebeci, T., *Convective Heat Transfer* (2nd ed.), Springer, New York, 2002.

Chamkha, A.J., Mujtaba, M., Quadri, A., Issa, C., Thermal radiation effects on MHD forced convection flow adjacent to a non-isothermal wedge in the presence of heat source or sink, *Heat and Mass Transfer* 39, 305-312, 2003.

Damseh, R.A., Duwairi, H.M., Al-Odat, M., Similarity analysis of magnetic field and thermal radiation effects

on forced convection flow, Turkish Journal of Engineering Environmental Sciences 30, 83–89, 2006. Hossain, M.A., Takhar, H.S., Radiation effects on mixed convection along a vertical plate with uniform surface temperature, *Heat and Mass Transfer* 31, 243–248, 1996.

Sparrow, E.M., Cess, R.D., Free convection with blowing or suction, *Journal of Heat Transfer* 83, 387-396, 1961.

Yih, K.A., Radiation Effect on Mixed Convection over an Isothermal Wedge in Porous Media: The Entire Regime, *HeatTransfer Engineering* 22, 26-32, 2001.

Yih, K.A., Radiation effect on mixed convection over an isothermal cone in porous media, *Heat and Mass Transfer* 37, 53-57, 2001.



Ahmet KAYA, 1978 yılında Kayseri'nin Sarız ilçesinde doğdu. 1999 yılında Niğde Üniversitesi Mühendislik-Mimarlık Fakültesi Makina Mühendisliği Bölümü'nden mezun oldu. 2001 ve 2008 yıllarında sırasıyla yüksek lisans ve doktora derecelerini aldı. 2002-2008 yılları arasında Karadeniz Teknik Üniversitesi Fen Bilimleri Enstitüsü Makina Mühendisliği Anabilim Dalı'ndan araştırma görevlisi olarak çalıştı. 2008 yılının ikinci yarısından itibaren Aksaray Üniversitesi Mühendislik Fakültesi Makina Mühendisliği Bölümünde araştırma görevlisi doktor olarak görev yapmaktadır.



Orhan AYDIN, 1972 yılında Trabzon'da doğdu. 1991 yılında KTÜ Mühendislik-Mimarlık Fakültesi Makine Mühendisliği Bölümü'nden mezun oldu. 1994 ve 1998 yıllarında sırasıyla yüksek lisans ve doktora derecelerini aldı. 1999-2001 ve 2003-2004 yılları arasında ABD University of Michigan'da doktora sonrası araştırmacı olarak çalıştı. 2002 yılında doçent ve 2007 yılında profesör oldu.