

3.Uluslararası Kongresi, 1981

(5-7 Ağustos 1981, Trabzon)

EĞİK DÜZLEME GELEN İŞİNİM HESAPLARI İÇİN  
R DÖNÜŞÜM FAKTORLERİİNİN BULUNMASI

Ümit Doğay ARINÇ

İst.D.M.M.A. Mak.Fak. İsi Tekniği Kürsüsü

ÖZET

Güneşli Su ısitıcılarının ön projelendirilmesinde eğik toplayıcı düzleme gelen ışınım hesapları için R dönüşüm faktörleri önemli rol oynar. Bu tebliğde R faktörleri, enleme, toplayıcı eğim açısına ve mevsimlere göre grafik metodla bulunmuş ve tablolar halinde verilmiştir.

GİRİŞ

Güneşli su ısitıcılarının ön projelendirilmesinde en önemli faktör mevsime ve enlem derecesine göre, eğik konumda düz toplayıcı düzleme gelen toplam güneş ışınımı değeridir. Bu değer tamamen hesapla bulunabileceği gibi [1], ölçümle elde edilen değerlerden de hesaplanabilmektedir.

Ölçüm sonucu bulunan değer, her zaman hesapla bulunan değerden makbuldür. Ancak yurdumuzda belirli yerlerde ve yalnız yatay düzleme gelen toplam güneş ışınımı ölçümü yapılmakta, fakat direkt, difüz ve yansıyan güneş ışınımı ölçümleri yapılmamaktadır. [2]

Bu ölçümler yapılabileseydi eğik düzleme gelen toplam güneş ışınımı (1) eşitliğiyle hesaplanabilirdi [3].

$$H_t^{\text{eşitlik}} = [(H_d)_{\text{yat.}} \cdot R] + [H_y(1+\cos S)/2] + [(H_d + H_y)(1-\cos S)/2] \cdot P \quad (1)$$

Eşitliğin sağ tarafındaki térimler sırasıyla:

Direkt, difüz(yaygın) ve (çevreden) yansıyan ışınların eğik düzleme gelen miktarlarıdır.

Direkt, difüz ve yansıyan güneş ışınımı ölçümleri yapılana kadar, ön projelendirme hesapları için (2) eşitliğiyile

$$\bar{H}_t^{\text{eşitlik}} = \bar{H}_t^{\text{yat.}} \cdot R \quad (2)$$

elde edilen sonuç yeterli olmaktadır. [4]

Buradaki  $\bar{H}_t^{\text{yat.}}$  değeri Meteorolojinin ölçtügü yatay düzleme gelen toplam güneş ışınımı ortalama değeridir.

R dönüşüm faktörleri bilindiği takdirde eğik konumda toplayıcı düzleme gelen toplam güneş ışınımı ortalaması (2) eşitliğinden hesaplanabilecektir.

## R DÖNÜŞÜM FAKTORLERİNİN BULUNMASI

Şekil.1 de toplayıcı düzleminin konumunu ve güneş ışını ile yaptığı açılar görülmektedir. Şekil.2 de yatay düzleme ve Şekil.3 de de eğik düzleme gelen direkt güneş ışınımı görülmektedir.

Şekil.2 den;

$$(H_d)_{yat.} = H \cdot \cos \psi, \quad H = (H_d)_{yat} / \cos \psi \quad (3)$$

ve Şekil.3 den de;

$$(H_d)_{eğik} = H \cdot \cos \theta, \quad H = (H_d)_{eğik} / \cos \theta \quad (4)$$

yazılabilir. (3) ve (4)'ün birbirine eşitleşmesiyle;

$$(H_d)_{eğik} / (H_d)_{yat.} = \cos \theta / \cos \psi = R \quad (5)$$

bulunur. Şekil.3 den  $\psi = \theta + S$  olduğu görülür, buradan  $\theta = \psi - S$  yazılabilir ve (5) eşitliği;

$$\cos \theta / \cos \psi = R = \cos (\psi - S) / \cos \psi \quad (6)$$

şeklinde de yazılabilir.

## GÜNEŞ GELİŞ AÇISI ( $\theta$ ) 'NIN GRAFİK METODLA BULUNMASI

Güneş geliş açısı, enlem derecesine ve mevsimlere göre değişme gösterir. Bu tebliğde  $36^\circ$ ,  $38^\circ$ ,  $40^\circ$  ve  $42^\circ$  kuzey enlemleri ve bu enlemlerin herbiri için de  $15^\circ$ ,  $30^\circ$ ,  $45^\circ$  ve  $60^\circ$  toplayıcı eğim açılarını değiştirmek Berköz'ün grafik metodu [5] yardımıyla saat 12'deki güneş geliş açıları mevsimlere göre bulunmuştur. Grafik metodu kullanılan güneş geliş açısı ölçerleri ile güneş yörüngesi diyagramlarına ait örneklerden ikisi Şekil.1 ve ek Şekil.2'de verilmiştir. (X) (Arka sayfaya bakınız.)

Güneş geliş ( $\theta$ ) açılarından yararlanarak güneş zenit ( $\psi$ ) açıları ve R dönüşüm faktörleri hesaplanarak Tablo.1 ile Tablo.8 de ayrı ayrı ve Tablo.9 da özet olarak verilmiştir.

## SONUÇ

Ülkemizde güneş enerjisi verileri azdır ve yapılan ölçümler de yetersizdir. Güneşli su ısıtıcıları sisteminin projelendirilmesinde son derece gerekli olan güneş enerjisi verilerinin ivedilikle ölçülmeye başlanması ve ölçümler yapılana kadar elde bulunan meteorolojik verilerin değerlendirilmesi gerekmektedir. Meteorolojinin verdiği yatay düzleme gelen toplam güneş ışınımı ortalaması ve bu tebliğde bulunan R dönüşüm faktörleri kullanılarak bir yörede eğik konumda toplayıcı düzleme gelen toplam güneş ışınımı

ortalaması hesaplanabilir.

SEMBOLER

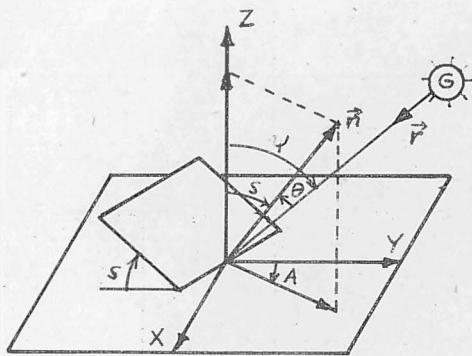
A	Toplayıcı düzleminin tam güneyden sapma açısı (Azimuth Açısı)	derece
H	Güneş ışınımı	Kcal/m <sup>2</sup> gün
$\vec{N}$	Toplayıcı düzlemini normali vektörü	-
R	Eğik düzlem/Yatay düzlem dönüşüm faktörü	-
$\vec{r}$	Güneş ışını vektörü	-
S	Toplayıcı düzleminin yatayla yaptığı eğim açısı	derece
X	Batı	-
Y	Güney	-
Z	Başucu yüksekliği	-
$\rho$	Çevreden yansıtma faktörü	-
$\psi$	Güneş zenit (başucu) açısı	derece
$\theta$	Güneş geliş açısı (güneş ışınının eğik toplayıcı düzleminin normali ile yaptığı açı)	derece

İNDİSLER

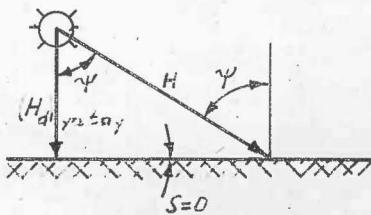
-	Ortalama
d	Direkt
t	Toplam
Y	Yaygın (difüz)
yat	Yatay

#### KAYNAKLAR

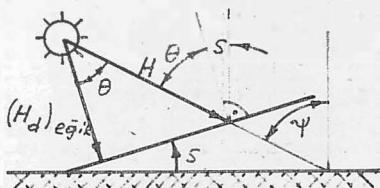
- 1 Karagülle,N. , "Bir yerde en çok güneş enerjisi alan yüzeyin konumunun bulunması", Güneş Enerjisi ve Çevre Dizaynı Sempozyumu, İstanbul , 1978
- 2 İçmeli,F., Özil,E., Baykara,S., Sert,M., "Güneş Enerjisi Yönünden Meteorolojik verilerin değerlendirilmesi ve Türkiye Güneş Enerjisi Potansiyelinin Saptanması" , Türkiye 3.Genel Enerji Kongresi, Ankara , 1978
- 3 Deriş,N., " Düz yüzelyi sabit kollektör eğim açısı ve mimariye etkisi" , Güneş Enerjisi ve Çevre Dizaynı Sempozyumu, İstanbul , 1978
- 4 Bundesministerium für Wissenschaft und Forschung, Thermische Nutzung der Sonnenenergie in Österreich, S.51  
Wien , 1977
- 5 Berköz,E. , "Eğimli yüzeyleri etkileyen güneş radyasyonu şiddetinin hesaplanmasıında kullanılabilecek grafik bir yöntem" , S.8 ve ekleri, İstanbul , 1977



SEKİL.1 Toplayıcı düzleminin konumu ve Güneş ışını ile yaptığı açılar



SEKİL.2 Yatay düzleme gelen direkt güneş ışınımı



SEKİL.3 Eğik düzleme gelen direkt güneş ışınımı

Tablo 1 36°K Enlem İçin  $\theta$  ve  $\psi$  Değerleri ( $\psi = \theta + S$ )

A y l a r	30°				45°				60°				Ortalama $\psi$
	15°	30°	45°	60°	θ	ψ	θ	ψ	θ	ψ	θ	ψ	
Aralık	47,5	62,5	32,5	62,5	17,5	62,5	2,5	62,5	62,5	62,5	62,5	62,5	62,50
Ocak, Kasım	42,5	57,5	27,5	57,5	15,0	60,0	-7,0	53,0	53,0	53,0	53,0	53,0	57,00
Şubat, Ekim	35,0	50,0	20,0	50,0	7,5	52,5	-12,5	47,5	47,5	47,5	47,5	47,5	50,00
Mart, Eylül	22,5	37,5	7,5	37,5	-10,0	35,0	-25,0	35,0	35,0	35,0	35,0	35,0	36,25
Nisan, Ağustos	12,5	27,5	5,0	35,0	-20,0	25,0	-36,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	27,87
Mayıs, Temmuz	5,0	20,0	-15,0	15,0	-30,0	15,0	-44,0	16,0	16,0	16,0	16,0	16,0	16,50
Haziran	0,0	15,0	-17,5	12,5	-33,0	12,0	-47,5	12,5	12,5	12,5	12,5	12,5	13,00

Tablo 2 36°K Enlem İğin R =  $\frac{\cos(\psi - S)}{\cos\psi}$  Değerleri

A y l a r	$\psi$	S Eğim Açıları			
		15°	30°	45°	60°
Nisan, Mayıs, Eylül	26,87°	1,097	1,119	1,006	0,886
Haziran - Ağustos	19,12°	1,056	1,039	0,952	0,800
Nisan - Eylül	22,99°	1,076	1,078	1,007	0,867
Ekim - Mart	51,43°	1,293	1,496	1,597	1,589
Bütün Yıl	36°	1,154	1,229	1,221	1,129

Tablo 3 • 38°K Enlem İğin  $\theta$  ve  $\psi$ -Değerleri ( $\psi = \theta + S$ )

A y l a r	S Eğim Açıları						Ortalama $\psi$
	15°	30°	45°	60°	θ	ψ	
Aralık	47,5	62,5	32,5	0	ψ	θ	62,5
Ocak, Kasım	42,5	57,5	27,5	62,5	17,5	62,5	2,5
Şubat, Ekim	35,0	50,0	20,0	50,0	7,5	57,5	-5,0
Mart, Eylül	25,0	40,0	10,0	40,0	-10,0	52,5	-12,5
Nisan, Ağustos	15,0	30,0	7,5	22,5	-20,0	35,0	-22,5
Mayıs, Temmuz	7,5	22,5	-12,5	17,5	-27,5	25,0	-32,5
Haziran	0,0	15,0	-15,0	15,0	-30,0	17,5	-42,5
					15,0	-45,0	17,5
					15,0	-45,0	15,0

Tablo 4 • 38°K Enlem İğin  $R = \cos(\psi - S)$  Değerleri

A y l a r	S Eğim Açıları				Ortalama $\psi$
	15°	30°	45°	60°	
Nisan, Mayıs, Eylül	27,70°	1,102	1,129	1,078	0,955
Haziran - Agustos	20,00°	1,060	1,059	0,964	0,815
Nisan - Eylül	23,85°	1,080	1,087	1,020	0,883
Ekim - Mart	51,87°	1,286	1,503	1,608	1,603
Bütün Yıllı	38,00°	1,188	1,257	1,260	1,177

Tablo 5 40°K Enlem İçin  $\theta$  ve  $\psi$  değerleri ( $\psi = \theta + S$ )

A y l a r	S Eğim Açıları						Ortalama $\psi$
	15°	30°	45°	60°	60°	ψ	
θ	0	0	0	0	0	0	
Aralık	50	65	35	65	20	65	65,00
Ocak, Kasım	45	60	30	60	15	60	60,00
Şubat, Ekim	35	50	20	50	5	50	50,00
Mart, Eylül	25	40	10	40	-10	35	50
Nisan, Ağustos	15	30	5	35	-17,5	27,5	-20
Mayıs, Temmuz	7,5	22,5	-10	20	-25	20	-40
Haziran	5	20	-13	17	-28	17	-43

Tablo 6 40°K Enlem İçin  $R = \cos(\psi - S)$  Değerleri

A y l a r	S Eğim Açıları			
	15°	30°	45°	60°
Nisan, Mayıs, Eylül	29,84°	1,114	1,153	1,113
Haziran-Ağustos	22,84°	1,075	1,077	1,005
Nisan-Eylül	26,34°	1,094	1,114	1,057
Ekim-Mart	53,44°	1,315	1,540	1,661
Bütün Yıl	40°	1,183	1,286	1,301

Tablo 7 42°K Enlem İçin  $\theta$  ve  $\psi$  Değerleri ( $\psi = \theta + S$ )

A y l a r	$\theta$	$\psi$	S Eğim Açıları			$\psi$	Ortalama $\psi$
			150°	300°	450°		
Aralık	52,0	67,0	37,0	67,0	22,0	67,0	67,0
Ocak, Kasım	46,0	61,0	32,5	62,5	17,5	62,5	59,62
Şubat, Ekim	38,0	53,0	24,0	54,0	10,0	55,0	53,0
Mart, Eylül	27,5	42,5	14,0	44,0	5,0	50,0	41,0
Nisan, Ağustos	17,5	32,5	5,0	35,0	-15,5	29,5	32,0
Mayıs, Temmuz	10,0	25,0	-10,0	20,0	-22,5	-37,5	22,5
Haziran	4,0	19,0	-11,5	18,5	-27,0	-42,0	18,0
							18,37

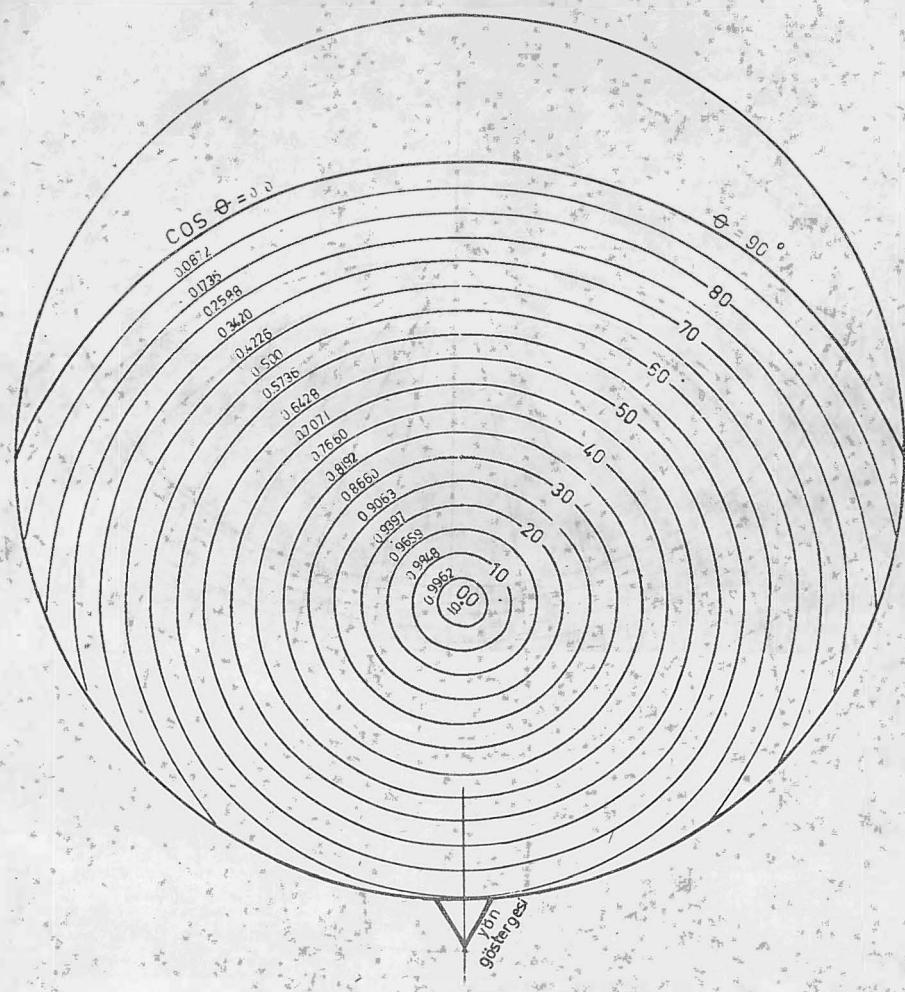
77

Tablo 8 42°K Enlem İçin  $R = \frac{\cos(\psi - S)}{\cos\psi}$  Değerleri

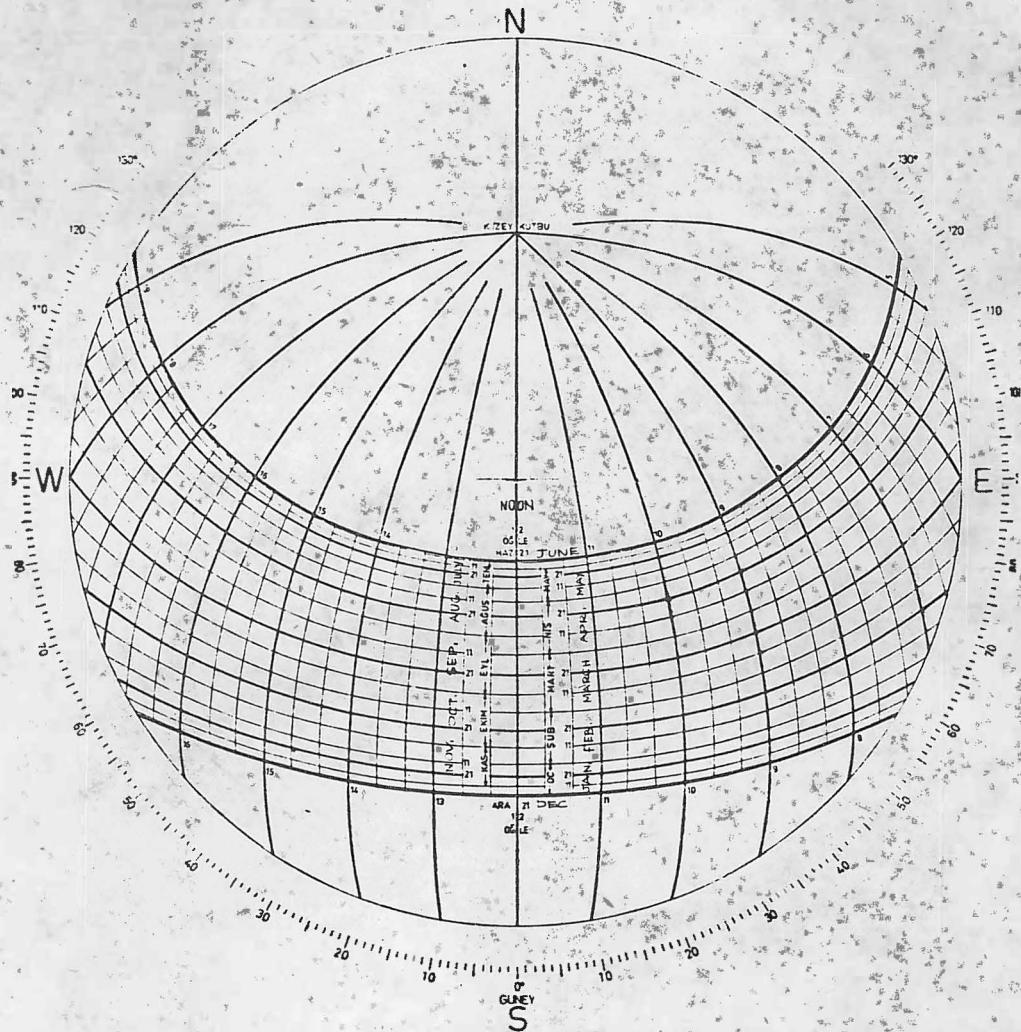
A y l a r	$\psi$	S Eğim Açıları		
		150°	300°	450°
Nisan, Mayıs, Eylül	32,95°	1,137	1,190	1,166
Haziran-Ağustos	24,28°	1,033	1,092	1,026
Nisan-Eylül	28,62°	1,107	1,139	1,093
Ekim-Mart	55,98°	1,349	1,607	1,755
Bütün Yılı	42°	1,199	1,316	1,344
				1,280

A y l a r	$\psi$	S			
		15°	30°	45°	60°
<b>36°K Enlem İçin R Faktörleri</b>					
Nisan, Mayıs, Eylül	26,87°	1,097	1,119	1,006	0,886
Haziran-Ağustos	19,12°	1,056	1,039	0,952	0,800
Nisan-Eylül	22,99°	1,076	1,078	1,007	0,867
Ekim-Mart	51,43°	1,293	1,496	1,597	1,589
Bütün Yıl	36,00°	1,154	1,229	1,221	1,129
<b>38°K Enlem İçin R Faktörleri</b>					
Nisan, Mayıs, Eylül	27,70°	1,102	1,129	1,078	0,955
Haziran-Ağustos	20,00°	1,060	1,059	0,964	0,815
Nisan-Eylül	23,85°	1,080	1,087	1,020	0,883
Ekim-Mart	51,87°	1,296	1,503	1,608	1,603
Bütün Yıl	38,00°	1,168	1,257	1,260	1,177
<b>40°K Enlem İçin R Faktörleri</b>					
Nisan, Mayıs, Eylül	29,84°	1,114	1,153	1,113	0,997
Haziran-Ağustos	22,84°	1,075	1,077	1,005	0,865
Nisan-Eylül	26,34°	1,094	1,114	1,057	0,929
Ekim-Mart	53,44°	1,315	1,540	1,661	1,668
Bütün Yıl	40,00°	1,183	1,286	1,301	1,227
<b>42°K Enlem İçin R Faktörleri</b>					
Nisan, Mayıs, Eylül	32,95°	1,137	1,190	1,166	1,061
Haziran-Ağustos	24,28°	1,083	1,092	1,026	0,891
Nisan-Eylül	28,62°	1,107	1,139	1,093	0,973
Ekim-Mart	55,98°	1,349	1,607	1,755	1,783
Bütün Yıl	42,00°	1,199	1,316	1,344	1,280

Tablo 9 Toplayıcı Eğim Açısı (S) ve Enlem Derecelerine Göre, Dönüşüm Faktörü (R) Değerleri



Ek Şekil I Berköz'ün grafik metodunda yararlanılan,  $30^\circ$  toplayıcı eğim açısı için, esit aralıklı projeksiyon sistemine göre düzenlenmiş, eğimli yüzeyler için bir güneş geliş açısı Ölçeri.



Ek Sekil 2 Berköz'ün grafik metodunda yararlanılan,  $40^{\circ}$  K enlem için, eşit aralıklı projeksiyon sisteminde düzenlenmiş, bir güneş yörüngesi diyagramı.

### TARTIŞMA

A.i.Duran

- 1-Kapalı bir devrede sirkilasyon yapan  
200 t/h kapasitede bir sistemde boyler sis-  
temi ile suyu ne kadar ısıtabiliriz?
- 2-Böyle bir sistem kurulabilirmi?
- 3-Ne kadar sürede bu sistem kendini amortize  
eder?
- 4-Bu sistemi bölümlere /eşanjör nüvelerine/  
ayırırsak durum ne olur?
- 5-Yer Akdeniz bölgesi.

Cevaplar

- 1-Prensip olarak, güneşlenme alanı bulunmak,  
belirlenen kapasite için ortalama  $50-70 \text{ lt/m}^2$   
günlük bir değer kullanılmasıyle seçilecek  
yeteri kadar güneşli su ısıtma yüzeyi (kollek-  
törü) kullanılarak herhangibir miktar su, bu-  
harlaşma sıcaklığına kadar ısıtabilir.
- 2-Ön şartlar müsaitse evet.
- 3-Sartlara göre değişebilir-ortalama 3-5 yıl  
denilebilir.
- 4-Fiziki nedenlerle ister istemez bu çözüme  
başvurmak, bağımsız  $40-50 \text{ ton/günlük}$  sarfiyat-  
lara cevap verecek ünitelere indirgemek gere-  
kecektir.
- 5-Akdeniz tartışmamız 12 aylık bölgedir. Güneş  
enerjisi bölge için, su ısıtmasında üstünlüğü  
ve geçerliliği tartışılamaz bir alternatif kay-  
naktır. Doğru projelendirilmesi ve tesis edil-  
mesi kaydıyla konfor-güvenlik-temizlik ve  
işletme masrafi gerektirmemesi kesin üstünlük-  
leridir.

M.Miraboglu

- 1-Güneş kollektörlerinin ekonomikliğinin bir  
tanımı, tarifi yapılabılırmi? ve aynı paralel-  
de kollektörlerin 8-10 yıl çalışma şartlarındaki  
parametrik değerleri ve aynı müddet çalışma  
şartlarında gelebilecek ekstra masrafları tesbit  
edilmişmidir ?

Cevaplar

1- Ekonomkiğin tarifi; güneş enerjisinin alternatif olarak kullanıldığı kaynağın artık tüketilmesinden doğan tasarrufun (mal bedeli+isletme maliyeti) Güneşli sistem için harcanan ilk yatırım+ idare masraflarına oranlanması şeklinde ifade edilebilir. Su anda geri ödeme süresi, sistem küçüldükçe uzamakla beraber azami 3-5 yıldır. Ülkemizde 6 yıllık tecrübe söz konusu olmakla birlikte, dünyanın bütününde 20-25 yıllık borulu kolektörlü tesisler bir hayli yaygındır. Açık devreli, tabii sirkülasyonlu bir sistemde masraf, cürümeyi önlemek ve görünüş güzelliğini korumak için yapılacak boyal yenilemesinden ibarettir.

H.Eroğlu

1-Türkiye'de güneş enerjisinden yararlanarak endüstriyel tesisler kurmak mümkün müdür ? Örneğin  $120^{\circ}\text{C}$  ve  $103^{\circ}\text{C}$  de tahıl saplarından kağıt hamuru elde etmek için 30-40 dakika süre ile ve günde 1000-3000 ton su ısıtmak ne ölçüde ekonomik olur? Böyle bir tesisi Orta Anadolu'da veya Güney Anadolu'da kurmak mümkün müdür?

Cevaplar

1-Prensip olarak, proje içinde fizibil çözülürse gerçekleştirilebilir.