

# TS 825 Isı Yalıtım Standardı'nın Sıcak İklim Bölgelerinde Etkinliğinin Belirlenmesi

Mehmet Azmi AKTACİR / Harran Üniversitesi Makina Mühendisliği Bölümü  
Orhan BÜYÜKALACA / Çukurova Üniversitesi Mühendislik-Mimarlık Fakültesi

## 1. GİRİŞ

Binalarda tüketilen enerjinin dikkate değer bir kısmı maleficisitmasına ve soğutmasına harcanmaktadır. Yapıların enerji tüketimlerini sınırlayarak tasarruf sağlamak amacıyla binalara ısı yalıtımı uygulanır. Türkiye'de ilk olarak 29 Nisan 1998 tarihinde yayımlanan tavsiye niteliğindeki TS 825 "Binalarda Isı Yalıtımı Kuralları" standartı; 14 Haziran 1999 tarih ve 23725 sayılı Resmi Gazete'de yeniden yayımlanarak ve bu standardin paralelinde hazırlanan "Binalarda Isı Yalıtımı Yönetmeliği"nin 8 Mayıs 2000 tarih ve 24043 sayılı Resmi Gazete'de yer olması ile 14 Haziran 2000 tarihinden itibaren uygulaması zorunlu standart olarak yürürlüğe girmiştir. Bu tarihten sonra yapılan binalar, standart ve yönetmeliklerin koşullarına uyumak zorundadır. 12 Ağustos 2001 tarih ve 24491 sayılı Resmi Gazete'de yayımlanan "Yapı Denetimi Uygulama Usul ve Esasları Yönetmeliği" ile ısı yalıtımı uygulamalarının denetimi, yapı denetim kuruluşlarına verilmiştir.

TS 825 standartı, binalarda ısıtma enerjisi ihtiyacının hesabına yönelik bir metod belirlemektedir. Bu metodun belirlenmesi sırasında milletlerarası standartlar ile uyum sağlama amacıyla, "ISO 9164- Thermal insulation calculation of space heating requirements for residential buildings" ve "EN 832-Thermal performance of buildings calculation of energy use for heating residential buildings" standartlarındaki hesap kabulleri esas alınarak ülke şartlarına uyarlanmıştır [1, 2]. Geniş yüzölçümü alanına ve farklı iklim bölgelerine sahip olan Türkiye'de, bir bölge ısıtma ihtiyacı gösterirken diğer bir bölgede soğutma ihtiyacı görülebilmektedir. TS 825'te daha önce vurgulandığı gibi, bina ısıtma enerjisi ihtiyacına göre ısı yalıtım kalınlığı belirlenmekte, bina soğutma yükü dikkate alınmamaktadır. Ancak bu standartta gerekli hal-

erde soğutma amaçlı enerji hesabı için PrEN ISO 13791'e (Thermal performance of buildings - Internal temperatures in summer of a room without mechanical cooling - General criteria and calculation procedures) göre yapılacağı ifade edilmiştir. Ancak soğutma ihtiyacının ısıtmaya göre ağırlıklı olduğu binalarda ve iklim bölgelerindeki yalıtım uygulamaları, TS 825'e göre yapılmakta ve bu uygulamanın bina enerji performansı üzerindeki etkinliği bilinmemektedir. Türkiye gibi geniş yüz ölçümüne ve farklı iklim bölgelerine sahip diğer bazı ülkelerde, kişilerin ılıman geçtiği bölgeler ile sıcak ve uzun yaz periyoduna sahip bölgelerde ısı yalıtımı için özel uygulamalar yapılmaktadır. Bunlara örnek olarak, ABD'nin Colorado eyaleti ve Çin'in Shanghai bölgesindeki uygulamaları verilebilir [3, 4]. Colorado'da  $18.3^{\circ}\text{C}$  denge sıcaklığında 600 soğutma-derece gün değerinin üzerindeki bölgelerde "the Single Family Housing Programs" uygulanmaktadır. Renzler et al.

kilde Şanghay'da, bu bölgeye özel olan "The local energy conservation design standards" göre binaların ısı yalıtımları yapılmaktadır. Avustralya'da ise binalar için uygulanan ısı yalıtımları standardında hem ısıtma hem de soğutma dikkate alınarak ülke 760 iklim bölgelerine ayrılmıştır. Bu standartta her bölge için optimum ısıl dişenç değerleri verilmiştir [5].

Günümüzde küresel ısınmadan dolayı artan sıcaklık, insanların refah seviyelerinin yükselmesinin sonucunda ısıl konfor ihtiyacının artması ve benzer şekilde iklimlendirilecek mahallelerde kullanılan daha çok sayıdaki cihazlardan dolayı giderek artan iç ısı yükleri gibi genel ve yerel sebepler, soğutma ihtiyacının artmasını yol açan önemli sebepler olarak görülmektedir. Özellikle enerji yönünden dışa bağımlı olan Türkiye'nin soğutma ihtiyacının ağırlıklı olduğu sıcak iklim bölgelerinde ve soğutma ihtiyacının ıstmaya göre genellikle fazla olduğu özel binalarda, etkin bir ısı yalıtımlının sağlanması büyük önem taşımaktadır. Bu çalışmanın temel hedefi, Türkiye'nin sıcak iklim bölgelerinde uygulanan ısı yalıtımlının, soğutma sistemi ve bina enerji performansı üzerindeki etkisinin belirlenmesidir.

Bu çalışmada, örnek bir binaya farklı kalınlıklarda uygulanan ısı yalıtımlının, bina soğutma yüküne ve tam havalı merkezi iklimlendirme sistemi ile iklimlendirilmesi durumunda soğutma sistemine etkisi belirlenmiştir. Çalışmanın ilk bölümünde aynı bina'nın opak dış yapı elemanlarına, farklı kalınlıkta ısı yalıtımları uygulanmasının soğutma yüküne etkisi araştırılmıştır. Soğutma yükü, ASHRAE tarafından önerilen RTS soğutma yükü hesap yöntemine göre saatlik olarak bulunmuştur [6, 7]. İkinci bölümde, tasarımını gerçekleştirilen iklimlendirme sisteminin soğutma sezonu boyunca işletme (enerji tüketimi) giderleri, sabit ve değişken hava debili-

**Tablo 1: İllerin soğutma derece gün değerleri ve TS 825'e göre ısıtma derece gün bölgeleri**

Sıra	İl	Soğutma Derece-Gün Değeri [9]	TS 825 Derece-Gün Bölgesi	Sıra	İl	Soğutma Derece-Gün Değeri [9]	TS 825 Derece-Gün Bölgesi
1	Şanlıurfa	933	2	41	Aksaray	78	3
2	Adiyaman	792	2	42	Samsun	75	2
3	Batman	783	2	43	Konya	73	3
4	Diyarbakır	743	2	44	Isparta	72	3
5	Siirt	708	2	45	Karaman	72	3
6	Mardin	686	2	46	Ankara	70	3
7	Adana	631	1	47	Trabzon	68	2
8	İçel	577	1	48	Adapazarı	65	2
9	Osmaniye	570	1	49	Giresun	64	2
10	K.Maraş	557	2	50	Ordu	59	2
11	Antalya	550	1	51	Kırşehir	55	3
12	Kilis	541	2	52	Rize	53	2
13	Hatay	521	1	53	Sinop	50	2
14	Aydın	517	1	54	Bitlis	46	4
15	İzmir	517	1	55	Çankırı	46	3
16	Manisa	514	2	56	Niğde	33	3
17	Gaziantep	436	2	57	Van	28	4
18	Denizli	406	2	58	Kayseri	25	4
19	Malatya	374	3	59	Düzce	21	2
20	Tunceli	362	3	60	Tokat	18	3
21	Elazığ	352	3	61	Afyon	14	3
22	Bingöl	311	3	62	Bilecik	11	3
23	Muğla	289	2	63	Eskişehir	8	3
24	İğdır	229	3	64	Bartın	7	2
25	Muş	206	4	65	Zonguldak	6	2
26	Çanakkale	200	2	66	Ağrı	3	4
27	Hakkari	175	4	67	Nevşehir	3	3
28	Balıkesir	167	2	68	Ardahan	0	4
29	Edirne	158	2	69	Artvin	0	3
30	Bursa	156	2	70	Bayburt	0	4
31	Burdur	147	3	71	Bolu	0	3
32	Kırıkkale	139	3	72	Çorum	0	3
33	Amasya	119	2	73	Erzurum	0	4
34	Erzincan	109	4	74	Gümüşhane	0	4
35	İstanbul	104	2	75	Kars	0	4
36	Yalova	100	2	76	Kastamonu	0	4
37	Kocaeli	97	2	77	Kütahya	0	3
38	Tekirdağ	95	2	78	Sivas	0	4
39	Kırklareli	94	3	79	Yozgat	0	4
40	Uşak	87	3				

(CAV ve VAV) dağıtım sistemlerine göre, bin sayısı kullanılarak bulunmuştur [6]. Son bölümde, iklimlendirme sisteminin ilk yatırım ve işletme giderleri bulunarak şimdiki değer maliyeti (present worth cost) yöntemi ile ekonomik analizi gerçekleştirilmiştir [7, 8].

## 2. ISI YALITIM BÖLGELERİ

TS 825'de ısıtma derece gün değerlerine göre Türkiye 4 iklim bölgelerine ayrılmıştır. Tablo 1'de TS 825'te verilen sıcaklık derece gün bölge illeri ve bu illere ait uzun yıl ortalamalarına göre  $22^{\circ}\text{C}$  denge sıcaklığı için belirlenen soğutma-derece gün değerleri

[9] sunulmuştur.

Tablo 1'den görüldüğü gibi, Türkiye'nin soğutma derece gün değerlerine göre en yüksek soğutma gereklisini yazları kuru ve sıcak bir iklimde sahip Güneydoğu Anadolu Bölgesi illerinde ortaya çıkmaktadır. Bu bölgeyi nemli ve sıcak iklim özelliği gösteren Akdeniz ve Ege Bölgesi illeri takip etmektedir. TS 825'teki sınırlandırmada, Güneydoğu Anadolu Bölgesi illeri çoğunlukla 2. bölgede iken Akdeniz Bölgesi illeri 1. bölgede yer almaktadır. Malatya, Elazığ, Bingöl ve Tunceli gibi kış aylarının soğuk ve yaz aylarının sıcak geçtiği Doğu Anadolu Bölgesi illeri, yaklaşık olarak 350 saatlik soğutma derece gün değerine sahip olup, TS 825'te 3. ısıtma derece gün bölgesindedir. TS 825'te 4. bölgede olan Doğu Anadolu Bölgesi illerinden Hakkari ve Muş illeri

yaklaşık olarak 200 saatlik soğutma derece gün değerine sahip aynı bölgede yer alan Kütahya, Sivas, Kars, Erzurum, Artvin, Bolu illerinde ise soğutma derece gün değerleri görülmemektedir. TS 825'te 2. bölgede olan Düzce, Bartın, Zonguldak gibi illerin derece gün değerleri oldukça düşüktür. Dolayısıyla Türkiye için ısıtma ve soğutma derece gün değerlerine göre yapılan sınırlamalarla, illerin oluşturacağı bölgeler farklı olacağı açıkları. Bulut [10] Türkiye'yi ısıtma ve soğutma derece gün değerlerine göre değerlendirek, 5 ısıtma derece-gün bölgесine ve 3 soğutma derece-gün bölgесine ayırmıştır. Bolattürk [11] ise çalışmasında, Türkiye'nin en sıcak bölgelerinde ısıtma ve soğutma derece gün değerlerini kullanarak binaların dış duvarları için optimum yalıtım kalınlıklarını

nı belirlemiş ve en uygun sonuçların soğutma derece gün değerlerine göre olduğunu ortaya koymuştur.

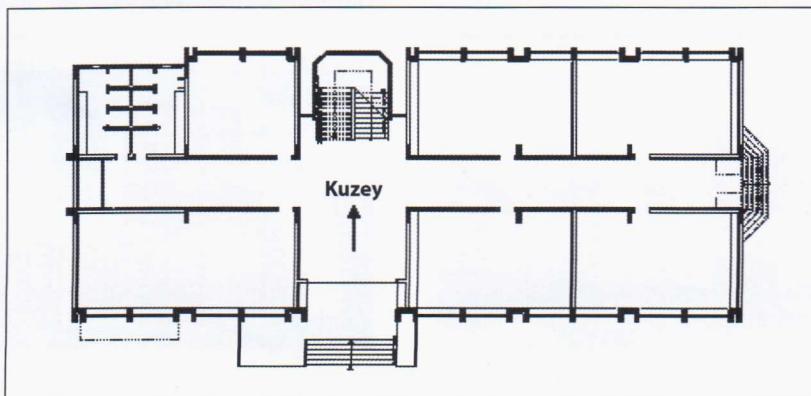
### 3. ÖRNEK UYGULAMA

Bu çalışmada, bir binaya, o binanın sadece ısıtma enerjisi dikkate alan TS 825'e göre uygulanan ısı yalıtıminin soğutma sezonu boyunca etkisini araştırmak için örnek bir bina ele alınmıştır.

Örnek uygulama için, TS 825'te 1. derece gün bölgesinde yer alan Adana ilinde bulunan 3 katlı bir iş merkezi belirlenmiştir. 27 bürosu bulunan iş merkezinin tüm bürolarında, 2 personelin 9:00-20:00 saatleri arasında çalıştığı kabul edilmiştir. 1628 m<sup>2</sup>lik kullanım alanına sahip olan iş merkezinin, toplam pencere yüzey alanı 299 m<sup>2</sup> olup, dış duvar alanı 668 m<sup>2</sup>'dir. İş merkezinin zemin kat mimari projesi Şekil 1'de gösterilmiştir. Opak yapı elemanlarının özellikleri ayrıntılı olarak Tablo 2'de verilmiştir.

#### 3.1. Isı Yalıtım Hesabı ve Maliyeti

Çalışmanın amacıyla uygun olarak seçilen binanın opak yapı elemanlarına, 3 farklı kalınlıkta (bundan sonra Bina A, Bina B, Bina C olarak adlandırılacaklardır) ısı yalıtımları uygulandığı kabul edilmiştir. Binaya uygulanan farklı ısı yalıtım kalınlıkları; Türkiye'de zorunlu olarak uygulanan ısı yalıtım yönetmenliğinde belirtilen "Bina enerji verimliliği indeksine" uygun olarak A, B ve C tip bina tiplerine göre belirlenmiştir [1]. Tablo 3'te bina enerji verimlilik indeksi gösterilmiştir. Burada Qyl (kWh/m<sup>2</sup>, kWh/m<sup>3</sup>), binanın hesaplanan yıllık ısıtma enerjisi ihtiyacını, Qmax (kWh/m<sup>2</sup>, kWh/m<sup>3</sup>) ise "TS 825 binalarda ısı yalıtımları kuralları" standartına göre müsaade edilen maksimum yıllık ısıtma enerjisi ihtiyacını göstermektedir. Bina A'nın Qyl/Qmax oranını yaklaşık olarak 0.79, Bina B'nin



**Şekil 1:** Soğutma yükü hesaplanan yapının zemin kat mimari projesi

**Tablo 2: Opak yapı elemanlarının özellikleri**

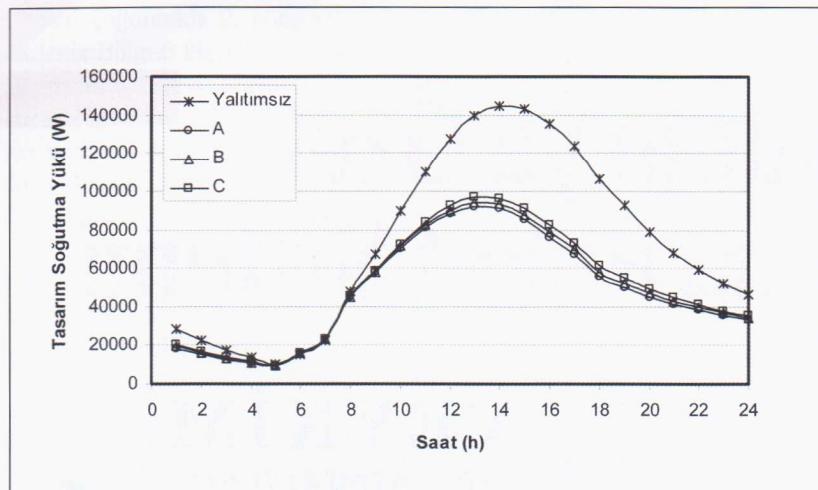
Yapı Elemanı	Açıklama
Diş duvar	İç siva, Tuğla, Ekstrüde polistiren ısı yalıtım levhası, Diş siva
Döşeme	Karo mozaik, Harç, Su izolasyonu, Donatılı beton, Grobeton, Blokaj
Tavan	İç siva, Donatılı ağır beton, Tesfiye betonu, Ekstrüde polistiren ısı yalıtım levhası, Şap beton

**Tablo 3: Isı yalıtımları yönetmenliğine göre bir binanın enerji verimlilik indeksi**

Bina Tipi	Qyl/Qmax	Enerji verimliliği
A	≤ 0.80	Çok İyi
B	≤ 0.90	İyi
C	≤ 0.99	Normal

**Tablo 4: Toplam ısı transfer (U) katsayıları ve ısı yalıtılm (d) kalınlıkları**

Bina Adı	Dış duvar		Tavan		Taban		Pencere U [W/m <sup>2</sup> K]
	d [m]	U [W/m <sup>2</sup> K]	d [m]	U [W/m <sup>2</sup> K]	d [m]	U [W/m <sup>2</sup> K]	
Bina A	0.06	0.403	0.08	0.349	0.07	0.374	3.0
Bina B	0.04	0.546	0.06	0.451	0.04	0.588	
Bina C	0.03	0.662	0.04	0.637	0.03	0.725	
Yalıtımsız	0	1.849	0	3.588	0	2.440	



**Şekil 2:** Tüm bina tipleri için tasarım soğutma yükü

0.89 ve Bina C'nin 0.99 alınarak, opak yapı elemanlarının toplam ısı transfer katsayıları (U) ve ısı yalıtılm kalınlıkları (d) belirlenmiştir (Tablo 4). Örnek binada, ısı iletim katsayısı 0.028 W/m<sup>2</sup>K olan ekstrude polistiren ısı yalıtılm levhaları kullanılmıştır. Bu uygulamada kullanılan ısı yalıtımlı malzemesinin yaklaşık maliyeti, Bina A için 18.334 YTL, Bina B için 12.235 YTL ve Bina C için 8.746 YTL'dir. Bu uygulama bina inşasında yapıldığı kabul edildiğinden, ısı yalıtılm maliyetine işçilik maliyeti ilave edilmemiştir.

### 3.2 İklimlendirme Sistemi

#### Tasarımı

Tam havalı merkezi klima santrali ile iklimlendirilen binanın iç mahal ısıl konfor şartları, 26°C kuru termometre sıcaklığı ve %50 bağıl nem olarak alınmıştır. ASHRAE Standart 62'ye

göre bina için gerekli taze hava miktarı 1596 m<sup>3</sup>/h olarak belirlenmiştir [12]. Üfleme sıcaklığı 15 °C olarak alınmış ve mahale gönderilen hava, havalandırma için gerekli taze hava ile dönüş havasından elde edilmiştir. Bu çalışmada fanların sabit debide (CAV) ve değişken debide (VAV) çalıştığı kabul edilerek iki farklı hava dağıtım sistemi göz önüne alınmıştır. VAV sisteminde, CAV sisteminden farklı olarak VAV kutuları ve frekans invertörleri sisteme ilave edilmiştir [13]. Şekil 2'de binaların tasarım soğutma yükü verilmiştir. Adana için dış tasarım şartları, 38°C kuru termometre sıcaklığı ve 26°C yaş termometre sıcaklığı olarak alınmıştır. Elde edilen sonuçlara göre, yalıtımsız binanın tasarım soğutma yükü 145.14 kW ve duyulur ısı oranı (DIO) 0.98'dir. A, B ve C tip binaların tasarım soğutma yükleri ise sırasıyla 92.15 kW, 94.19

kW, 97.11 kW ve DIO'ları da 0.97'dir. Binanın tasarım soğutma yükü, ısı yalıtımlı yaklaşık olarak %37 oranında düşürülmüştür. En iyi yalıtıma sahip olan Bina A'nın tasarım soğutma yükü, Bina B'nin yükünden %2, Bina C'nin yükünden %5 daha az bulunmuştur.

Tasarım şartlarına göre iklimlendirme sisteminin psikrometrik analizi yapılarak sistem kapasiteleri belirlenmiştir. Yerel bir üreticiden, nominal çalışma şartlarında yalıtımsız bina için 160 kW, yalıtımlı binalar için 120 kW kapasiteli soğutma grupları seçilmiştir. Benzer şekilde, yalıtımsız bina için fan kapasitesi 45438 m<sup>3</sup>/h ve üfleme ve emme fanlarının motor güçleri sırasıyla 18.5 kW ve 22 kW olmak üzere sistemin toplam fan motor gücü 40.5 kW'dır. Yalıtımlı binalar için ise fan kapasitesi yaklaşık olarak 30000 m<sup>3</sup>/h ve üfleme ve emme fanlarının motor güçleri sırasıyla 11 kW ve 15 kW'dır. İklimlendirme sisteminin ilk yatırım maliyeti; yalıtımsız binada CAV dağıtım sistemine göre 118.505 YTL, VAV dağıtım sisteme göre 149.149 YTL iken yalıtımlı binalarda CAV dağıtım sistemine göre 89.130 YTL ve VAV dağıtım sisteme göre 113.544'dir. Yalıtım uygulanması ile iklimlendirme sisteminin ilk yatırım maliyeti yaklaşık olarak %25 oranında daha düşük olmaktadır.

### 3.3. İşletme Maliyeti Hesabı

İklimlendirme sistemlerin soğutma sezonu boyunca işletme maliyetleri bin sayıları kullanılarak bulunmuştur [6, 14]. Bin sayısı bir sıcaklık aralığında ve saat periyodunda görülen sıcaklık değerinin tekerrür sayısıdır. Tablo 5'de Adana için soğutma sezona 4 saatlik periyotlarla 9:00-20:00 saatleri arasında 3 °C'luk sıcaklık aralıklarında görülen bin sayıları verilmiştir [14].

Bir iklimlendirme sistemi ömrünün çok büyük bir kısmında, tasarım kapasitelerinden daha düşük kapasite-

lerde (kısımlı yüklerde) çalışır. Bu sebeple, işletme maliyeti hesabında sisteme元件larının kısımlı yük altındaki enerji tüketimleri dikkate alınmalıdır [13, 15].

İklimlendirme sisteminin enerji tüketimi, bin aralıkları için ayrı ayrı hesaplanarak bulunur. Bu amaç için aşağıda verilen eşitlikler kullanılmıştır:

$$W_{chil\_part} = \frac{Q_{coil\_part}}{COP_{part}} \quad (1)$$

$$W_{fan\_part} = W_{fan\_full} \left( \frac{M_{fan\_part}}{M_{fan\_full}} \right)^3 \quad (2)$$

Eşitliklerdeki;  $W_{chil\_part}$  kısımlı yükte soğutma grubu kompresörünün tükettiği enerjiyi,  $COP_{part}$  kısımlı yükte soğutma grubunun performans kat sayısını,  $Q_{coil\_part}$  kısımlı yükte ortamdan uzaklaştırılan soğutma yükünü,  $W_{fan\_part}$  kısımlı yükte fanın tükettiği enerjiyi,  $W_{fan\_full}$  tam yükte fanın tükettiği enerjiyi,  $M_{fan\_full}$  fanların tasarım (maksimum) kapasitesini ve  $M_{fan\_part}$  fanların anlık debisini göstermektedir.

Soğutma sezona boyunca elde edilen  $W_{part}$  değerleri ile hesabin yapıldığı saatteki bin sayıları ( $N_{bin}$ ) çarpılarak soğutma sisteminde harcanan toplam enerji tüketimi ( $E_{part}$ , kWh) bulunur:

$$E_{part} = N_{bin} (W_{chil\_part} + W_{fan\_part}) \quad (3)$$

İşletme maliyeti ( $O_{cost}$ , YTL), enerji birim fiyatıyla ( $T$ ; YTL/kWh) tüketilen enerji miktarı çarpılarak bulunur:

$$O_{cost} = E_{part} T \quad (4)$$

Bu çalışmada sistemin işletme maliyetleri soğutma sezona boyunca mesai saatleri süresince (9:00-12:00, 13:00-16:00, 17:00-20:00) hesaplanmıştır. Ortamın soğutma yükü, soğutma sezona boyunca tüm bin aralıklarında RTS hesap yöntemine göre elde edilmiştir. Soğutma grubuna ait

**Tablo 5: Adana için soğutma sezona boyunca görülen bin sayıları [13]**

Sıcaklık Aralığı	Mayıs			Haziran			Temmuz		
	9 <sup>00</sup> -12 <sup>00</sup> saat	13 <sup>00</sup> -16 <sup>00</sup> saat	17 <sup>00</sup> -20 <sup>00</sup> saat	9 <sup>00</sup> -12 <sup>00</sup> saat	13 <sup>00</sup> -16 <sup>00</sup> saat	17 <sup>00</sup> -20 <sup>00</sup> saat	9 <sup>00</sup> -12 <sup>00</sup> saat	13 <sup>00</sup> -16 <sup>00</sup> saat	17 <sup>00</sup> -20 <sup>00</sup> saat
12/15	1	1	2	0	0	0	0	0	0
15/18	6	3	9	0	0	0	0	0	0
18/21	17	9	25	0	1	2	0	0	0
21/24	34	18	36	6	2	14	0	0	1
24/27	35	34	28	36	10	45	4	1	11
27/30	18	29	15	52	41	42	48	6	61
30/33	8	16	6	21	49	14	58	65	43
33/36	4	10	2	4	14	2	12	44	7
36/39	1	3	1	1	3	1	2	7	1
39/42	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Ağustos			Eylül			Ekim			
12/15	0	0	0	0	0	0	1	0	2
15/18	0	0	0	0	0	0	6	2	11
18/21	0	0	0	0	1	2	20	7	24
21/24	0	0	0	4	1	5	28	14	37
24/27	2	0	11	20	2	43	31	25	32
27/30	40	3	58	48	15	46	23	33	13
30/33	62	47	44	39	59	19	10	26	4
33/36	18	63	9	8	32	4	4	12	1
36/39	2	9	2	1	9	1	1	5	0
39/42	0	2	0	0	1	0	0	0	0

değerler üretici firmadan elde edilmiştir. VAV dağıtım sisteminde fan motorunun devrini ayıran invertörün (VSD) minimum kısma oranı %30 olarak alınmıştır. Soğutulan mahallerin iç ortam sıcaklığı ( $T_{oda}$ ) 26 °C'dir. Dış hava sıcaklığının ( $T_{dış}$ ) oda sıcaklığından minimum 8 °C düşük olduğu sıcaklıklarda ( $T_{dış}$  18 °C)

iklimlendirme sistemin serbest soğutma (free cooling) yaptığı kabul edilmiştir. İklimlendirme sisteminin incelenen tüm durumlar için elde edilen işletme maliyetleri Tablo 6'da verilmiştir. Fanların işletme maliyetlerine, sistemin serbest soğutma durumundaki fan giderleri de ilave edilmiştir. VAV İklimlendirme sisteminin

**Tablo 6: Soğutma sezona boyunca toplam yıllık işletme maliyetleri**

Hava Dağıtım Sistemi	Cihaz	Yalıtımsız [YTL/yıl]	Bina A [YTL/yıl]	Bina B [YTL/yıl]	Bina C [YTL/yıl]
VAV	Fan	1.908	1.591	1.559	1.526
	Soğutma grubu	6.452	4.697	4.751	4.837
	Toplam	8.360	6.288	6.310	6.364
CAV	Fan	10.726	6.886	6.886	6.886
	Soğutma grubu	6.452	4.697	4.751	4.837
	Toplam	17.178	11.582	11.636	11.723

toplam işletme maliyeti yalıtmısız bina için 8.360 YTL olarak bulunmuştur. Diğer binaların toplam işletme giderleri bu değerden yaklaşık olarak %25 daha küçütür. CAV iklimlendirme sisteminde elde edilen sonuçlar VAV ile benzer olup, yalıtımlı binaların işletme giderleri, yalıtmısız binadan yaklaşık olarak %33 daha küçük olarak elde edilmiştir.

#### 4. EKONOMİK ANALİZ

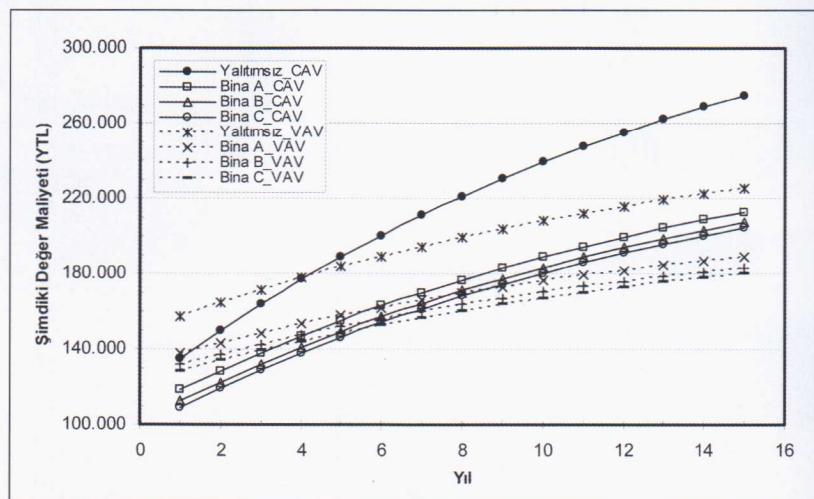
Bu çalışmada sistemlerin ekonomik analizini gerçekleştirmek için; ömür-boyu maliyet (Life-Cycle Cost (LCC)) analiz yöntemlerinden şimdiki değer maliyeti (Present Worth Cost (PWC)) kullanılmıştır [6, 8]. Analizde Türkiye şartları için yıllık faiz oranı %16 ve yıllık enflasyon oranı ise %8.4 (2007 verilerine göre) olarak alınmıştır. HVAC sistemlerin çalışma ömrü 15 yıl olarak alınmıştır. Bu çalışmada elektrik enerjisi birim fiyatı 0.132 YTL/kWh olarak alınmıştır. Soğutma grubu ilk yatırım maliyetine, binaaya uygulanan ısı yalıtım giderleri ilave edilerek toplam ilk yatırım maliyeti elde edilmiştir.

Ekonominik analiz sonuçları Tablo 7'de verilmiştir. Tablodan görüleceği gibi CAV dağıtım sisteminde yalıtmısız bina için 15 yıllık çalışma ömrü sonunda yatırımin şimdiki değeri (PWC) 274.851 YTL iken, A binası için bu değer 212.881 YTL'ye, B binası için 207.274 YTL'ye, C binası için ise 204.571 YTL'ye gerilemiştir. VAV dağıtım sisteminde de benzer sonuçlar elde edilmiştir. Yalıtmısız bina için çalışma ömrü sonunda yatırımin şimdiki değeri 225.238 YTL iken, A binası için bu değer 189.109 YTL, B binası için 183.210 YTL ve C binası için 180.212 YTL olarak belirlenmiştir.

İklimlendirme sisteminin ekonomik analiz sonuçlarına göre yıllara göre şimdiki değer dağılımı (PWC) Şekil 3'te verilmiştir. Şekilden anlaşılacağı gibi, yalıtmısız bina için sistemin yıl-

**Tablo 7: Ekonomik analiz sonuçları**

Sistem	Bina Adı	PWC değeri [YTL]	Tasarruf	
			[YTL]	[%]
VAV	Yalıtmısız	225.238	-	-
	Bina A	189.109	36.129	16
	Bina B	183.210	42.028	19
	Bina C	180.212	45.026	20
CAV	Yalıtmısız	274.851	-	-
	Bina A	212.881	61.970	23
	Bina B	207.274	67.577	25
	Bina C	204.571	70.280	26



**Şekil 3: İklimlendirme sistemi için yatırıminın yıllara göre şimdiki değer maliyetleri**

lik toplam yatırım değeri diğer bina formlarına göre daima büyük olmaktadır ve her yıl sistemden elde edilen kar artmaktadır. Bu sonuca göre yalıtılmış uygulanan binalarda, enerji tasarrufu sağlandığından ekonomik açıdan bu yatırımlar uygulanabilir. Ancak yalıtılmış uygulamaları arasında ekonomik açıdan en iyi uygulamanın belirlenmesi gereklidir. Bu amaçla, en az yalıtılmış uygulanan Bina C'nin da-

ha fazla yalıtılmış Bina A ve Bina B'ye göre ekonomik analizi gerçekleştirilmiştir.

Elde edilen analiz sonuçları Tablo 8'de sunulmuştur. Tablo 8'den görüleceği gibi Bina C'ye A kalite bir yalıtılmış için ilave yatırım 9.588 YTL iken B kalite bir yalıtılmış için 3.489 YTL ilave yatırım gereklidir. Bunun karşılığı olarak işletme giderlerinde yıllık tasarruf miktarı CAV sisteminde Bi-

**Tablo 8: Bina A ve Bina B'nin Bina C'ye göre ilave yatırım miktarı, yıllık işletme kazançları ve sistemin geri ödeme süreleri**

		Bina A	Bina B
İlave yatırım		9.588 YTL	3.489 YTL
Yıllık kazanç	CAV	141 YTL	87 YTL
	VAV	76 YTL	54 YTL
Geri ödeme süresi [Yıl]	CAV	126	65
	VAV	68	40

na A'da 141 YTL, Bina B'de 87 YTL iken VAV sisteminde Bina A'da 76 YTL, Bina B'de 54 YTL olmaktadır. Yapılan yatırıma karşılık olarak yıllık kazanç çok düşük olduğundan sistemin geri ödeme süresi oldukça yüksektir (Tablo 8). Bu sonuca göre aynı binada daha kaliteli ısı yalıtımı uygulanmasının soğutma sisteminde beklenen faydayı sağlamadığı açık olarak görülmektedir. Bu bina için soğutma sistemi açısından C kalite bir yalıtım yeterli gelmekte, daha iyi bir yalıtım gerekliliği ortaya çıkmaktadır.

## 5. SONUÇLAR

Bu çalışmada Türkiye'de zorunlu standart olarak uygulanan TS 825 ısı yalıtım standardının Türkiye'nin sıcak bölgelerinde etkinliği incelenmiştir. Bu amaçla TS 825'te verilen sıcaklık derece gün bölgelerinde bulunan illerin soğutma derece gün değerleri karşılaştırılmıştır. Türkiye'nin soğutma ihtiyacının en fazla görüldüğü iller TS 825'te 1. ve 2. derece gün bölgesinde olduğu görülmüştür. Bu amaçla, TS 825'te 1. derece gün bölgesinde yer alan Adana ilinde bulunan bir binanın opak dış yapı elemanlarına, ısı yalıtım yönetmenliğinde belirtilen "Bina Enerji Verimliliği İndeksinde" tanımlanan A, B ve C bina tiplerine uygun olarak ısı yalıtımı uygulanmıştır. Binanın tasarım soğutma yükü ısı yalıtımlıyla %37'ye kadar düşürülmüştür. Bunun sonucu olarak,

- Binada kullanılan iklimlendirme sisteminin soğutma grubu %25, fan debisi %33 daha düşük kapasiteli,
- Yalıtımlı binalarda kullanılan iklimlendirme sisteminin ilk yatırım maliyeti, yalıtımsız binaya göre %30 daha az,
- Yalıtımlı binalarda iklimlendirme sisteminin toplam işletme maliyeti yalıtımsız binaya göre VAV dağıtım sisteminde %25,

CAV dağıtım sisteminde %32 daha az olarak elde edilmiştir. Ekonomik analiz sonuçlarına göre CAV dağıtım sisteminde yalıtımsız bina için 15 yıllık çalışma ömrü sonunda yatırımin şimdiki değeri; CAV için 274.851 YTL, VAV için 225.238 YTL'dir. Yalıtım uygulanması durumunda; bu değer; CAV için %23-26, VAV için %16-20 oranında azalmıştır. Sonuç olarak, her üç yalıtım kalınlığında da iklimlendirme sistemin ilk yatırım ve işletim maliyetlerinin her ikisi de azaldığı için bu yatırımlar ekonomik olarak uygulanabilir. Ancak ısı yalıtım kalitesi açısından bakıldığından C sınıfı bir yalıtım kalınlığı yeterli görülmektedir. Özellikle Türkiye'nin güney bölgelerinde binalara C sınıfı bir yalıtım uygulaması, soğutma sistemlerinin gerek işletme gereksesi ilk yatırım maliyetlerinde dikkate değer bir oranda düşürmektedir. A ve B sınıfı ısı yalıtım kalınlığının uygulanması durumunda, binanın ilk yatırım giderlerini artırmakta ancak işletme giderlerinde beklenen tasarruf sağlanamamaktadır. □

## 6. KAYNAKLAR

- [1] TS 825, Binalarda Isı Yalıtım Kuralları Standardı, Ankara: Resmi Gazete (23725), 14 Haziran 1999.
- [2] Dilmaç S., and Kesenci N. A comparison of new Turkish thermal insulation Standard (TS 825), ISO 9164, EN 832 and German regulation. Energy and Building; 35:161-174, 2003.
- [3] Ogawa Y., Gao W., Zhou N., Watanabe T., Yoshino H., and Ojima T. Investigation on standard for energy and environmental design of residential house in China. Journal of Asian Architecture and Building Engineering; 4(1):253-258, 2005.
- [4] Architectural Technical Guide 0016. Thermal Performance Construction Standards and Eligible Locations for Air-Conditioning for New and Existing Construction Financed by the USDA/Rural Housing Service's Single Family Housing (SFH) Programs, 10 March 2006.
- [5] Australian Standard (AS2627.1). Thermal Insulation of Roof/Ceilings and Walls in Dwellings, 1993. [http://www.ais-group.com.au/homeinsulation/r\\_values.htm](http://www.ais-group.com.au/homeinsulation/r_values.htm).
- [6] ASHRAE handbook-fundamentals. Atlanta (GA): American Society of Heating, Refrigerating and Air-Conditioning Engineers, Inc; 2001.
- [7] Spitler JD., Fisher DE., and Pedersen CO. The radiant time series cooling load calculation procedure. ASHRAE Transactions; 103(2):503-515, 1997.
- [8] Hasan A. Optimizing insulation thickness for buildings using life cycle cost. Applied Energy; 63:115-124, 1999.
- [9] Şensoy S., Eken M., Sağır R., ve Ulupınar Y. 2006 yılı Isıtma ve soğutma derece gün değerleri. II.Uluslararası İklimlendirme Kongresi Bildiriler Kitabı, sayfa 133-148, 15-18 Kasım 2007, Antalya.
- [10] Bulut H. Determination of weather data for Turkey for heating and cooling systems, PhD thesis, Çukurova University Institute of Natural and applied sciences, Adana, 2001.
- [11] Bolat Türk A. Optimum insulation thicknesses for building walls with respect to cooling and heating degree-hours in the warmest zone of Turkey. Building and Environment; 43(6):1055-1064, 2008.
- [12] ANSI/ASHRAE Standard 62, Ventilation for Acceptable Air-quality. Atlanta (GA): American Society of Heating, Refrigerating and Air-Conditioning Engineers, Inc, 1989.
- [13] Aktacır MA., Büyükalaca O., and Yılmaz T. Life-cycle cost analysis for constant-air-volume and variable-air-volume air-conditioning systems. Applied Energy; 83(6):606-627, 2006.
- [14] Bulut H., Büyükalaca O. and Yılmaz T. Bin weather data for Turkey. Applied Energy; 70(2):135-155, 2001.
- [15] Aktacır MA., Büyükalaca O., Bulut H., and Yılmaz T. Influence of Different Outdoor Design Conditions on Design Cooling Load and Design Capacities of Air Conditioning Equipments. Energy Conversion and Management, in press, 2008.