

Deniz Seviyesine Nazaran Yüksek Yerlerdeki Yapılarda Rüzgâr Basıncı

Yazan :

Fritz STAIGER

Ceviren :

Namık Kemal SORUŞ

Yapılara tesir eden rüzgâr basıncının tesbitine yarayan DIN 1055 BL 4, genel olarak özellikle Kuzey Alp'lerdeki gibi meskün tepeler ve yüksek düzülülerdeki yapıların rüzgâr hesabında kifayetli görünülmeyebilir. Bu türlü yüksek yerlerde, yapılara tesir eden rüzgâr basıncının hakiki değerine yaklaşmayı temin edecek ekzakt basınç kabulleri, muhtelif faktörlerin hesaba katılmasını gerektirir. Sorumluluk yüklenen her mühendisin üzerinde durmağa mecbur olduğu nokta da zaten bu yaklaşılığın teminidir (1).

Deniz seviyesinden 700 m veya daha fazla yüksekteki meskün yerlerde, binalara gelen rüzgâr basıncında aşağıdaki tesirler rol oynar :

- 1 — O bölgede meydana gelebilen max. rüzgâr hızı
- 2 — Yapının en alt noktası ile en üst noktası arasında rüzgâr hızının değişimi (özellikle kule gibi yüksek yapılarda)
- 3 — O bölgedeki havanın yoğunluğu
 - a) Yüksekliğe bağlı olarak
 - b) Sıcaklığına bağlı olarak

1 — Yapının inşa edileceği bölgede meydana gelen max. rüzgâr hızı, evvelce yapılmış bulunan hava ölçümülerinden tesbit edilebilir. Bu maksatla, ya o bölgede yapılmış bulunan ölçümülerden faydalанılır; veya mahalli ölçümler mevcut degise, ölçüm sonuçları belli, ve o bölgeye benzerliği olan diğer bölgelerle kıyasamak suertiyle max. rüzgâr hızı tesbit edilir. Fakat, havanın sıkışmak suretiyle rüzgâr hızında büyük bir artış meydana getirmesinin de imkân dahilinde olduğu hatırlatılmalıdır. Bu türlü hız artışı, rüzgâr eşit istikameerde uzanmış olup da meskün bölgeye yönelen vâdilerde, vâdi kesitinin gittikçe daralması halinde meydana gelir. Meselâ Feldberg/Schwarzwald'de durum böyledir.

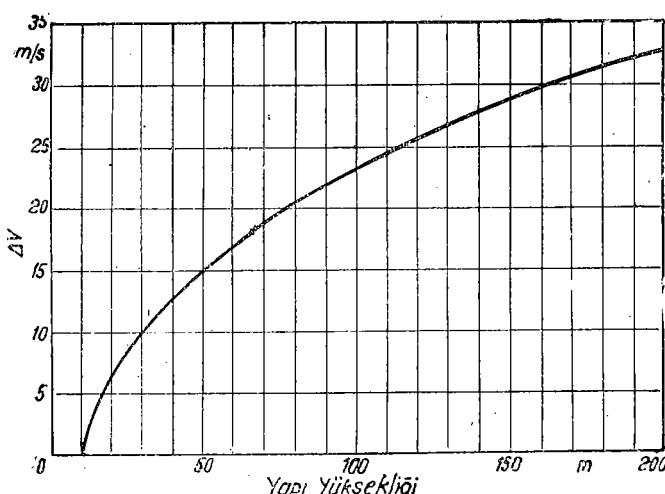
Ayrıca, max. rüzgâr hızının ölçümü sırasında alethin yerden olan yüksekliği de büyük önem taşır. Bu yükseklik hava ölçme istasyonları tarafından ölçüm neticileriyle birlikte bildirilir.

2 — 10 metre ve daha yüksek yapılarda, yapının en alt noktası ile en üst noktası arasında rüzgâr hızının kaydedecek artışı hesaba katılmalıdır. Buna dair ölçülmüş değerler mevcut değildir.

Alman Meteoroloji Müdürlüğü'nden verilen lgiye göre engebeler bir yerde, herhangi bir yükseklikteki rüzgâr hızının yaklaşık değeri $V/v = \sqrt[5]{H} / \sqrt[5]{h}$ oranında artmış olarak hesaplanmalıdır. Burada V , '(m/sec)' cinsindendir ve H (m) yüksekliğindedeki yapının en üst

noktasında, hesap neticesinde bulunan rüzgâr hızıdır; ve ise h (m) yüksekliğinde ölçülmüş olan rüzgâr hızıdır (2). Rüzgâr hızının $h = 10$ m yükseklikte 40 m/sec bulunduğu kabul edilip yapı yüksekliğine bağlı olarak rüzgâr hızı grafiği çizilse, rüzgâr hızının ΔV artışı için elde edilen eğri, dağlık yerler için aynı seyri takip etmez (Resim 1). Dağlık bölgelerde yer sathındaki sisin rüzgâr hızına karşı olan frenleyici tesirinin yükseklikle biriden azaldığını düşünecek olursak, hız artışı eğrisinin başlangıçta çok dik yükseldiği halde, takriben 50 m yapı yüksekliklerinde sisin frenleyici tesirinin daha az oluşu sebebiyle daha yatkı bir eğim takip etmeye başladığı kolaylıkla anlaşılır.

Bu eğri karakteristiği, Resim 2'de işaretlenen ve A.B.D. Meteoroloji Müdürlüğü'nün ölçme ve tetkik neticesinde bulduğu değerlere uymaktadır (3). Adı geçen Müdürlüğü bütün Amerika'ya yayılmış 85 adet hava ölçme istasyonu vardır. Kabullere esas olsun diye; 1320 m yükseklikteki Reno/Nevada, 1620 m yükseklikteki



Resim 1. Alman Meteoroloji Müdürlüğü'nden verilen bilgiye göre, yüksekliğe bağlı olarak rüzgâr hızındaki artış

Rüzgâr hızı v [m/s]	Yükseklik H [m]	Havanın yoğunluğu ρ [kg/m³]	Darpma basıncı $q = \rho \cdot v^2/2$ [kg/m²]	%
45.6	0	0.12497	130	100
	200	0.12258	126	97
	500	0.11908	124	95.5
	1000	0.11340	118	91
	1500	0.10793	112	88
	2000	0.10267	107	82

Tablo 1

Resim — 1

$$P \cdot V = G \cdot R \cdot T$$

P

$V = 1$ ve $G = \gamma$ konursa $\gamma = \frac{P}{R - T}$ elde edilir.

 $R - T$

$\gamma = \text{kg/m}^3$ cinsinden havanın özgül ağırlığını

$R = \text{kg/m}^2$ cinsinden hava basıncını (NN'e nazaran yükseklikle bağlı olarak)

 $R = 29,27 = \text{havanın gaz sayısını}$ $t = ^\circ\text{C}$ cinsinden hava sıcaklığını $T = 273 + t = \text{mutlak sıcaklığı}$

$\sigma = \gamma/g = \text{kg/sec}^2/\text{m}^4$ cinsinden hava yoğunluğunu

$g = \text{yer çekimi ivmesini} = 9,80665 \text{ m/sec}^2$ (DIN 1305) göstermektedir.

NN seviyesine nazaran 0 metre yükseklikteki yapı yeri için DIN 5450 göz önünde bulundurularak :

$P = 10.332 \text{ kg/m}^2$, $t = +15^\circ\text{C}$, $T = 288^\circ$ mutlak

$\gamma = 1.2255 \text{ kg/m}^3$, $\sigma = 0.12497 \text{ kg/sec}^2/\text{m}^4$ bulunur.

Azalan sıcaklık için hava yoğunluğu (Tablo 2) ye göre değişir.

Misal olarak, Amerika Kit'asının kuzeyinde ve deniz seviyesinde inşa edilen bir verici reflektör antenine -54°C lik düşük sıcaklığın tesiri incelendiğinde, normal iklim şartlarına nazaran hava yoğunluğunundaki artış sebebi ile, % 32 fazlalık gösteren bir çarpma basıncı tesir ettiği hesaplanmıştır '(4).

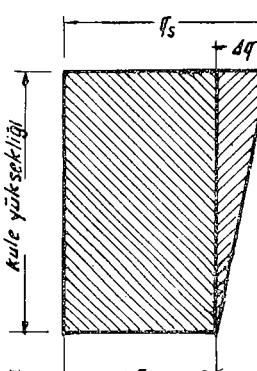
Misal : Bir kuleye tesir eden rüzgar basıncı :

Kuzey Alp'lerin eteginde ve deniz seviyesinden $H = 1000 \text{ m}$ yükseklikte bir tepenin üstünde 130 m yükseklikte bir kule inşa edilecektir.

Alman Meteoroloji Müdürlüğü'nün o civardaki bir istasyonu, yerden 20 m yükseklikte 45 m/sec lik bir max. rüzgar hızı tesbit etmiş bulunmaktadır. Bu hız esnasında tesbit edilen en düşük hava sıcaklığı ise $-6,5^\circ\text{C}$ dir (2).

DIN 5450'ye göre, hava basıncı $P = 9164 \text{ kg/m}^2$ mutlak sıcaklık $T = 273 - 6,5 = 266,5^\circ$. Gaz sayısı $R = 29,27$ dir.

Bunlardan faydalananarak kulenin en alt noktasında havanın özgül ağırlığı :

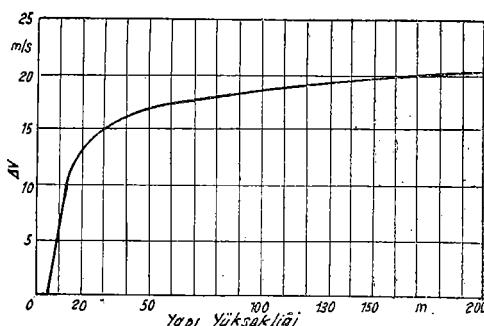


Resim 3.

Deniz seviyesinden 1000 m yükseklikte inşa edilen 130 m yüksekliğindedeki bir kulenin maruz kaldığı rüzgar yükü

Resim — 3

$H[\text{km}]$	$P[\text{kg/m}^2]$	$t[^\circ\text{C}]$	$T[^\circ\text{abs.}]$	$\gamma = P/(R \cdot T)[\text{kg/m}^3]$	$\sigma = \gamma/g[\text{kg/sec}^2/\text{m}^4]$	$\%$
0	10.332	+ 15	288	1.225	0.12497	100
		0	273	1.235	0.1221	106
		- 10	263	1.313	0.1170	116
		- 20	253	1.395	0.1103	119
		- 30	243	1.453	0.1032	125
		- 40	233	1.515	0.0956	124
		- 50	223	1.585	0.0815	129
		- 54	219	1.615	0.0746	132

 $T_0 = 10^\circ\text{C}$ 

Resim 2-45. - Meteoroloji Müdürlüğü'nden verilen bilgiye göre, yapının yüksekliğine bağlı olarak rüzgar hızındaki artış

Resim — 2

Albuquerque/New Mexico ve 1880 m yükseklikteki Cheyenne/Wyoming istasyonlarında mahallî değerler hesaplanmıştır. Arazi kabulleri, Almanya'nın topografik nisbetleri ile mukayese edilebilir. Cheyenne ve Albuquerque Rocky Mountains'ın, Reno ise Sierra Nevada'nın doğu kesiminde yer almaktadır, iklimi orta yükseklikteki dağ iklimine tekabül etmekte ve Alp'lerin eteklerindeki tepeler benzemektedirler. Adı geçen istasyonlarda max. rüzgar hızı $32, 35,5$ v $40,3 \text{ m/sec}$ olarak ölçülmüştür ki, Alp'lerin doğu kesimindeki tepelerde ve diğer orta yükseklikteki dağlık kısımlarda bunalara yakın değerler elde edilir. O halde, mahallinde bulunmuş sonuçlar mevcut değilse, 700 m den yüksekte ve yapı yüksekliği de 10 m den fazla ise rüzgar hızındaki artışın hesabına lütum göstermeden yukarıda verilen değerlerden istifade edilebilir.

3 — Yapılara tesir eden rüzgar basıncının hesabında, havanın yoğunluğu büyük önem taşır. Bilindiği gibi yoğunluk o bölgedeki hava basıncı ile hava sıcaklığına bağlıdır. Deniz seviyesine nazaran muhtelif yüksekliklerde inşa edilen yapıların civarındaki hava yoğunluğu ile hava basıncı ve sıcaklığın tesbitinde DIN 5450'ye göre Normatmosferden faydalanılır.

a) NN deniz seviyesine nazaran muhtelif yükseklikler için $45,6 \text{ m/sec}$ lik rüzgar hızına tekabül eden çarpma basınçları hesaplandığında, hava basıncının hava yoğunluğuna ve dolayısıyle çarpma basıncına tâbi olan tesiri (Tablo 1) de açık olarak görülür.

b) Aşağıdaki aerostatik eşitlikler, hava yoğunluğunun tâyininde sıcaklığın taşıdığı önemi belirtir :

$\gamma = P / (R.T) = 9164/29.27 \times 266.5 = 1.175 \text{ kg/m}^3$
Havanın yoğunluğu :

$$\sigma = \frac{1.175}{9.80665} = 0.1197 \text{ kg/sec}^2/\text{m}^4$$

$v = 45 \text{ m/sec}$ için kulenin tabanındaki çarpma basincı :

$$qf = 0.1197 \times 45^2/2 = 122 \text{ kg/m}^2 \text{ bulunur.}$$

Rüzgâr hızının 130 m yükseklikteki toplam artışı miktarı $\Delta v_1 = 19.2 \text{ m/sec}$ olarak (Resim 2) de görülmektedir. Fakat max. rüzgâr hızı kulenin en alt noktasında değil de yerden 20 m yükseklikte ölçülmüş olduğundan bu yüksekliğe tekabül eden $\Delta v_2 = 13.2 \text{ lik hız artışı}$ Δv_1 değerinden çıkarılacaktır. O halde hız ölçümü yapılan nokta ile kulenin tepesi arasında $\Delta v = \Delta v_1 - \Delta v_2 = 6 \text{ m/sec lik hız artışı meydana gelmiş oluyor. Yani kule tepesindeki hız, } V_s = 45 + 6 = 51 \text{ m/sec olur.}$

$\delta = 0.1197 \text{ kg/sec}^2/\text{m}^4$ kabul edilirse, çarpma basincı $qs = \frac{0.1197 \times 51^2}{2} = 156 \text{ kg/m}^2$ bulunur. Kule-

nin tepe noktasındaki havanın yoğunluğunda cüz'ü bir azalma olmakla beraber hesapta nazari itibara alınma-

muştir. Çünkü yükseldikçe, yükselmenin tesiri ile bir miktar azalan yoğunluk, sıcaklığın düşmesiyle bir miktar artacağından arada kayda değer bir fark olmayacağı.

Kule tepesindeki çarpma basıncının taban noktasına nazaran gösterdiği fazlalık

$$\Delta q = qs - qf = 156 - 122 = 34 \text{ kg/m}^2 \text{ dir.}$$

Bu suretle binanın (Resim 3) de görülen yüklemeye dayagramı elde edilir.

Yukardaki makale, açıkça göstermektedir ki, yüksek yerlerde inşa edilen ve geyri müsait iklim şartlarını haiz olan yapılarda rüzgâr basıncına tesir eden her bir faktörün hesaba katılması kaçınılmaz bir zarurettir. Gelişigüzel rüzgâr yükü kabulleri reddedilmelidir. Gönlü ister ki, bu türlü yapıların rüzgâr yükü için, bütün tesirleri ilmi olarak hesaba katan nizamnameler yapılınsın.

Literatur :

- (1) Staiger, F. : Belastungsannahmen für Antennen traeger im Falle Vereisung. Stahlbau 30 (1961), H. 2, S. 24.
- (2) Klimagutachten des Deutschen Wetterdienstes.
- (3) Sende - Antennen - Katalog der «Radio Corporation of America» vom Jahre 1957, 2 Ausgabe.
- (4) Ennepen, P. : Reflektorantennen grosser Abmessungen in neuer Bauweise und ihre Konstruktion. Stahlbau 30 (1961). H. 2. S. 51.

BAYINDIRLIK BAKANLIĞINDAN

Hava Meydanları ve Akaryakıt Tesisleri İnşaatlarının bulunduğu merkez ve Bursa - Yenişehir, Van, Kayseri, Samsun - Merzifon, Erzurum mahalerinde çalıştırılmak üzere aşağıda gösterilen teknik personel alınacaktır.

Çalıştırılacak olan yer

Merkezde

»
»
»
»

Bursa - Yenişehir Hava Meyd. İns. Kont. A.
Bursa - Yenişehir Hava Meyd. İns. Kont. A.
Van Hava Meyd. İnşaat Kont. Amirliği
Van Hava Meyd. İnşaat Kont. Amirliği
Kayseri Hava Meyd. İns. Kont. Amirliği

Samsun - Merzifon Hava Myd. İnşaat
Kontrol Amirliği
Erzurum Hava Meydanı İnşaat K. A.

Pozisyon unvanı

Etüd Aplikasyon Şefi (İns. Müh.)

Etüd Mühendisi (İns. Müh.)

Kontrol Mühendisi (İns. Müh.)

Tesisat Şefi (Makina Müh.)

Onarım Şefi (Mak. Y. Müh.)

Kontrol Şefi (İns. Müh.)

Binalar Kont. Müh. (İns. Müh.)

Kontrol Müh. (İns. Müh.)

Binalar Kontrol Mühendisi (İns. Müh.)

Kontrol Amir (4 yıllık tecrübe geçirmiş olmak)
(İns. Y. Müh.)

Kontrol Mühendisi (İns. Müh.)

Kontrol Mühendisi (İns. Müh.)

Not : Taşraya tayin edilecekler yevmiyelerine ilâveten (15-27) TL. arasında müteferri zam ödenir.

İsteklilerin Hava Myd. ve Ak. Tes. İns. Rs. İlgi Personel Müdürlüğüne müraciatları ilan olunur.

(Basın. A - 9163) 147