

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 71/72 (1918)
Heft: 20

Inhaltsverzeichnis

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

Download PDF: 15.01.2026

ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>

INHALT: Ueber den Einfluss der Schaufelwinkel auf die Leistung der Ventilatoren. — Die elektrische Solothurn-Bern-Bahn. — Druckluft für Bahnbetrieb. — Note sur la vitesse critique des arbres et la Formule de Dunkerley. — Konkurrenzen: Verwaltungsgebäude der Aargauischen Kreditanstalt in Aarau. Formschöne

und billige Möbel. Eisenbahnbrücke über die Arsta-Inseln in Stockholm. — Vereinsnachrichten: Gesellschaft ehemaliger Studierender der E. T. H.: Stellenvermittlung. — An unsere Abonnenten.

Band 72.

Nachdruck von Text oder Abbildungen ist nur mit Zustimmung der Redaktion und nur mit genauer Quellenangabe gestattet.

Nr. 20.

Ueber den Einfluss der Schaufelwinkel auf die Leistung der Ventilatoren.

Von Oberingenieur J. Karrer, Zürich.

Die Theorie der Ventilatoren, so einfach sie ist, konnte bis heute auf die praktischen Ausführungen der in ihrer Bauart an sich ebenfalls sehr einfachen Ventilatoren kaum Anwendung finden. Jeder Konstrukteur rechnet seine Maschinen mit den Erfahrungskoeffizienten früherer Ausführungen, und diese Koeffizienten sind, wie die Bauarten selbst, unter sich sehr verschieden. Denn auch für die gleiche Leistung gebaute Ventilatoren unterscheiden sich in der Regel in Umdrehungszahl, Raddurchmesser, Radbreite, Schaufelhöhe, Schaufelwinkel, Gehäusedurchmesser usw.

Die Kennlinien eines Ventilators sind die Druck- und Kraftverbrauchskurven, aufgetragen auf der Fördermenge; durch diese Kurven ist der Verlauf des Wirkungsgrades bestimmt. Der höchste Wirkungsgrad wird bei einer bestimmten Luftmenge erreicht, und es ist Sache des Erbauers, den Ventilator so zu bemessen, dass er im Betriebe bei der verlangten Luftmenge und dem verlangten Druck möglichst mit dem höchsten Wirkungsgrad arbeitet. Durch die Laufradabmessungen ist die theoretische Druckvolumenkurve bestimmt; sie weicht aber von der wirklich zu erwartenden so wesentlich ab, dass sie bei der Festlegung des Ventilators eigentlich nicht in Frage kommt. Es rührt dies daher, dass die Voraussetzungen für die theoretische Druckhöhe, nämlich dass die Luft die Führungskanäle mit den aus der Fördermenge berechneten Geschwindigkeiten unter den angenommenen Winkeln durchströmt,

Punkt gemeinsam. Die theoretische Druckhöhe H beträgt (unter der Annahme, dass Luft gefördert wird) in m Luftsäule:

$$H = \frac{u_2^2 - u_1^2}{2g} + \frac{w_1^2 - w_2^2}{2g} + \frac{c_2^2 - c_1^2}{2g} \quad (1)$$

worin bezeichnen:

u_1, u_2 die innere bzw. äussere Umfangsgeschwindigkeit des Rades,

w_1, w_2 die relative Ein- bzw. Austrittsgeschwindigkeit der Luft,

c_1, c_2 die absolute Ein- bzw. Austrittsgeschwindigkeit der Luft,

β_1, β_2 die Schaufelwinkel am Ein- bzw. Austritt,

Q die geförderte Luftmenge.

Da ferner:

$$c^2 = u^2 + w^2 - 2uw \cos \beta \quad (\text{Abb. 1}),$$

so ist auch:

$$H = \frac{u_2^2 - u_2 w_2 \cos \beta_2}{g} - \frac{u_1^2 - u_1 w_1 \cos \beta_1}{g} \\ = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} - \frac{u_2 w_2 \cos \beta_2 - u_1 w_1 \cos \beta_1}{g} \quad (2)$$

= Konst. + Konst. $\cdot Q$ für ein gegebenes Ventilatorrad und eine bestimmte Umdrehungszahl.

Wie aus Gleichung (2) hervorgeht, ist die Druckhöhe von den Schaufelwinkeln stark abhängig, und es wird daher im Folgenden vorerst der theoretische Einfluss der Winkel für die in der Praxis möglichen Fälle eingehender untersucht, und zwar für die Werte $\beta < 90^\circ$, $\beta = 90^\circ$ und $\beta > 90^\circ$, wobei als Vergleichswert für die verschiedenen Fälle der einfache Fall $\beta_1 = \beta_2 = 90^\circ$ dient, für den die theoretische Druckhöhe für alle Fördermengen konstant ist.

Es wird dann

a) Für $\beta_1 = \beta_2 = 90^\circ$

$$H_a = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g};$$

b) Für $\beta_1 < 90^\circ$; $\beta_2 = 90^\circ$

$$H_b = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} + \frac{u_1 w_1 \cos \beta_1}{g}$$

$$H_b > H_a;$$

c) Für $\beta_1 > 90^\circ$; $\beta_2 = 90^\circ$, wenn $\beta_1 = 90^\circ + \beta_1'$

$$H_c = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} - \frac{u_1 w_1 \sin \beta_1'}{g}$$

$$H_c < H_a;$$

d) Für $\beta_1 = 90^\circ$; $\beta_2 < 90^\circ$

$$H_d = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} - \frac{u_2 w_2 \cos \beta_2}{g}$$

$$H_d < H_a;$$

e) Für $\beta_1 = 90^\circ$; $\beta_2 > 90^\circ$, wenn $\beta_2 = 90^\circ + \beta_2'$

$$H_e = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} + \frac{u_2 w_2 \sin \beta_2'}{g}$$

$$H_e > H_a;$$

f) Für $\beta_1 < 90^\circ$; $\beta_2 < 90^\circ$

$$H_f = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} - \frac{u_2 w_2 \cos \beta_2 - u_1 w_1 \cos \beta_1}{g}$$

$$H_f >, = \text{oder} < H_a$$

je nachdem $u_1 w_1 \cos \beta_1 >, = \text{oder} < u_2 w_2 \cos \beta_2$;

g) Für $\beta_1 < 90^\circ$; $\beta_2 > 90^\circ$, wenn $\beta_2 = 90^\circ + \beta_2'$

$$H_g = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} + \frac{u_2 w_2 \sin \beta_2' + u_1 w_1 \cos \beta_1}{g}$$

$$H_g > H_a;$$

h) Für $\beta_1 > 90^\circ$; $\beta_2 < 90^\circ$, wenn $\beta_1 = 90^\circ + \beta_1'$

$$H_h = \frac{u_2^2 - u_1^2}{g} - \frac{u_2 w_2 \cos \beta_2 + u_1 w_1 \sin \beta_1'}{g}$$

$$H_h < H_a;$$

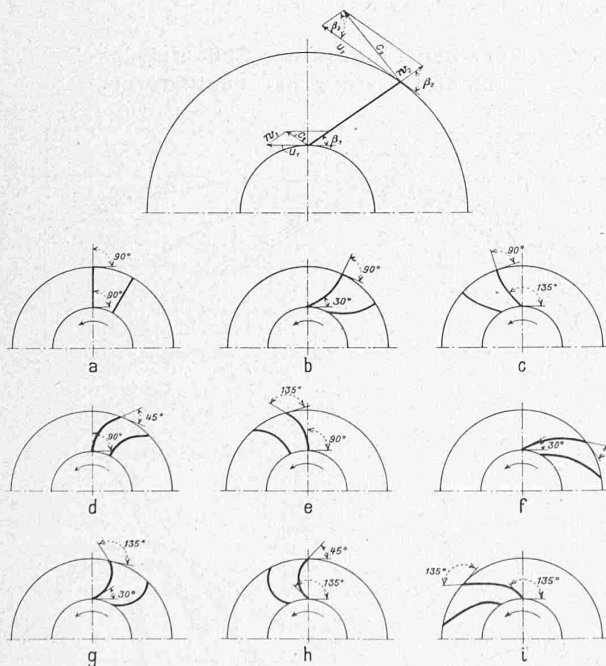


Abb. 1.

in Wirklichkeit nicht zutreffen, oder doch nur annähernd innerhalb eines kleinen Bereiches in der Nähe des höchsten Wirkungsgrades.

Die theoretische Druckvolumen-Kurve ist wie bekannt eine Gerade; die wirkliche hat dagegen parabelähnlichen Verlauf und mit der theoretischen keinen oder nur einen