

woraus

$$r_1 = \frac{h}{1-\rho}, \quad r = r_1 - h$$

folgt.

Der Leitapparat ist nahe dem tiefsten Punkte des inneren Umfanges angebracht, das Laufrad geht frei, somit steht die Tangente an dem tiefsten Punkte des äusseren Umfanges des Laufrades um h_1 über dem Spiegel des Unterwassers, weshalb

$$H = H_0 - h - h_1$$

und

$$v = 4,1 \sqrt{H}$$

ist.

Der Winkel α ist gewöhnlich sehr klein, obwohl ein mässig grosser Wert von α keinen bedeutenden Effektverlust bedingt; man wählt

$$\alpha = 15 \text{ bis } 20^\circ.$$

Es genügt, das Verhältnis

$$z = 1,5 \text{ bis } 2,5$$

zu wählen.

Man hat hier wieder

$$H_1 = 0,857 (H_0 - h_1) + 0,143 h.$$

Nach Gl. 13) ist dann

$$\delta + \alpha_1 = \frac{1,167 H_1}{H \rho^2 \cos^2 \alpha}.$$

Weil

$$\alpha_1 = \frac{1}{0,9} \left(\frac{\operatorname{tg} \alpha}{z} \right)^2$$

ist, folgt

$$\delta = \delta + \alpha_1 - \frac{1}{0,9} \left(\frac{\operatorname{tg} \alpha}{z} \right)^2.$$

Mit diesem Werte geht man in die Tabelle ein und findet φ , ε und ψ .

Damit wird

$$\operatorname{tg} \beta = \frac{\operatorname{tg} \alpha}{1 - \rho^2 \varphi}; \quad \operatorname{tg} \gamma = \frac{\operatorname{tg} \alpha}{\varepsilon z}.$$

Nach Gl. 14) ist ferner

$$a = \sqrt{(0,857 H) \rho \cos \alpha},$$

somit nach Gl. 17) die minutlichen Umdrehungen

$$n = \frac{42,3 a \varphi}{r_1}.$$

Der hydraulische Wirkungsgrad nach Gl. 22), weil $x = 1$, ist

$$\eta_h = \frac{a^2 \psi}{H_0}.$$

Die Teilung des Laufrades wählt man so, dass der normale Abstand zweier Schaufeln auf der Austrittsseite

$$d_1 = 8 \text{ bis } 12 \text{ mm}$$

beträgt.

Die Teilung am äusseren Umfange ist dann, wenn e_1 die Schaufeldicke ist,

$$t_1 = \frac{d_1}{\sin \gamma} + e_1$$

und die Anzahl der Laufradschaufeln

$$\lambda = \frac{6283 r_1}{t_1}.$$

Da λ eine ganze Zahl sein muss, ist t_1 zu korrigieren

$$t_1 = \frac{6283 r_1}{\lambda}.$$

Die Teilung des inneren Umfanges ist

$$t = t_1 \rho.$$

Damit wird, wenn e die Dicke der Schaufeln am inneren Umfang,

$$\vartheta = 1 - \frac{e}{t \sin \beta}.$$

Den freien Normalabstand zweier Leitschaufeln kann man so nehmen wie bei dem Laufrade

$$d_0 = 8 \text{ bis } 12 \text{ mm}.$$

Wegen des nicht vollkommenen Parallelismus der Schaufelenden kann man den Ausflusskoeffizienten aus dem Leitapparate nur mit 0,92 nehmen. Daher sind λ_0 Leitkanäle anzubringen

$$\lambda_0 = \frac{Q_0}{0,92 \vartheta d_0 b_0 1,04 v \sin \alpha} = \frac{1,05 Q_0}{\vartheta d_0 b_0 v \sin \alpha}.$$

Da dies eine ganze Zahl sein muss, wird man d_0 entsprechend korrigieren.

Der Bogen B , welcher dem Leitapparate entspricht, ist

$$B = \lambda_0 d_0 + (\lambda_0 - 1) e_0,$$

wenn e_0 die Dicke der Leitschaufeln ist.

Die Breite des Laufrades auf der Austrittsseite

$$b_1 = \frac{1,04 \vartheta z}{\vartheta_1} b_0,$$

worin

$$\vartheta_1 = 1 - \frac{e_1}{t_1 \sin \gamma} = \frac{d_1}{d_1 + e_1}$$

ist.

6. Zahlenbeispiel. Folgerungen.

Den Einfluss des Systems und der Konstruktionselemente kann man nur aus Beispielen ganz unzweifelhaft erkennen, weshalb es passend sein dürfte, einen bestimmten Fall zu berechnen.

Es sei das Gefälle $H_0 = 4,10$ m und die sekundliche Wassermenge $Q_0 = 5$ cbm. Es ist die Turbine zu berechnen.

A. Druckturbine nach Girard mit vertikaler Achse.

Wir nehmen $h_1 = 0,05$ m Freihängen und die Höhe des Laufrades

$$h = 0,14 + 0,08 \sqrt{4,1},$$

rund

$$h = 0,3 \text{ m}.$$

Demnach

$$H = 4,1 - 0,3 - 0,05.$$

$$H = 3,75. \quad v = 4,1 \sqrt{3,75} = 7,94.$$

$$\alpha = 15^\circ. \quad H_1 = 0,857 \cdot 3,75 + 0,3 = 3,514.$$

$$\delta + \alpha_1 = \frac{19,61 \cdot 3,514}{7,94^2 \cdot 0,9659^2} = 1,172.$$

Wir wählen $z = 2,5$, somit

$$\alpha_1 = \frac{1}{0,9} \left(\frac{0,2679}{2,5} \right)^2$$

$$\alpha_1 = 0,013. \quad \delta = 1,172 - 0,013 = 1,159.$$

$$\varphi = 0,500 + \frac{100}{208} \cdot 0,159 = 0,576.$$

$$\varepsilon = 0,474 + \frac{101}{208} \cdot 0,159 = 0,551.$$

$$\psi = 0,974 + \frac{196}{208} \cdot 0,159 = 1,124.$$

$$\operatorname{tg} \gamma = \frac{0,2679}{2,5 \cdot 0,551} = 0,195. \quad \operatorname{tg} \beta = \frac{0,2679}{1 - 0,576} = 0,632.$$

$$\gamma = 11^\circ. \quad \beta = 32^\circ 20'.$$

Der mittlere Halbmesser der Räder

$$r = \sqrt{\frac{5}{7,94 \cdot 0,2588}} = 1,56,$$

wofür wir $r = 1,6$ nehmen.

Die Anzahl der Schaufeln des Laufrades

$$\lambda = 10 + 40 \cdot 1,6 = 74,$$

des Leitrades

$$\lambda_0 = 77.$$

Die Teilungen sind

$$t = t_1 = \frac{6283}{77} \cdot 1,6 = 130,5; \quad t_0 = \frac{6283}{74} \cdot 1,6 = 136;$$

$$t_0 \sin \alpha = 136 \cdot 0,2588 = 35,2 \text{ mm};$$

$$t \sin \beta = 130,5 \cdot 0,534 = 69,7 \text{ "};$$

$$t_1 \sin \gamma = 130,5 \cdot 0,191 = 24,9 \text{ "};$$

$$e_0 = e_1 = e = 5 \text{ mm};$$

$$\vartheta_0 = \frac{30,2}{35,2} \cdot \frac{64,7}{69,7} = 0,796;$$

$$\vartheta_1 = \frac{19,9}{24,9} = 0,799.$$

Die Breite des Leitrades

$$b_0 = \frac{0,153 \cdot 5}{1,6 \cdot 0,796 \cdot 7,94 \cdot 0,2588} = 0,293 \text{ m},$$

jene des Laufrades beim Eintritt

$$b = 0,32 \text{ m},$$

beim Austritt

$$b_1 = \frac{1,04 \cdot 2,5 \cdot 0,796}{0,799} \cdot 0,293,$$

$$b_1 = 0,759 \text{ oder rund } b_1 = 0,80 \text{ m},$$

$$a = \sqrt{\frac{3,514}{1,172}} = 1,731.$$