Bei Überdruckwirkung normalerweise r=0.5, damit gleiche Profile für Le- und La-Schaufeln  $(\mathbf{d}_2=\beta_1)$ 

Richtwerte (Unterabschnitte 6.2.5.3 und 11.3.1.3): Lz =  $u/c_2 = 0.65...0.95$  Ausgeführt Lz = 0.8  $d_2 = \beta_1 = 16...30^{\circ}$  Ausgeführt  $d_2 = \beta_1 = 24^{\circ}$  b/D = 0.03...0.05 Ausgeführt b/D = 0.04

a)  $\Delta h_{\text{Le,s}} = c_{2,s}^2/2$  bei  $c_{2,s} = c_{5,s}$  und Vernach-lässigen der relativ kleinen Dampf-Zuströmgeschwindigkeit zu den Leitschaufeln.

Mit 
$$c_{2,s} = c_2/\Psi_{Le}$$
 bei geschätzt  $\Psi_{Le} = 0.9$  und  $c_2 = u/Lz$  Ausgewertet:  $u = D \cdot \pi \cdot n = 1,25 \cdot \pi \cdot 50$  [m/s] = 196,35 m/s  $c_2 = 196,35/0,8$  [m/s] = 245,44 m/s  $c_{2,s} = 245,44/0,9$  = 272,71 m/s  $\Delta h_{Le,s} = 272,71^2/2$  [m<sup>2</sup>/s<sup>2</sup>] = 37185 J/kg  $\Delta h_{St,s} = \Delta h_{Le,s}/(1-r) = 2 \cdot \Delta h_{Le,s}$  da r = 0,5  $\Delta h_{St,s} = 74370$  J/kg = 74,37 kJ/kg

## b) Geschwindigkeitsdreiecke

## Druckseite:

$$\begin{array}{l} c_{2u} = c_{2} \cdot \cos d_{2} = 245,44 \cdot \cos 24^{\circ} \ [\text{m/s}] = 224,22 \ \text{m/s} \\ w_{2m} = c_{2} \cdot \sin d_{2} = 245,44 \cdot \sin 24^{\circ} \ [\text{m/s}] = 99,83 \ \text{m/s} \\ w_{2u} = c_{2u} - u = 224,22 - 196,35 \ [\text{m/s}] = 27,87 \ \text{m/s} \\ w_{2} = \sqrt{w_{2u}^{2} + w_{2m}^{2}} = \sqrt{27,87^{2} + 99,83^{2}} = 103,65 \ \text{m/s} \\ \tan \beta_{2}^{*} = w_{2m}/w_{2u} = 99,83/27,87 = 3,5819 \\ \beta_{2}^{*} = 74,4^{\circ} \end{array}$$

## Saugseite:

w<sub>1</sub> = 
$$\varphi_{\text{La}} \cdot w_{1,s}$$

$$\varphi_{\text{La}} = 0.92 \text{ für:}$$

$$\Delta \beta = 180^{\circ} - (\beta_{2}^{*} + \beta_{1}) = 180^{\circ} - (74.4 + 24)^{\circ} \approx 82^{\circ}$$

$$w_{1,s} = \sqrt{w_{2}^{2} + 2 \cdot \Delta h_{s,\text{La}}} = \sqrt{w_{2}^{2} + 2 \cdot r \cdot \Delta h_{s,\text{St}}} \text{ G1.} (7 - 177)$$

$$w_{1,s} = \sqrt{103.65^{2} + 2 \cdot 0.5 \cdot 74370} \left[ \sqrt{m^{2}/s^{2}} \right] = 291.74 \text{ m/s}$$

$$w_{1} = 0.92 \cdot 291.74 = 268.40 \text{ m/s}$$

$$c_{1m} = w_{1m} = w_{1} \cdot \sin \beta_{1} = 268,4 \cdot \sin 24^{\circ} = 109,17 \text{ m/s}$$

$$c_{1u} = w_{1u} - u = 245,20 - 196,35 \text{ [m/s]} = 48,85 \text{ m/s}$$

 $w_{111} = w_1 \cdot \cos \beta_1 = 268, 4 \cdot \cos 24^{\circ} [m/s] = 245, 20 m/s$ 

$$c_1 = \sqrt{c_{1m}^2 + c_{1u}^2} = \sqrt{109,17^2 + 48,85^2} = 119,60 \text{ m/s}$$
  
 $tand_1^* = c_{1m}/c_{1u} = 109,17/48,85 = 2,2348$   
 $d_1^* = 65,9^\circ$ 

Kontrollrechnung: 
$$w_{2u} + |w_{1u}| \stackrel{!}{=} c_{2u} + |c_{1u}|$$
  
 $w_{2u} + |w_{1u}| = 27,87 + 245,20 \text{ [m/s]} = 273,07 \text{ m/s}$   
 $c_{2u} + |c_{1u}| = 224,22 + 48,85 \text{ [m/s]} = 273,07 \text{ m/s}$ 

Der Geschwindigkeitsplan (DK  $\longrightarrow$  2 und SK  $\longrightarrow$  1) ist in Bild 1 dargestellt.

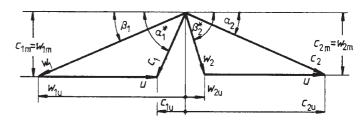


Bild 1 Lösungsskizze zu U 57.

Geschwindigkeitsplan (maßstäblich).

Mit den Winkeln lassen sich die Schaufelprofile (Le und La) gemäß den Angaben der Unterabschnitte 2.5.3.2 und 6.2.5.3 sowie 7.3.3.3 entwerfen.

c) 
$$\Delta h_{Sch} = Y_{Sch} = u \cdot (c_{2u} - c_{1u})$$
 EULER-Gleichung Da  $c_{1u}$  negativ, weil entgegen zu u gerichtet. Daher mit  $c_{1u} = -|c_{1u}|$ 

$$\Delta h_{Sch} = Y_{Sch} = u \cdot (c_{2u} + |c_{1u}|)$$
  
 $\Delta h_{Sch} = 196,35 \cdot 273,07 \left[ m^2/s^2 \right] = 53617 m^2/s^2$   
 $\Delta h_{Sch} = 53617 J/kg = 53,6 kJ/kg$ 

d) Bei c6 vernachlässigt:

$$\begin{split} \Delta h_{V,Le} &= \Delta h_{Le,s} \cdot (1 - \phi_{Le}^2) & \text{Gl.}(7-175) \\ &= 37,19 \cdot (1 - 0,9^2) \left[ \text{kJ/kg} \right] = 7,07 \text{ kJ/kg} \\ \Delta h_{V,La} &= (\mathbf{r} \cdot \Delta h_{St,s} + w_2^2/2) \left( 1 - \phi_{La}^2 \right) & \text{Gl.}(7-179) \\ \Delta h_{V,La} &= (0,5 \cdot 74370 + 103,65^2/2) \left( 1 - 0,92^2 \right) \left[ \text{m}^2/\text{s}^2 \right] \\ \Delta h_{V,La} &= 6536,7 \text{ m}^2/\text{s}^2 = 6,54 \text{ kJ/kg} \\ \end{split}$$

$$\Delta h_{V,As} = Z_{As} = c_1^2/2$$
 Gl. (8-23)  
 $\Delta h_{V,As} = 119.6^2/2 [m^2/s^2] = 7152 m^2/s^2 = 7.15 kJ/kg$ 

$$\Delta h_{V,Sch} = \Delta h_{V,Le} + \Delta h_{V,La} + \Delta h_{V,As}$$
  
 $\Delta h_{V,Sch} = 7,07 + 6,54 + 7,15 \text{ [kJ/kg]} = 20,76 \text{ kJ/kg}$ 

## Gegenrechnung:

$$\Delta h_{V,Sch} = \Delta h_{St,s} - \Delta h_{Sch} = 74,37 - 53,6 [kJ/kg]$$
  
 $\Delta h_{V,Sch} = 20,77 kJ/kg$  (wie zuvor!)

e) 
$$\eta_{\text{Sch}} = \Delta h_{\text{Sch}} / \Delta h_{\text{St,s}} = 53,6/74,37 = 0,72$$

f) Nach Durchflußgleichung

$$\dot{V} = A_{2m} \cdot c_{2m} \qquad \text{Hierbei}$$

$$A_{2m} = D_2 \cdot \pi \cdot b_2 \cdot 1/T_2$$

$$D_2 = D = 1,25 \text{ m}$$

$$b_2 = b_{La} = b = (b/D) \cdot D = 0,04 \cdot 1,25 \text{ [m]}$$

$$b_2 = 0,05 \text{ m} = 50 \text{ mm}$$

$$T_2 = 1,2 \qquad \text{(geschätzt)}$$

$$A_{2m} = 1,25 \cdot \pi \cdot 0,05 \cdot 1/1,2 \text{ [m}^2\text{]} = 0,1636 \text{ m}^2$$

$$\dot{V} = 0,1636 \cdot 99,83 \text{ [m}^2 \cdot \text{m/s]} = 16,335 \text{ m}^3/\text{s}$$

g) 
$$P_e = \dot{m} \cdot \Delta h_{St,s} \cdot \eta_{e,s}$$
  
 $\dot{m} = \dot{V}/v = 16,335/0,2 \left[ (m^3/s)/(m^3/kg) \right]$   
 $= 81,675 \text{ kg/s}$   
 $\eta_e = 0,65 \quad (< \eta_{Sch}) \quad \text{geschätzt}$   
 $P_e = 81,675 \cdot 74,36 \cdot 0,65 \quad \left[ kg/s \cdot kJ/kg \right]$   
 $P_e = 3948 \quad kW \approx 4 \quad MW$   
h)  $P_R = C_R \cdot \bar{\mathbf{g}} \cdot n^3 \cdot \bar{\mathbf{D}}^5 \quad \text{nach Gl.} \quad (\mathbf{8-73}) \quad \text{mit}$   
 $C_R \approx 0,01$   
 $\bar{\mathbf{g}} \approx 1/v = 1/0,2 \quad \left[ kg/m^3 \right] = 5 \quad kg/m^3$   
 $P_R = 0,01 \cdot 5 \cdot 50^3 \cdot 1,25^5 \quad \left[ kg/m^3 \cdot (1/s)^3 \cdot m^5 \right]$   
 $P_R = 19073,5 \quad kg \cdot m^2/s^3 = 19073,5 \quad J/s$   
 $P_R = 19073,5 \quad W \approx 19 \quad kW$ 

$$\Delta h_{V,R} = P_R/\dot{m} = 19/81,675 \left[ (kJ/s)/(kg/s) \right]$$
  
 $\Delta h_{V,R} \approx 0.23 \text{ kJ/kg}$  (vernachlässigbar)