Laufrad - Abströmwerte:

Vorerst geschätzt 72 = 1,05

$$c_{2m} = \frac{\dot{V}_{L\alpha}}{D_2 \cdot \pi \cdot b_2 \cdot 1/\tau_2} = \frac{0.0355}{0.225 \cdot \pi \cdot 0.013 \cdot 1/1.05} \left[\frac{m^3/s}{m^2} \right]$$

$$c_{2m} = 4.06 \ m/s$$

$$\tan \beta_2 = c_{2m}/(u_2 - c_{2u}) = 4,06/(33,93 - 27,38) = 0,6198$$

$$\beta_2 = 37,79^\circ \approx 32^\circ$$

Nachrechnung von
$$T_2 = t_2/(t_2 - \sigma_2)$$
 lt. Gl. (2-64):

$$t_2 = D_2 \cdot \pi/z = 225 \cdot \pi/7 \text{ [mm]} = 100.98 \text{ mm}$$

 $\sigma_2 = \frac{5_2}{\sin \beta_2} = \frac{3}{\sin 32} \cdot \text{[mm]} = 5.66 \text{ mm}$

$$c_{2m} = 4,06 \cdot 1,06/1,05 = 4,10 \text{ m/s}$$

$$\tan \beta_2 = 0.6198 \cdot 4.10/4.06 = 0.6260 \rightarrow$$

 $\beta_2 = 32.04^\circ \approx 32^\circ \text{ (wie zuvor!)}$

$$tan d_z = c_{2m}/c_{2u} = 4.10/27.38 = 0.1497$$
 $d_z = 8.52°$

$$n_y = n \cdot \dot{V}^{1/2} \cdot \Delta y^{-3/4} = 48 \cdot 0.0333^{-1/2} \cdot 520^{-3/4}$$
 $n_y = 0.08 \longrightarrow Radform I (Tab. 4-2)$

$$c_{3m} = c_{2m}/\gamma_2 = 4.10/1.06 \ [m/s] = 4.35 \ m/s$$

$$c_{3u} = c_{2u} \cdot k_M = 27.38 \cdot 0.7 \ [m/s] = 19.17 \ m/s$$

$$tand_3 = c_{3m}/c_{3u} = 4.35/19.17 = 0.2139 \rightarrow d_3 = 12.1^{\circ}$$

$$d_3 > 12^{\circ}, \text{ deshalb nach Tab. 7-1 Leitring sinnvoll.}$$

Leitring

Breite:

Nach Gl. (7-2):
$$b_5 \ge b_2 + (1...2 \, mm) = 14...15 \, mm$$

Nach Gl. (7-3): $b_5 = (1.02...1,1) \cdot b_2 = 13.3...14.3 \, mm$
Ausgeführt: $b_4 = b_5 = 14.5 \, mm$

Radialspalt: s_{Sp,3-4} = 0,5...2(...3) mm (Abschnitt 7.1) Ausgeführt: s_{Sp,3-4} = 1,5 mm

Innendurchmesser:

$$D_{4} = D_{5} = D_{3} + 2 \cdot s_{5\rho, 3-4} = 225 + 2 \cdot 1,5 \text{ [mm]} = 228 \text{ mm}$$

$$\text{Zuströmwinkel: } d_{1} \text{ nach Gl. } (7-5), \text{ d.h. wie Leitrad:}$$

$$\tan d_{4} = (b_{2}/b_{5}) \cdot \tan d_{3} + \frac{\lambda}{4 \cdot b_{5}} \cdot (r_{5} - r_{2})$$

$$= \frac{13}{14,5} \cdot \tan 12,1^{\circ} + \frac{0,04}{4 \cdot 14,5} \cdot (114 - 112,5)$$

$$= 0.1922 + 0.001 = 0.1923 \rightarrow d_{1} = 10.9^{\circ}$$

Das Ergebnis bestätigt die Vereinfachung bei Kreiselpumpen, welche zu Gl. (7-6) führt.

<u>Austrittsdurchmesser</u> D_7 nach Gl. (7-57): $D_7 = (1,2...1,6) \cdot D_4 = (1,2...1,6) \cdot 228$ [mm]

D₇ = 273,6...364,8 mm Ausgeführt: D₇ = 320 mm (Mittelwert)

Austrittswinkel d_{γ} nach Gl. (7-55) mit $\lambda = 0.04$:

 $tand_7 = tand_4 + \frac{\lambda}{4} \cdot \frac{1}{b_4} \cdot \left(r_7 - r_4\right)$

$$= 0.1923 + \frac{0.04}{4} \cdot \frac{1}{14.5} \cdot (160 - 114) = 0.2240$$

$$4.7 = 12.6^{\circ}$$

Abströmgeschwindigkeit c_7 : Aus Durchfluß, Gl. (7-59): $c_{7m} = \dot{V}_{La}/(D_7 \cdot \pi \cdot b_7) = 0.0355/(0.32 \cdot \pi \cdot 0.0145) \left[(m^3/s)/m^2 \right]$ $c_{7m} = 2.44 \text{ m/s}$

 $c_{7u} = c_{7m} / \tan \alpha_7 = 2.44 / \tan 12.6^{\circ} [m/s] = 10.92 m/s$ $c_7 = c_{7m} / \sin \alpha_7 = 2.44 / \sin 12.6^{\circ} [m/s] = 11.19 m/s$

Druckaufbau Aple: Nach Gl. (7-58):

$$\Delta p_{le} = p_7 - p_3 = g \cdot (c_3^2/2 - c_7^2/2) \cdot \eta_{sch, le}$$

Mit Gl. (8-134) - vergleiche auch Gl. (7-53):

7sch, Le = 7sch, La =
$$\sqrt{7sch}$$
 = $\sqrt{9.89}$ und $c_3 = \sqrt{c_{3m}^2 + c_{3u}^2} = \sqrt{4,1^2 + 19,17^2} = 19,60 \text{ m/s} \text{ wird}$:

$$\Delta \rho_{Le} = 10^{3} \cdot (19.6^{2}/2 - 11.19^{2}/2) \cdot 0.89 \left[kg/m^{3} - m^{2}/s^{2} \right]$$

$$\Delta \rho_{Le} = 1.15 \cdot 10^{5} \rho_{0} = 1.15 \text{ bar}$$