# Übungsbeispiele zu Kapitel 5

Von einer bezüglich Schaufelwinkel kavitationsoptimalen Kreiselpumpe mit Förderstrom 90 m<sup>3</sup>/h, angetrieben mittels zweipoligen Elektromotors, sind bekannt: Aufstellungsort 420 m über NN.

Abgeschätzt: Spez. Energieverluste in der Saugleitung (150 mm Durchmesser) 7,5 m<sup>2</sup>/s<sup>2</sup>.

Gesucht: Maximale Saug- bzw. Zulaufhöhe bei

- a) Förderung von Wasser mit 40 °C aus Quelle
- b) Absaugen von Wasserdampf-Kondensat mit 40 °C aus dem Kondensator

Eine Kreiselpumpe mit Vorsatzläufer (Inducer) verwirklicht bei der Drehzahl 1440 min<sup>-1</sup> einen relativen Gleichdrall von 0,8. Für Wasser von 20 °C soll beim Aufstellungsort 720 m über NN die Saughöhe 4,3 m betragen. Die Zuströmgeschwindigkeit im Saugbehälter beträgt 1,2 m/s. Für einen Förderstrom von 720 m³/h wurden berechnet: Spez. Energieverluste der Saugleitung mit 18,7 m²/s².

#### Gesucht:

- a) Geforderte Saughöhe bei optimaler Saugkantengestaltung zulässig?
- b) Pumpen-Bauform und THOMA-Zahl bei Förderung in einen direkt an den Pumpendruckstutzen anschließenden Druckbehälter mit 0,85 bar Überdruck
- c) Zu verwirklichender Relativströmungswinkel

Eine waagrecht angeordnete Kreiselpumpe mit Drehzahl 940 min $^{-1}$  fördert 1 200 m $^3$ /h Wasser von 20 °C auf 6,4 m Höhe. Die spez. Verlustenergie der Förderleitung wird zu 11 m $^2$ /s $^2$  und die der Saugleitung zu 8 m $^2$ /s $^2$  überschlagen (Sauggeschwindigkeit 1,5 m/s).

### Gesucht:

- a) Bauform, d. h. Laufradform
- b) Saugzahl beim Nabenverengungsfaktor 0,8, äußerem Relativstromwinkel  $20^\circ$  und äußerer Relativdrallzahl 0,9
- c) THOMA-Zahl bei 85 % Schauflungswirkungsgrad
- d) Maschinenhalteenergie
- e) NPSH-Werte bei Saughöhe 2,2 m
- f) Maximal zulässige Saughöhe

Eine Wasserturbinen-Anlage soll geplant werden. Bekannt sind: Mittlerer Durchsatz  $10.8 \text{ m}^3/\text{s}$ , mittleres Gefälle 161.6 m, spez. Energieverluste in Druckleitung  $149 \text{ m}^2/\text{s}^2$  und in Saugleitung  $12.5 \text{ m}^2/\text{s}^2$  (geschätzt). Generatorwirkungsgrad 95 %.

#### Gesucht:

- a) Turbinen-Bauform bei 12-poligem Generator
- b) Turbinen-Abgabeleistung beim Turbinengesamtwirkungsgrad von 85 %
- c) Anlagenwirkungsgrad
- d) Saugzahl bei drallfreier Abströmung, 25° Relativabströmwinkel und Nabenverengungsfaktor 0,82
- e) THOMA-Zahl
- f) Spez. Maschinenhalteenergie
- g) Zulässige Saughöhe bei Wassertemperatur 10 °C

Von einem Kreiselverdichter für Luft mit in den Saugmund vorgezogenen Schaufelkanten sind bekannt:

Saugmunddurchmesser250 mmNabendurchmesser150 mmDrehzahl $17 200 \text{ min}^{-1}$ Massenstrom11 t/hRuhezustand $1 \text{ bar}, 20 \,^{\circ}\text{C}$ 

#### Gesucht:

Wird die Überschallgrenze erreicht bzw. überschritten, d. h. bleibt die Laufradeintrittsströmung im Unterschall oder erfolgt Übergang in den Überschallbereich?

- a) Ohne Berücksichtigen der Dichteänderung im Radeinlauf
- b) Mit Berücksichtigung der Dichteänderung in der Zuströmung
- c) Bei Zuströmung mit Vordrall entsprechend relativer Außen-Drallziffer von 0,7 und ohne Berücksichtigen der Dichteänderung im Radeinlauf

Ein mehrstufiger Axialverdichter ohne Zuströmschaufelgitter, jedoch mit optimal gestaltetem Saugbereich (Saugmund, Laufschaufeln) ist für einen auf den Ruhezustand (Luft 20 °C, 1 bar) bezogenen Volumenstrom von 32 000 m³/h (Ansaugvolumenstrom) auszulegen. Das Verhältnis radiale Schaufellänge (-breite) zu Laufradaußenradius wird mit 1/3 angenommen.

## Gesucht:

- a) Maximal zulässige sowie sinnvolle Drehzahl bei üblicher Verdichtergestaltung
  - ohne Berücksichtigen der Dichteänderung im Radeinlauf
  - mit Berücksichtigen des Dichteeinflusses im Saugbereich
- b) Laufradumfangsgeschwindigkeit bei sinnvoller Drehzahl
- c) Zuströmgeschwindigkeit bei sinnvoller Drehzahl