Dimensionieren 2

Prof. Dr. K. Wegener

Name	
Vorname	
Legi-Nr.	

Übung 3: Druckschalter

Voraussetzung

- Federn

Problemstellung

Ein Drucklichtschalter soll mit einer Anfangskraft von $F_1 = 3 \text{ N}$ bis zu einer Endkraft von $F_2 \cong 4 \text{ N}$, über einen Weg von $\Delta s = 5 \text{ mm}$ geschaltet werden. F_2 entspreche der maximal zulässigen Kraft.

Die eingebaute Schraubenfeder wird aus konstruktiven Gründen mit einem mittleren Wickeldurchmesser $D = 10 \text{ mm}$ ausgeführt. Mindestabstand zwischen den federnden Windungen bei F_2 ist $0.6 \cdot d = S_a/n$, mit $d = \text{Drahtdurchmesser}$. An jedem Federende sei eine Windung angelegt, d.h. nicht federnd, nicht angeschliffen.

Material:

Federstahl mit $\tau_{zul} = 500 \text{ N/mm}^2$.

Schubmodul:

$G = 83000 \text{ N/mm}^2$

Abb. 1.1 Drucklichtschalter (B203fedZ)

Für die Schraubenfeder sind statisch zu dimensionieren:

1. Drahtdurchmesser d
2. Federkonstante R
3. wirksame und totale Anzahl Windungen n und n_{tot}
4. Blocklänge der vollständig zusammengedrückten Feder L_B
5. Federlänge bei gedrücktem Schalter L_2
6. Federlänge der entlasteten Feder L_0

Lösung

1. Drahtdurchmesser

Drahtdurchmesser d so wählen, dass zulässige Schubspannung nicht überschritten wird, mit $F_2 = 4 \text{ N}$, $D = 10 \text{ mm}$, $\tau_{zul} = 500 \text{ N/mm}^2$. Der Faktor $k(d, D)$ zur Berücksichtigung der Spannungsüberhöhung auf der Feder-Innenseite ist abhängig vom Drahtdurchmesser d und vom Wicklungsdurchmesser D bzw. dem Wickelverhältnis D/d .

$$d_{\min} = \sqrt[3]{\frac{k(d, D) \cdot 8 \cdot F_2 \cdot D}{\pi \cdot \tau_{zul}}} \quad \text{mit } k = 1 + \frac{5}{4} \cdot \frac{d}{D} + \frac{7}{8} \cdot \left(\frac{d}{D}\right)^2 + \left(\frac{d}{D}\right)^3 \quad (1)$$

oder k aus Tabelle. Dies ist eine Fixpunktgleichung, sie kann durch Iteration gelöst werden:

Iterationsschritt i	$d_i = F(d_{i-1}, k_{i-1})$	D/d_i	k
Startwert	$d_0 = 1 \text{ mm}$	$10/1 = 10$	$k_0 = 1.13$
1	$d_1 = F(d_0, k_0) = 0.61287 \text{ mm}$	$10/0.61287 = 16.32$	$k_1 = 1.08$
2	$d_2 = F(d_1, k_1) = 0.60370 \text{ mm}$	$10/0.60370 = 16.56$	$k_2 = 1.08$

Tab. 1.1 Iterative Bestimmung des Drahtdurchmessers

Bereits nach dem 2. Iterationsschritt ändert sich k nicht mehr und somit auch nicht d . Wahl: $d = 0,6 \text{ mm}$
 Kontrolle: für $D/d = 10/0.6 = 16.7$ ist der Spannungsüberhöhungsfaktor gemäss Skript $k = 1.08$

$$d_{\min} = \sqrt[3]{\frac{k \cdot 8 \cdot F_2 \cdot D}{\pi \cdot \tau_{zul}}} = \sqrt[3]{\frac{1.08 \cdot 8 \cdot 4 \text{ N} \cdot 10 \text{ mm}}{3.1416 \cdot 500 \text{ N/mm}^2}} = 0.604 \text{ mm} \quad (2)$$

gewählt wird der gängige Drahtdurchmesser $d = 0.6 \text{ mm}$.

2. Federkonstante

$\Delta s = 5 \text{ mm}$, $F_1 = 3 \text{ N}$, $F_2 = 4 \text{ N}$

Abb. 1.2 Federkonstante ($s_v = s_1$ Vorspann-Federweg)(Federdarstellung nicht massstäblich)

$$R = \frac{\Delta F}{\Delta s} \tag{3}$$

$$R = \frac{F_2 - F_1}{\Delta s} = \frac{1}{5} = 0.2 \text{ N/mm}$$

3. Wirksame Anzahl Windungen:

$$n = \frac{G \cdot d^4}{8 \cdot R \cdot D^3} = \frac{83'000 \cdot 0.6^4}{8 \cdot 0.2 \cdot 10^3} = 6.7 \tag{4}$$

Totale Anzahl Windungen

$$n_{\text{tot}} = n + 2 = 6.7 + 2 = 8.7 \tag{5}$$

4. Blocklänge L_B

Federenden ungeschliffen:

$$L_B = (n + 3.5) \cdot d = 10.2 \cdot 0.6 = 6.1 \text{ mm} \tag{6}$$

5. Federlänge L_2 beim gedrückten Schalter

mit der Kraft $F_2 = 4 \text{ N}$. (Länge der Feder bei grösster Prüfkraft)

$$L_2 = L_B + S_a = 6.1 + 0.6 \cdot 0.6 \cdot 6.7 = 8.5 \text{ mm} \quad (7)$$

6. Federlänge L_0 der entlasteten Feder

$$L_0 = L_B + S_a + s_n = 8.5 + \frac{F_2}{R} = 8.5 + \frac{4}{0.2} = 28.5 \text{ mm} \quad (8)$$