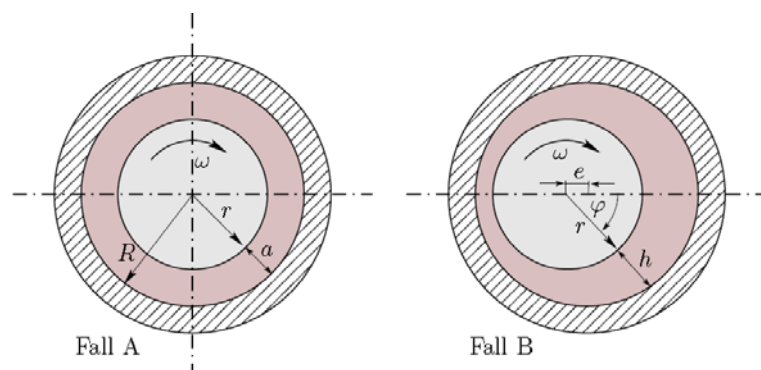


Kontaktmechanik und Reibungsphysik WiSe 2019/20 – UE 12

Thema: Hydrodynamische Schmierung

Aufgabe 1: Schmierung eines Lagers

Eine der technisch wichtigsten laminaren Bewegungen einer zähen Flüssigkeit ist die Bewegung eines Schmiermittels zwischen Zapfen und Lager. Im vorliegenden Fall dreht sich eine Welle mit Radius r und Länge l mit konstanter Winkelgeschwindigkeit ω , während der äußere Zylinder vom Radius $r + a$ unbeweglich ist. Bei konzentrischer Bewegung (Fall A) ergibt sich lediglich ein Reibungsmoment an der Welle. Im Fall B liegt die Welle in Bezug auf das Lager exzentrisch, da sie unter Last ist. Es wird angenommen, dass die Flüssigkeit mit der dynamischen Viskosität η inkompressibel ist und den ganzen Raum zwischen Welle und Zapfen füllt. Ferner sei die Spaltbreite $a \ll r$, sodass mit genügender Genauigkeit für das im Spalt vorhandene Schmiermittel eine ebene Hagen-Poiseuille-Schichtenströmung vorausgesetzt werden darf. Da die auftretenden Reynoldszahlen gewöhnlich sehr klein sind, dürfen die Trägheitskräfte gegenüber den viskosen Kräften vernachlässigt werden.



- Bestimmen Sie zunächst die Schichtdicke h als Funktion des Umlaufwinkels φ und anschließend die Geschwindigkeit des Fluides v_φ mit Hilfe der aus der Vorlesung bekannten Gleichungen für eine Strömung nach Hagen-Poiseuille in Abhängigkeit von $\frac{dp}{d\varphi}$. (14.7)
- Der Volumenstrom zwischen Zapfen und Lager soll mit $Q := l\omega r^{h_0/2}$ bezeichnet werden. Berechnen Sie den noch unbekanntem Koeffizienten h_0 durch Auswertung der periodischen Bedingung für den Druck $p(0) = p(2\pi)$. Diskutieren Sie anhand von $dp/d\varphi$ im Anschluss daran die Form der Funktion $p(\varphi)$.
- Bestimmen Sie die resultierende Kraft aus der Druckverteilung auf den Zapfen.
- Wie groß ist das Widerstandsmoment an der Welle?

Lösung Aufgabe 1:

a) Aus dem Cosinus-Satz folgt die Beziehung

$$\begin{aligned}(r+a)^2 &= e^2 + (r+h)^2 - 2e(r+h)\cos\varphi \\ \Rightarrow h &= e\cos\varphi - r + \sqrt{(r+a)^2 - e^2\sin^2\varphi} \approx a + e\cos\varphi.\end{aligned}\quad (1)$$

Unter den getroffenen Voraussetzungen ist die Strömung überall näherungsweise eben und tangential gerichtet. Für eine laminare Strömung wurde in der Vorlesung das Geschwindigkeitsprofil hergeleitet:

$$v_\varphi(z) = \frac{1}{2\eta} \frac{dp}{dx} z(z-h) - \frac{v_0}{h}(z-h) = \frac{1}{2\eta r} \frac{dp}{d\varphi} z(z-h) - \frac{\omega r}{h}(z-h). \quad (2)$$

b) Der Volumenstrom ergibt sich zu

$$\begin{aligned}Q &= l \int_0^h v(z) dz = \left[-\frac{1}{r} \frac{dp}{d\varphi} \frac{h^3}{12\eta} + \frac{\omega r h}{2} \right] l := l\omega r \frac{h_0}{2} \\ &\Leftrightarrow \frac{dp}{d\varphi} = 6\omega r^2 \eta \left(\frac{1}{h^2} - \frac{h_0}{h^3} \right).\end{aligned}\quad (3)$$

Die Auswertung der Periodizität

$$p(2\pi) - p(0) = 6\eta\omega r^2 \int_0^{2\pi} \left(\frac{1}{h^2} - \frac{h_0}{h^3} \right) d\varphi = 0 \quad (4)$$

liefert dann mithilfe der Integrale

$$\begin{aligned}\int_0^{2\pi} \frac{d\varphi}{h^2} &= \int_0^{2\pi} \frac{d\varphi}{(a+e\cos\varphi)^2} = \frac{2\pi a}{\sqrt{(a^2-e^2)^3}}, \\ \int_0^{2\pi} \frac{d\varphi}{h^3} &= \int_0^{2\pi} \frac{d\varphi}{(a+e\cos\varphi)^3} = \frac{\pi(2a^2+e^2)}{\sqrt{(a^2-e^2)^5}}\end{aligned}\quad (5)$$

die gesuchte Länge

$$h_0 = 2a \frac{a^2 - e^2}{2a^2 + e^2}. \quad (6)$$

Da h eine gerade Funktion in φ ist, ist die Druckdifferenz $p(\varphi) - p(0)$ eine ungerade Funktion und damit aus Symmetriegründen $p(\pi) = p(0)$. Der Druck hat Extremstellen, wenn $h_0 = h$ ist, d.h. für

$$2a \frac{a^2 - e^2}{2a^2 + e^2} = a + e\cos\varphi \Leftrightarrow \cos\varphi = -\frac{3ae}{2a^2 + e^2} < 0. \quad (7)$$

Dies entspricht genau jeweils einem Extremum an der Unter- und Oberseite. Außerdem ist der Druckgradient bei $\varphi = 0$ positiv. An der Unterseite des Zapfens herrscht daher Überdruck, an der Oberseite Unterdruck.

c) Da die Druckdifferenz eine ungerade Funktion in φ ist, verschwindet die horizontale Komponente der resultierenden Kraft. Für die vertikale Komponente erhält man mit der partiellen Integration

$$F_z = lr \int_0^{2\pi} \Delta p(\varphi) \sin\varphi d\varphi = lr \left[\Delta p \cos\varphi \Big|_0^{2\pi} + \int_0^{2\pi} \frac{dp}{d\varphi} \cos\varphi d\varphi \right] \quad (8)$$

und den Integralen

$$\int_0^{2\pi} \frac{\cos \varphi \, d\varphi}{h^2} = \int_0^{2\pi} \frac{\cos \varphi \, d\varphi}{(a + e \cos \varphi)^2} = -\frac{2\pi e}{\sqrt{(a^2 - e^2)^3}},$$

$$\int_0^{2\pi} \frac{\cos \varphi \, d\varphi}{h^3} = \int_0^{2\pi} \frac{\cos \varphi \, d\varphi}{(a + e \cos \varphi)^3} = -\frac{3\pi e a}{\sqrt{(a^2 - e^2)^5}} \quad (9)$$

das Ergebnis

$$F_z = \frac{12\pi\eta\omega l r^3}{\sqrt{a^2 - e^2}} \frac{e}{2a^2 + e^2}. \quad (10)$$

d) Die Tangentialspannungen am Zapfen sind

$$\tau = \eta \left. \frac{dv}{dz} \right|_{z=0} = -\frac{1}{r} \frac{dp}{d\varphi} \frac{h}{2} - \frac{\eta\omega r}{h} = -\eta\omega r \left(\frac{4}{h} - \frac{3h_0}{h^2} \right). \quad (11)$$

Das gesamte Widerstandsmoment ist damit

$$M_R = l r^2 \int_0^{2\pi} \tau(\varphi) \, d\varphi = -\eta\omega l r^3 \left(4 \int_0^{2\pi} \frac{d\varphi}{h} - 3h_0 \int_0^{2\pi} \frac{d\varphi}{h^2} \right)$$

$$= -\eta\omega l r^3 \left(\frac{8\pi}{\sqrt{a^2 - e^2}} - \frac{12\pi a^2}{2a^2 + e^2} \frac{1}{\sqrt{a^2 - e^2}} \right) = -\frac{4\pi\eta\omega l r^3}{\sqrt{a^2 - e^2}} \frac{a^2 + 2e^2}{2a^2 + e^2}. \quad (12)$$