

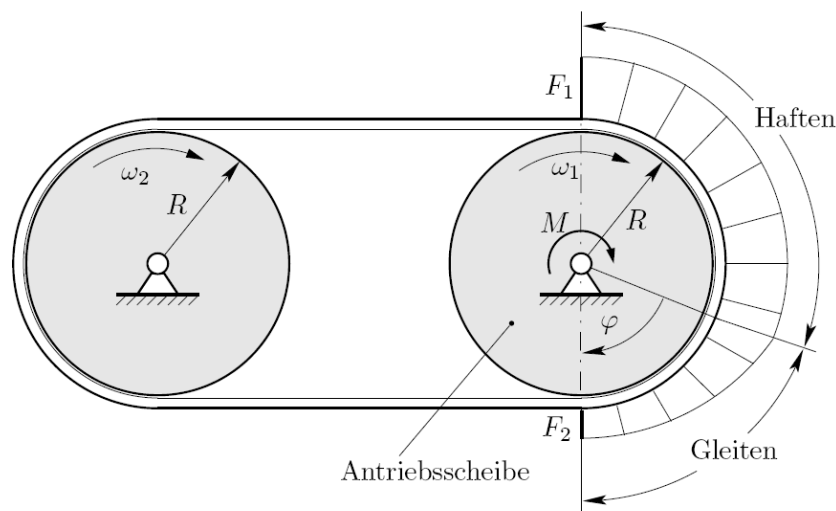
Kontaktmechanik und Reibungsphysik WiSe 2019/20 – UE 08

Thema: Rollkontakt, Schlupf

Aufgabe 1: Riemenantrieb

Der unten abgebildete Riementrieb soll im Folgenden näher untersucht werden.

Die rechte Scheibe wird durch ein Moment M angetrieben, wodurch sie mit der konstanten Winkelgeschwindigkeit ω_1 rotiert. Die angetriebene (linke) Scheibe dreht sich hingegen nur mit einer Winkelgeschwindigkeit $\omega_2 < \omega_1$. Sowohl das Haftgebiet, in welchem die Dehnung und damit die Kraft im Riemen (Dehnsteifigkeit EA) konstant gleich F_1 ist, als auch das Gleitgebiet, in welchem die Riemenkraft auf F_2 abnimmt, sind für das Antriebsrad aufgezeigt. Einen entsprechenden Wechsel vom Haften zum Gleiten, charakterisiert über den Winkel φ , gibt es auch am angetriebenen Rad. Der Riemen habe die Poissonzahl ν .



(a) Wie ist der Zusammenhang zwischen den Kräften F_1 und F_2 ?

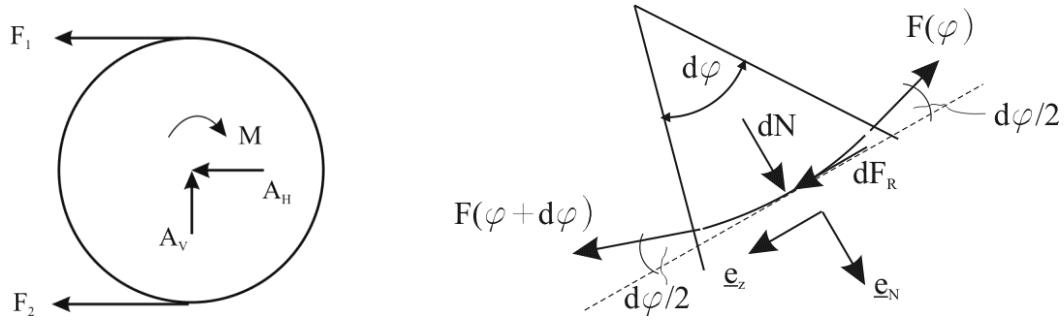
(b) Wie groß ist der Schlupf $s := \frac{\omega_2 R - \omega_1 R}{\omega_1 R}$?

(c) Berechnen Sie den Verlust an mechanischer Leistung!

Geg.: $E, A, R, M, \omega_1, \nu$

Lösung Aufgabe 1:

Freischnitte der Antriebsscheibe und eines kleinen Riemenelements:



a) Die Antriebsscheibe rotiert mit konstanter Winkelgeschwindigkeit und ist daher im Momentengleichgewicht um den Auflagerpunkt. Daher ist

$$M = (F_1 - F_2)R. \quad (1)$$

Damit ist klar, dass F_1 größer ist als F_2 . Auswertung des Quasi-Gleichgewichts des Riemenelements in radialer und tangentialer Richtung liefert die Beziehungen

$$\begin{aligned} F(\varphi + d\varphi) - F(\varphi) = dF = -dF_R = -\mu dN, \\ dN = Fd\varphi. \end{aligned} \quad (2)$$

Daraus ergibt sich die Differenzialgleichung

$$\frac{dF}{d\varphi} = -\mu F, \quad F(\varphi = 0) = F_1, \quad (3)$$

da die Riemendehnung und daher auch die Kraft im Haftgebiet konstant sind, mit der Lösung aus der Euler-Eytelwein-Theorie der Seilreibung

$$F(\varphi) = F_1 \exp(-\mu\varphi). \quad (4)$$

b) In den Haftgebieten sind die Riemengeschwindigkeiten durch die rotierenden Scheiben vorgegeben. Wegen der Massenerhaltung ist damit außerdem

$$v_1 \rho_1 A_1 = v_2 \rho_2 A_2, \quad \rho = \frac{\rho_0}{1 + \varepsilon(1 - 2\nu)}, \quad A = A_0 (1 - \nu\varepsilon)^2 \quad \Rightarrow \quad \frac{\omega_1 R (1 - \nu\varepsilon_1)^2}{1 + \varepsilon_1(1 - 2\nu)} = \frac{\omega_2 R (1 - \nu\varepsilon_2)^2}{1 + \varepsilon_2(1 - 2\nu)}, \quad (5)$$

mit den Dehnungen $EA\varepsilon_i = F_i$. Für den normierten Schlupf ergibt sich daher bei kleinen Dehnungen

$$\begin{aligned} s &= \frac{1 + \varepsilon_2(1 - 2\nu)}{1 + \varepsilon_1(1 - 2\nu)} \frac{(1 - \nu\varepsilon_1)^2}{(1 - \nu\varepsilon_2)^2} - 1 \approx [1 + \varepsilon_2(1 - 2\nu)][1 - \varepsilon_1(1 - 2\nu)](1 - 2\nu\varepsilon_1)(1 + 2\nu\varepsilon_2) - 1 \\ &\approx \varepsilon_2(1 - 2\nu) - \varepsilon_1(1 - 2\nu) - 2\nu\varepsilon_1 + 2\nu\varepsilon_2 = \varepsilon_2 - \varepsilon_1 = \frac{F_2 - F_1}{EA} = -\frac{M}{EAR}. \end{aligned} \quad (6)$$

c) Die Verlustleistung durch das Gleiten beträgt

$$P = M(\omega_2 - \omega_1) = Ms\omega_1 \approx -\frac{M^2 \omega_1}{EAR}. \quad (7)$$