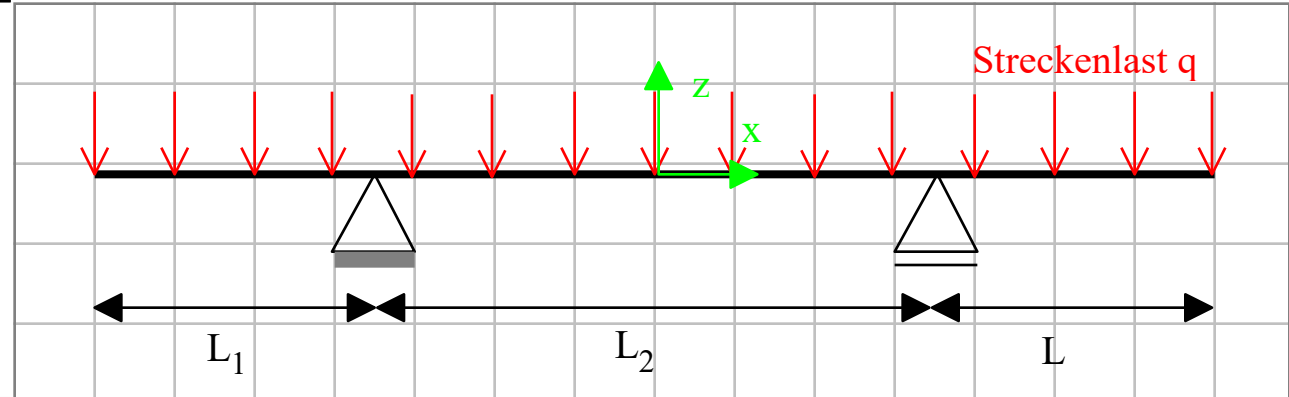


```
[> restart;
[> interface( imaginaryunit='junit' );
```

Aufgabe

Ein Schubsteifer Balken der Länge L ruht auf zwei Lagern und hat eine konstante Streckenlast q .



- Die Skizze in der Aufgabenstellung ist mit der Festlegung eines Koordinatensystems in der Mitte des Balkens ergänzt.
- Die Biegesteifigkeit EI des Balkens ist konstant.
- Die Aufgabe ist mit der linearen Theorie Schubsteifer Balken zu bearbeiten.

Wie lange müssen bei gegebener Länge L die Abschnitte L_1 und L_2 sein, damit die maximale Durchbiegung möglichst klein wird?

Abkürzungen

Die Längen L_s , L_2 , L und die Positionen $L/2$, $L_2/2$ werden in der Rechnung oft verwendet.

Definition: S für die halbe Länge.

```
> S = L/2;
```

$$S = \frac{L}{2} \quad (1)$$

Definition: r für den Anteil der Länge zwischen den Lagern.

```
> L[2] = r*L;
```

$$L_2 = rL \quad (2)$$

Bestimmung der Lagerreaktionen

Die Auflager wirken mit der Kraft F_1 und F_2 auf den Balken. Beide Auflager können nur in Z -Richtung wirken.

Der Balken ruht. Die Summe der angreifenden Kräfte ist 0 und die Summe der angreifenden Drehmomente ist 0.

Alle Kräfte haben nur eine Z -Komponente. Z -Komponente der Kräftegleichung.

Die Streckenlast q hat ein negatives Vorzeichen, weil die Last in minus Z -Richtung wirkt.

```
> -q*2*S + F[1] + F[2] = 0;
```

$$-2qS + F_1 + F_2 = 0 \quad (3)$$

Drehmomentgleichung, Drehmomente bezogen auf Nullpunkt des Koordinatensystems.

```
> eval( int(-q*zeta,zeta=-S..S) + F[2] * (-r*S) + F[1] * (r*S) =
0, 1 );
```

$$\int_{-S}^S -q \zeta d\zeta - F_2 r S + F_1 r S = 0 \quad (4)$$

> (4);

$$-F_2 r S + F_1 r S = 0 \quad (5)$$

Die Gleichungen (3) und (5) nach den gesuchten Lagerkräften auflösen.

> solve({3}, {5}, {F[1], F[2]}) [];

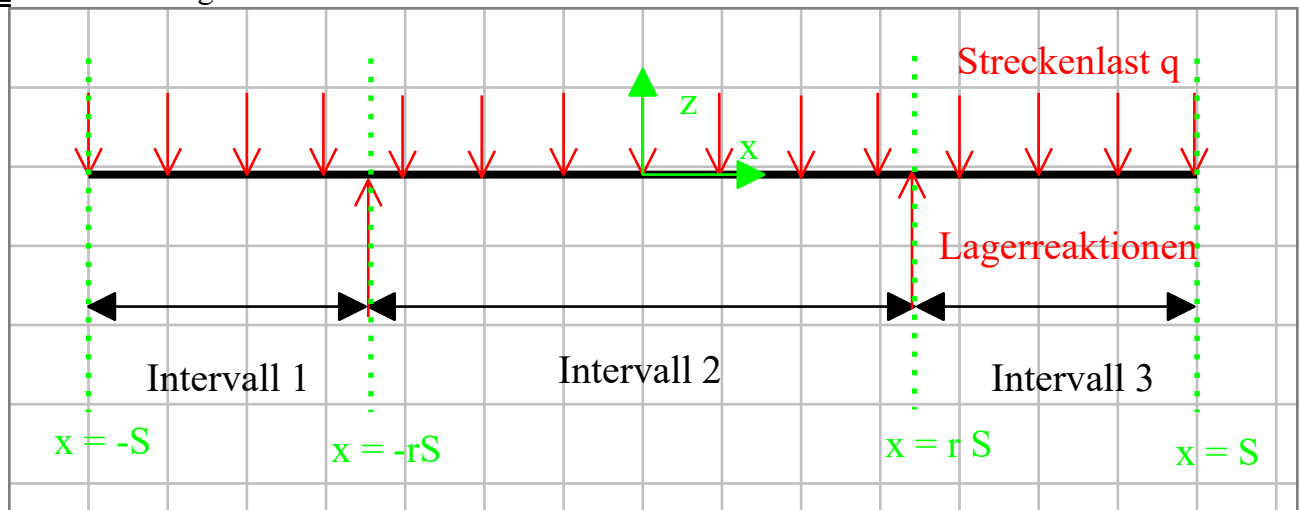
$$F_1 = q S, F_2 = q S \quad (6)$$

Die Geometrie ist symmetrisch, die Strecklast ist symmetrisch. Daher sind die beiden Reaktionskräfte durch die Auflager gleich.

Bestimmung der Biegelinie

- Die beiden Lager nehmen keine Momente auf. Die Biegemomente werden nur durch die Biegung des Balkens ausgeglichen.
- Das rechte Lager ist ein Gleitlager. Daher entsteht keine Normalkraft im Balken.
- Die Streckenlast ist so klein, dass die Biegung mit der linearen Theorie berechnet werden kann.

Skizze des freigeschnittenen Balkens:



Durch die Auflager entstehen zwei Querkraften, die an Punkten angreifen. Daher wird der Momentenverlauf und die Biegelinie auf drei Intervalle geteilt. (Alternativ zur stückweisen Beschreibung der Schnittmomente können Föppl-Klammern verwendet werden.)

Intervall 2 von $-rS$ bis $+rS$.

Momentenverlauf M_2 auf dem Intervall 2.

> M[2](x) = eval(-int(-q*(zeta+S), zeta=-S..x) - (x+r*S)*F[1], 1) ;

$$M_2(x) = -\int_{-S}^x -q (\zeta + S) d\zeta - (x + rS) F_1 \quad (7)$$

> (7); simplify(%): simplify(% , size);

$$M_2(x) = \frac{q (x^2 - S^2)}{2} + q S (x + S) - (x + rS) F_1$$

$$M_2(x) = \frac{(x + S)^2 q}{2} - (x + rS) F_1 \quad (8)$$

Die Reaktionskraft F_1 aus Gleichung (6) einsetzen.

> subs ((6), (8));

$$M_2(x) = \frac{(x+S)^2 q}{2} - (x+rS) q S \quad (9)$$

Die Differenzialgleichung für die Biegelinie.

> diff(w[2](x), x, x) = - M[2](x)/EI;

$$w_2''(x) = - \frac{M_2(x)}{EI} \quad (10)$$

Den Momentenverlauf aus (23) einsetzen.

> subs ((9), (10)): simplify(%);

$$w_2''(x) = \frac{q(-x^2 - S^2 + 2rS^2)}{2EI} \quad (11)$$

Integrieren der Differenzialgleichung.

> dsolve((11), w[2](x)): subs(_C1=A[2], _C2=B[2], %): simplify(%): collect(%, x);

$$w_2(x) = - \frac{q x^4}{24 EI} + \frac{(-6 q S^2 + 12 q r S^2) x^2}{24 EI} + A_2 x + B_2 \quad (12)$$

Die Lager geben die Position des Balkens an den Rändern des Interfalls 2 vor. Die Verschiebung w_2 muss an den Stellen der Lagern gleich 0 sein.

> Eval(w[2](x) = 0, x=r*S);

$$(w_2(x) = 0) \Big|_{x=rS} \quad (13)$$

> Eval(w[2](x) = 0, x=-r*S);

$$(w_2(x) = 0) \Big|_{x=-rS} \quad (14)$$

Aus den Bedingungen (13) und (14) können die Konstanten A_2 und B_2 berechnet werden.

$w_2(x)$ aus (12) in Gleichungen (13) und (14) einsetzen.

> value(subs((12), (13)));

$$- \frac{q r^4 S^4}{24 EI} + \frac{(-6 q S^2 + 12 q r S^2) r^2 S^2}{24 EI} + A_2 r S + B_2 = 0 \quad (15)$$

> value(subs((12), (14)));

$$- \frac{q r^4 S^4}{24 EI} + \frac{(-6 q S^2 + 12 q r S^2) r^2 S^2}{24 EI} - A_2 r S + B_2 = 0 \quad (16)$$

Die Gleichungen (15) und (16) bilden ein lineares Gleichungssystem für A_2 und B_2 .

Das Gleichungssystem lösen.

> solve({(15),(16)}, {A[2], B[2]}) [];

$$A_2 = 0, B_2 = \frac{q S^4 r^2 (r^2 + 6 - 12 r)}{24 EI} \quad (17)$$

Die gefundenen Konstanten in die Biegelinie (12) einsetzen.

> subs((17), (12)): simplify(%, size): collect(%, x);

$$w_2(x) = - \frac{q x^4}{24 EI} + \frac{(-(r^2 + 6 - 12 r) S^2 q + r^2 S^2 q) x^2}{24 EI} + \frac{q S^4 r^2 (r^2 + 6 - 12 r)}{24 EI} \quad (18)$$

Kontrolle: Die Symmetrie der Geometrie und der Kräfte verlangt die gleiche Symmetrie in der

Biegelinie

> w[2](x) = w[2](-x);

$$w_2(x) = w_2(-x) \quad (19)$$

> subs((18), subs(x=-x, (18)), (19));

$$-\frac{q x^4}{24 EI} + \frac{(- (r^2 + 6 - 12 r) S^2 q + r^2 S^2 q) x^2}{24 EI} + \frac{q S^4 r^2 (r^2 + 6 - 12 r)}{24 EI} = -\frac{q x^4}{24 EI} + \frac{(- (r^2 + 6 - 12 r) S^2 q + r^2 S^2 q) x^2}{24 EI} + \frac{q S^4 r^2 (r^2 + 6 - 12 r)}{24 EI} \quad (20)$$

> simplify(rhs((20)) - lhs((20)) = 0);

$$0 = 0 \quad (21)$$

Intervall 1 von -S bis -rS.

Momentenverlauf M_1 auf dem Intervall 1.

> M[1](x) = eval(-int(-q*(zeta+S), zeta=-S..x), 1);

$$M_1(x) = -\int_{-S}^x -q (\zeta + S) d\zeta \quad (22)$$

> (22); simplify(% , size);

$$M_1(x) = \frac{q (x^2 - S^2)}{2} + q S (x + S)$$

$$M_1(x) = \frac{(x + S)^2 q}{2} \quad (23)$$

Die Differenzialgleichung für die Biegelinie. w ist die Verschiebung in Z-Richtung.

> diff(w[1](x), x, x) = - M[1](x)/EI;

$$w_1''(x) = -\frac{M_1(x)}{EI} \quad (24)$$

Den Momentenverlauf aus (23) einsetzen.

> subs((23), (24));

$$w_1''(x) = -\frac{(x + S)^2 q}{2 EI} \quad (25)$$

Integrieren der Differenzialgleichung. Beim Integrieren entstehen die Integrationskonstanten A und B.

> dsolve((25), w[1](x)): subs(_C1=A[1], _C2=B[1], %);

$$w_1(x) = -\frac{(x + S)^4 q}{24 EI} + A_1 x + B_1 \quad (26)$$

Die Integrationskonstanten werden aus den Übergangsbedingungen zum Intervall 2 berechnet.

Der Balken hat keine Lücke.

> Eval(w[1](x) = w[2](x), x=-r*S);

$$(w_1(x) = w_2(x)) \Big|_{x = -r S} \quad (27)$$

Der Balken hat keinen Knick.

> Eval(diff(w[1](x), x) = diff(w[2](x), x), x=-r*S);

$$(w_1'(x) = w_2'(x)) \Big|_{x = -r S} \quad (28)$$

Die Funktionen w_2 und w_1 aus (18) und (26) einsetzen.

```
> value( subs( (18), (26), (27) ) ): simplify(% ,size);
```

$$-\frac{S^4 (r-1)^4 q}{24 EI} - A_1 r S + B_1 = 0 \quad (29)$$

```
> value( subs( (18), (26), (28) ) ): simplify(% ,size);
```

$$\frac{S^3 (r-1)^3 q}{6 EI} + A_1 = \frac{S^3 q r (r^2 + 3 - 6 r)}{6 EI} \quad (30)$$

Gleichung (30) kann nach A_1 aufgelöst werden. B_1 folgt danach aus Gleichung (29).

```
> solve( {(29),(30)}, {A[1],B[1]} )[];
```

$$A_1 = -\frac{S^3 q (3 r^2 - 1)}{6 EI}, B_1 = \frac{S^4 q (r^4 - 16 r^3 + 6 r^2 + 1)}{24 EI} \quad (31)$$

Die gefundenen Konstanten in die Biegelinie (26) einsetzen.

```
> subs( (31), (26) ): simplify(% ,size): collect(% ,x);
```

$$w_1(x) = -\frac{q x^4}{24 EI} - \frac{q S x^3}{6 EI} - \frac{q S^2 x^2}{4 EI} - \frac{S^3 q r^2 x}{2 EI} + \frac{q r^2 (r^2 - 16 r + 6) S^4}{24 EI} \quad (32)$$

Intervall 3 von $+rS$ bis $+S$.

Momentenverlauf M_3 auf dem Intervall 3.

```
> M[3](x) = eval( -int(-q*(zeta+S), zeta=-S..x) - (x+r*S)*F[1] - (x-r*S)*F[2], 1 );
```

$$M_3(x) = -\int_{-S}^x -q (\zeta + S) d\zeta - (x + rS) F_1 - (x - rS) F_2 \quad (33)$$

```
> (33);
```

$$M_3(x) = \frac{q (x^2 - S^2)}{2} + q S (x + S) - (x + rS) F_1 - (x - rS) F_2 \quad (34)$$

Die Reaktionskräfte aus Gleichung (6) einsetzen.

```
> subs( (6), (34) ); simplify(% ,size);
```

$$M_3(x) = \frac{q (x^2 - S^2)}{2} + q S (x + S) - (x + rS) q S - (x - rS) q S$$

$$M_3(x) = \frac{q (S - x)^2}{2} \quad (35)$$

Die Differenzialgleichung für die Biegelinie.

```
> diff(w[3](x), x, x) = - M[3](x)/EI;
```

$$w_3''(x) = -\frac{M_3(x)}{EI} \quad (36)$$

Den Momentenverlauf aus (35) einsetzen.

```
> subs( (35), (36) );
```

$$w_3''(x) = -\frac{q (S - x)^2}{2 EI} \quad (37)$$

Integrieren der Differenzialgleichung.

Beim Integrieren entstehen die Integrationskonstanten A und B.

```
> dsolve((37), w[3](x)): subs(_C1=A[3], _C2=B[3], %);
```

$$w_3(x) = -\frac{q(S-x)^4}{24EI} + A_3x + B_3 \quad (38)$$

Die Integrationskonstanten werden aus den Übergangsbedingungen zum Intervall 2 berechnet.
Der Balken hat keine Lücke.

$$\begin{aligned} &> \text{Eval}(w[3](x) = w[2](x), x=r*S); \\ &\quad (w_3(x) = w_2(x)) \Big|_{x=rS} \end{aligned} \quad (39)$$

Der Balken hat keinen Knick.

$$\begin{aligned} &> \text{Eval}(\text{diff}(w[3](x), x) = \text{diff}(w[2](x), x), x=r*S); \\ &\quad (w_3'(x) = w_2'(x)) \Big|_{x=rS} \end{aligned} \quad (40)$$

Die Funktionen w_2 und w_3 aus (18) und (38) einsetzen.

$$\begin{aligned} &> \text{value}(\text{subs}((18), (38), (39))): \text{simplify}(\%, \text{size}); \\ &\quad -\frac{S^4(r-1)^4 q}{24EI} + A_3 r S + B_3 = 0 \end{aligned} \quad (41)$$

$$\begin{aligned} &> \text{value}(\text{subs}((18), (38), (40))): \text{simplify}(\%, \text{size}); \\ &\quad -\frac{S^3(r-1)^3 q}{6EI} + A_3 = -\frac{S^3 q r (r^2 + 3 - 6r)}{6EI} \end{aligned} \quad (42)$$

Gleichung (42) kann nach A_3 aufgelöst werden. B_3 folgt danach aus Gleichung (41).

$$\begin{aligned} &> \text{solve}(\{(41), (42)\}, \{A[3], B[3]\})[]; \\ &\quad A_3 = \frac{S^3 q (3r^2 - 1)}{6EI}, B_3 = \frac{S^4 q (r^4 - 16r^3 + 6r^2 + 1)}{24EI} \end{aligned} \quad (43)$$

Die gefundenen Konstanten in die Biegelinie (38) einsetzen.

$$\begin{aligned} &> \text{subs}((43), (38)): \text{simplify}(\%, \text{size}): \text{collect}(\%, x); \\ &\quad w_3(x) = -\frac{q x^4}{24EI} + \frac{q S x^3}{6EI} - \frac{q S^2 x^2}{4EI} + \frac{S^3 q r^2 x}{2EI} + \frac{q r^2 (r^2 - 16r + 6) S^4}{24EI} \end{aligned} \quad (44)$$

Kontrolle: Die Symmetrie der Geometrie und der Kräfte verlangt die gleiche Symmetrie in der Biegelinie

$$\begin{aligned} &> w[1](x) = w[3](-x); \\ &\quad w_1(x) = w_3(-x) \end{aligned} \quad (45)$$

$$\begin{aligned} &> \text{subs}((32), \text{subs}(x=-x, (44)), (45)); \\ &\quad -\frac{q x^4}{24EI} - \frac{q S x^3}{6EI} - \frac{q S^2 x^2}{4EI} - \frac{S^3 q r^2 x}{2EI} + \frac{q r^2 (r^2 - 16r + 6) S^4}{24EI} = -\frac{q x^4}{24EI} - \frac{q S x^3}{6EI} \\ &\quad -\frac{q S^2 x^2}{4EI} - \frac{S^3 q r^2 x}{2EI} + \frac{q r^2 (r^2 - 16r + 6) S^4}{24EI} \end{aligned} \quad (46)$$

$$\begin{aligned} &> \text{simplify}(\text{rhs}((46)) - \text{lhs}((46)) = 0); \\ &\quad 0 = 0 \end{aligned} \quad (47)$$

▼ Veranschaulichung der Biegelinie

Plotten der berechneten Biegelinie.

Zahlenwerte für die Parameter S (bzw. L), q und EI sind in der Aufgabe nicht gegeben. Für das Plotten werden die Funktionen $w_i(x)$ entdimensioniert. Die Koordinate x entlang des Balkens wird

ersetzt durch eine relative Koordinate ξ .

> $\mathbf{xi} = \mathbf{x}/\mathbf{S}$;

$$\xi = \frac{x}{S} \quad (48)$$

Die Verschiebung w wird ersetzt durch eine relative Verschiebung ω .

> $\mathbf{omega} = \mathbf{w}/(\mathbf{q}*\mathbf{S}^4/\mathbf{EI})$;

$$\omega = \frac{w EI}{q S^4} \quad (49)$$

Aus der Biegelinie $w_1(x)$ in Gleichung (32) wird die entdimensionierte Biegelinie $\omega_1(\xi)$ durch einsetzen von (48) und (49).

```
> subs( subs(omega=omega[1](xi), subs(w=w[1](xi*S)), rhs((49))=lhs(
(49))),
      subs(isolate((48),x), (32))*coeff(rhs((49)),w)):
simplify(% ,size):
collect(% ,xi);
```

$$\omega_1(\xi) = -\frac{\xi^4}{24} - \frac{\xi^3}{6} - \frac{\xi^2}{4} - \frac{r^2 \xi}{2} + \frac{r^2(r^2 - 16r + 6)}{24} \quad (50)$$

Aus der Biegelinie $w_2(x)$ in Gleichung (18) wird die entdimensionierte Biegelinie $\omega_2(\xi)$ durch einsetzen von (48) und (49).

```
> subs( subs(omega=omega[2](xi), subs(w=w[2](xi*S)), rhs((49))=lhs(
(49))),
      subs(isolate((48),x), (18))*coeff(rhs((49)),w)):
simplify(% ,size):
collect(% ,xi);
```

$$\omega_2(\xi) = -\frac{\xi^4}{24} + \left(-\frac{1}{4} + \frac{r}{2}\right)\xi^2 + \frac{r^2(r^2 + 6 - 12r)}{24} \quad (51)$$

Aus der Biegelinie $w_3(x)$ in Gleichung (44) wird die entdimensionierte Biegelinie $\omega_3(\xi)$ durch einsetzen von (48) und (49).

```
> subs( subs(omega=omega[3](xi), subs(w=w[3](xi*S)), rhs((49))=lhs(
(49))),
      subs(isolate((48),x), (44))*coeff(rhs((49)),w)):
simplify(% ,size):
collect(% ,xi);
```

$$\omega_3(\xi) = -\frac{\xi^4}{24} + \frac{\xi^3}{6} - \frac{\xi^2}{4} + \frac{r^2 \xi}{2} + \frac{r^2(r^2 - 16r + 6)}{24} \quad (52)$$

Die Biegelinie $\omega(\xi)$ mit Parameter r zusammensetzen.

```
> omega(chi,r) = piecewise( xi<=-r, omega[1](xi), -r<=xi and xi<=
r, omega[2](xi), omega[3](xi) );
```

$$\omega(\chi, r) = \begin{cases} \omega_1(\xi) & \xi < -r \\ \omega_2(\xi) & -r \leq \xi \leq r \\ \omega_3(\xi) & \text{otherwise} \end{cases} \quad (53)$$

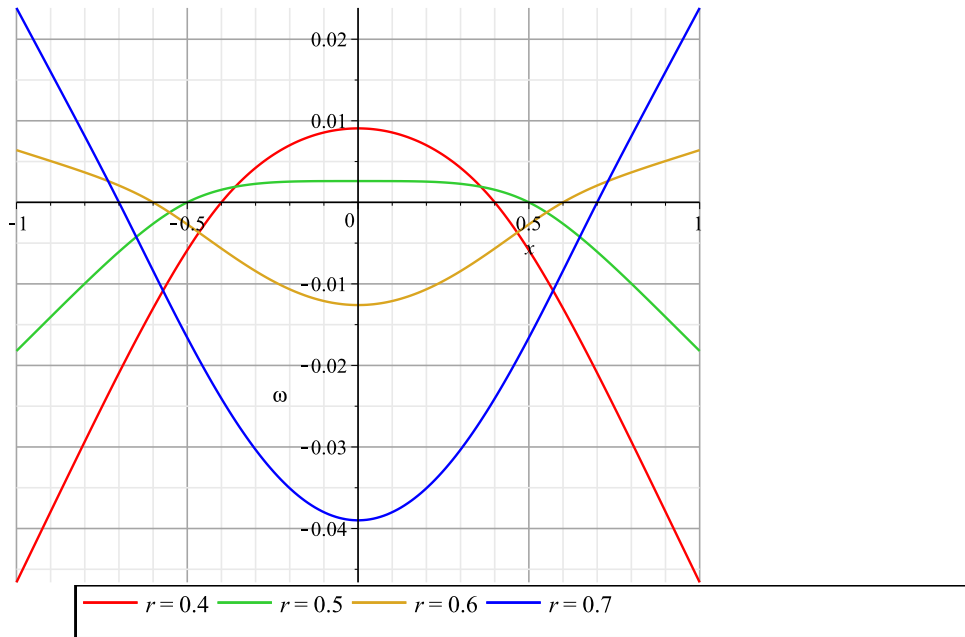
```
> Whelp := eval( subs( (50), (51), (52), rhs((53)) ) ):
W := (Xi,R) -> evalf( subs(xi=Xi,r=R,Whelp) ):
```

Plot der Biegelinie für verschiedene Werte des Parameters r . (Anteil der Balkenlänge zwischen den Auflagern.)

Bei großem r , also großem Abstand der Auflager ist die maximale Verschiebung in der Mitte. Bei kleinem r , also kleinem Abstand der Auflager und damit langen Kragarmen ist die maximale Verschiebung an den Balkenenden.

Dem Plot nach ist die maximale Durchbiegung in der Nähe von $r = 0,6$ am kleinsten.

```
> plot( [W(xi,0.4),W(xi,0.5),W(xi,0.6),W(xi,0.7)], xi=-1..+1,
        gridlines=true, labels=['x','omega'], legend=['r=0.4','r=0.5',
        'r=0.6','r=0.7'] );
```



Optimieren der Lagerpositionen

Die maximale Verschiebung bestimmen: Extremstellen der Funktion $w(x)$ auf dem Intervall $[-S \dots +S]$ suchen. Die Schreibarbeit wird reduziert, wenn die entdimensionierte Funktion $\omega(\xi)$ verwendet wird.

In den Plots sind die lokalen Extremstellen bei $\xi=-1$, $\xi=0$ und $\xi=1$ sichtbar. Dennoch zur Vollständigkeit die Extremstellen berechnen.

Extremstellen im Intervall 1 suchen. Die Ableitung der entdimensionierten Biegelinie im Intervall 1, (50).

```
> diff( (50), xi );
```


$$\frac{d}{d\xi} \omega_1(\xi) = -\frac{1}{6} \xi^3 - \frac{1}{2} \xi^2 - \frac{1}{2} \xi - \frac{1}{2} r^2 \quad (54)$$

Nullstellen der Ableitung sind Extremstellen.

> lhs((54)) = 0;

$$\frac{d}{d\xi} \omega_1(\xi) = 0 \quad (55)$$

> subs((55), (54));

$$0 = -\frac{1}{6} \xi^3 - \frac{1}{2} \xi^2 - \frac{1}{2} \xi - \frac{1}{2} r^2 \quad (56)$$

Die Gleichung hat genau eine Lösung.

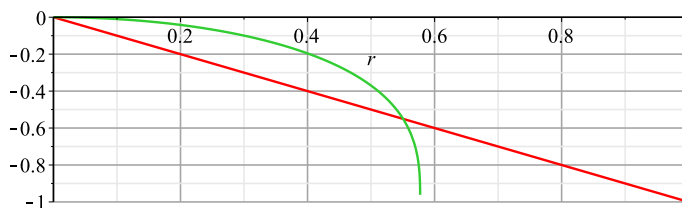
> isolate((56), xi);

$$\xi = (-3r^2 + 1)^{1/3} - 1 \quad (57)$$

Nur ein Wert im Intervall [-1..-r] ist ein Kandidat für eine Extremstelle, weil die Funktion ω_1 nur für das Intervall 1 des Balkens gilt.

Die Lösung (57) als Funktion von r plotten.

> plot([-r, rhs((57))], r=0..1, gridlines=true);



Es gibt einen kleinen Bereich um $r=0,56$ in dem eine Extremstelle innerhalb des Intervalls 1 liegt.

Die linke Grenze des Intervalls wird durch die Bedingung $\xi \leq -r$ gegeben.

> -r = rhs((57));

$$-r = (-3r^2 + 1)^{1/3} - 1 \quad (58)$$

> solve({(58), r>0}, {r})[]; evalf(%);

$$r = 3 - \sqrt{6} \\ r = 0.550510257 \quad (59)$$

Die rechte Grenze ist durch die Bedingung $-1 \leq$ gegeben.

> -1 = rhs((57));

$$-1 = (-3r^2 + 1)^{1/3} - 1 \quad (60)$$

> solve({(60), r>0}, {r})[]; evalf(%);

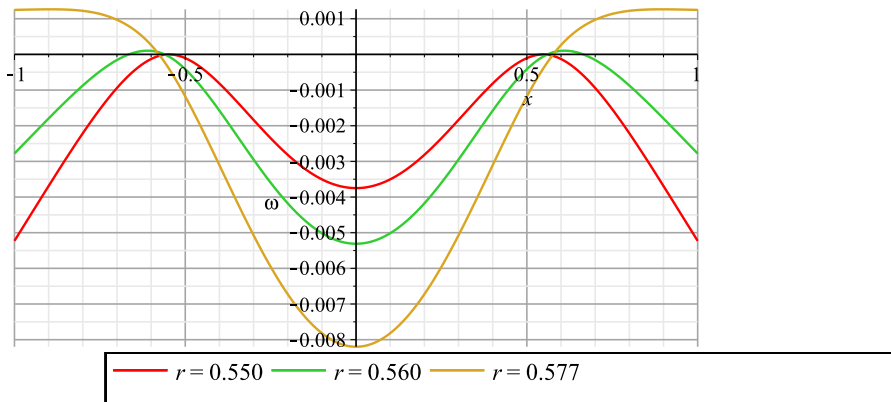
$$r = \frac{\sqrt{3}}{3} \\ r = 0.5773502693 \quad (61)$$

Die Biegelinien für diesen Parameterbereich plotten.

Die Extremstellen liegen im Intervall 1 links von den Auflagern. Durch die Symmetrie liegen im Intervall 2 rechtes von den Auflagern Extremstellen.

Sichtbar ist, dass die Extremstellen der Biegelinie keine Punkte maximaler Verschiebung sind.

```
> plot( [W(xi,0.550),W(xi,0.560),W(xi,0.577)], xi=-1..+1,
  gridlines=true, labels=['x','omega'], legend=['r=0.550','r=
  0.560','r=0.577'] );
```



Extremstellen im Intervall 2 suchen. Die Ableitung der entdimensionierten Biegelinie im Intervall 1, (51).

```
> diff( (51), xi );
```

$$\frac{d}{d\xi} \omega_2(\xi) = -\frac{\xi^3}{6} + 2 \left(-\frac{1}{4} + \frac{r}{2} \right) \xi \quad (62)$$

Nullstellen der Ableitung sind Extremstellen.

```
> lhs( (62) ) = 0;
```

$$\frac{d}{d\xi} \omega_2(\xi) = 0 \quad (63)$$

```
> subs( (63), (62) );
```

$$0 = -\frac{\xi^3}{6} + 2 \left(-\frac{1}{4} + \frac{r}{2} \right) \xi \quad (64)$$

Die Gleichung hat genau eine Lösung.

```
> isolate( (64), xi );
```

$$\xi = 0 \quad (65)$$

Die relative Verschiebung an dieser Stelle folgt aus einsetzen in die Gleichung (51) der Biegelinie.

```
> subs( (65), (51) ); collect(%,r);
```

$$\omega_2(0) = \frac{r^2 (r^2 + 6 - 12r)}{24}$$

$$\omega_2(0) = \frac{1}{24} r^4 - \frac{1}{2} r^3 + \frac{1}{4} r^2 \quad (66)$$

Im Intervall 2 müssen keine Extremstellen gesucht werden, weil die Biegelinie symmetrisch ist.

Als Kandidaten für die maximale Verschiebung gibt es noch die Enden des Balkens. Die Stelle $\xi=-1$ zu betrachten ist ausreichend, weil die Biegelinie symmetrisch ist.

Verschiebung an der Stelle $\xi=-1$ durch einsetzen in die Biegelinie (50) berechnen.

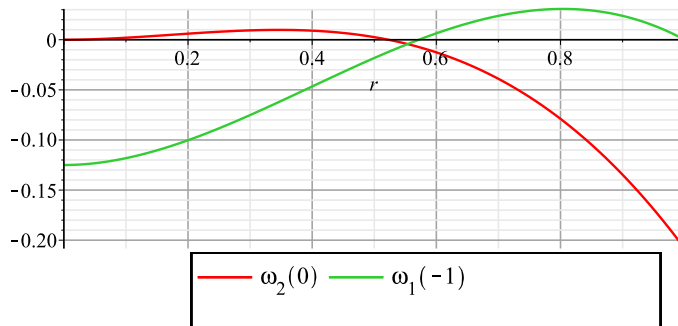
```
> subs( xi=-1, (50) ); collect(%,r);
```

$$\omega_1(-1) = -\frac{1}{8} + \frac{r^2}{2} + \frac{r^2(r^2 - 16r + 6)}{24}$$

$$\omega_1(-1) = -\frac{1}{8} + \frac{3}{4}r^2 + \frac{1}{24}r^4 - \frac{2}{3}r^3 \quad (67)$$

Plotten der Kandidaten für die maximale Verschiebung.

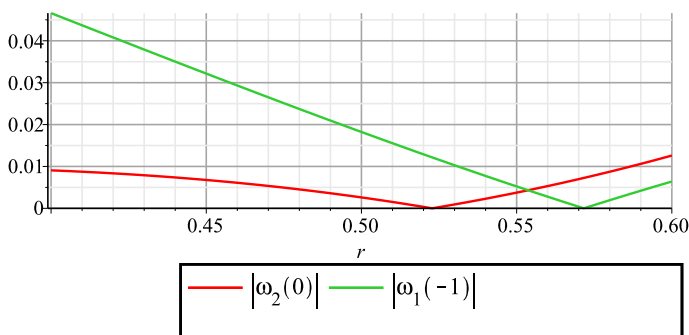
```
> plot( [rhs((66)),rhs((67))], r=0..1, legend=[lhs((66)),lhs((67))],
gridlines=true );
```



Der Plot zeigt, dass im Parameterbereich $r = [0,4 \dots 0,6]$ die maximale Verschiebung möglichst klein wird.

Diesen Bereich größer darstellen. Den Betrag der Verschiebung plotten, damit die beiden Kurven besser vergleichbar sind.

```
> plot( [abs(rhs((66))),abs(rhs((67)))] , r=0.4..0.6, legend=[abs(lhs
((66))),abs(lhs((67)))] , gridlines=true );
```



Sind die Auflager eng zusammen (= kleines r) dann ist die maximale Verschiebung am Ende des Balkens. Sind die Auflager weit auseinander (= großes r), dann ist die maximale Verschiebung in

der Mitte.

Die maximale Verschiebung ist minimal beim Übergang, bei dem r sind die Verschiebungen am Ende des Balkens gleich der Verschiebung in der Mitte.

Die Bestimmungsgleichung für das gesuchte r .

```
> lhs((66)) = lhs((67));
```

$$\omega_2(0) = \omega_1(-1) \quad (68)$$

Die Funktionen einsetzen.

```
> subs((66), (67), (68)); %-lhs(%);
```

$$\frac{1}{24} r^4 - \frac{1}{2} r^3 + \frac{1}{4} r^2 = -\frac{1}{8} + \frac{3}{4} r^2 + \frac{1}{24} r^4 - \frac{2}{3} r^3$$
$$0 = -\frac{1}{8} + \frac{1}{2} r^2 - \frac{1}{6} r^3 \quad (69)$$

Eine kubische Gleichung ist zu lösen. Die analytischen Lösungen sind sehr unhandlich. Daher gebe ich nur die numerischen Lösungen an.

```
> fsolve((69), {r});
```

$$\{r = -0.4652268748\}, \{r = 0.5537017978\}, \{r = 2.911525077\} \quad (70)$$

Der Parameter r muss im Bereich 0..1 liegen. Es bleibt nur eine Lösung.

```
> fsolve((69), {r}, 0..1)[];
```

$$r = 0.5537017978 \quad (71)$$

Die gesuchten Längen sind damit

```
> subs((71), (2));
```

$$L_2 = 0.5537017978 L \quad (72)$$

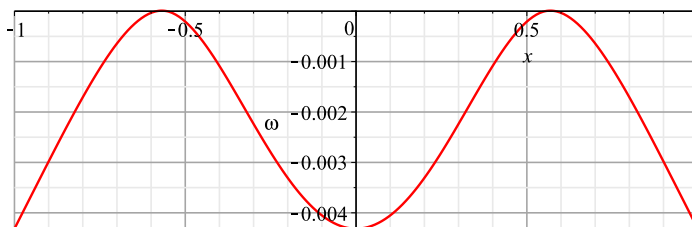
```
> subs((72), L[1] = (L - L[2])/2);
```

$$L_1 = 0.2231491011 L \quad (73)$$

Ein Plot der entdimensionierten Biegelinie beim gefundenen Parameter.

Zu sehen ist die gleiche Verschiebung an den Enden und in der Mitte des Balkens.

```
> plot(W(xi, rhs((71))), xi=-1..+1, gridlines=true, labels=['x', 'omega']);
```



Hilfsmittel

- Balke: Einführung in die Technische Mechanik, Springer Verlag

- Schreiber: Technische Mechanik 1, Skript Uni Kassel, http://www.ifm.maschinenbau.uni-kassel.de/~lsch/lsch_skripte.html

- Maple 15, <http://www.maplesoft.com/>