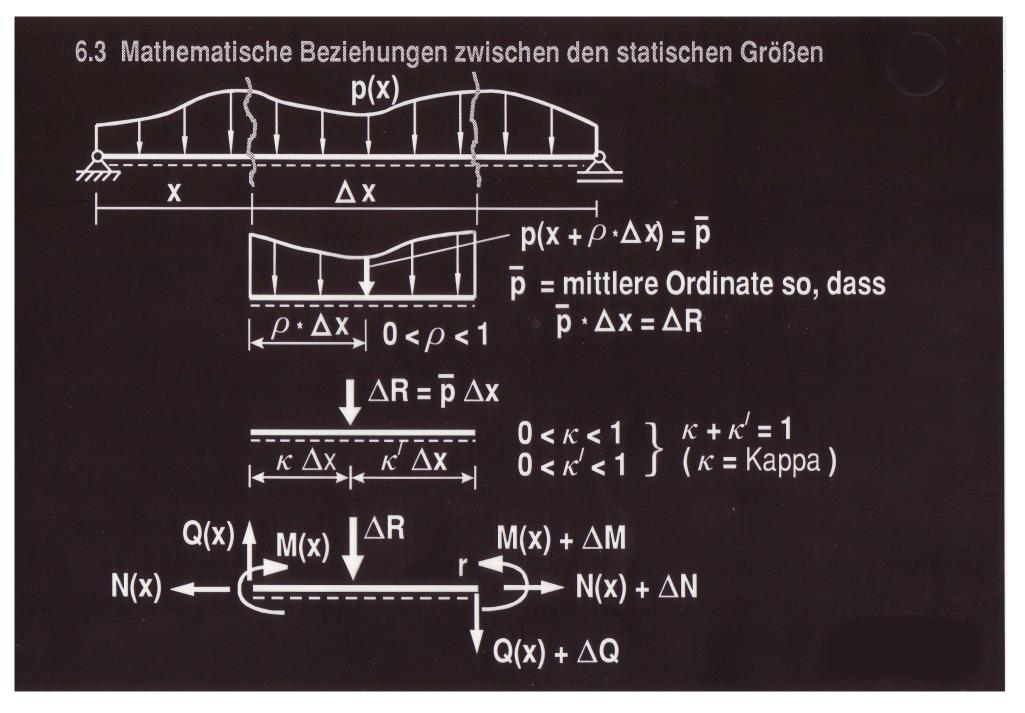


Diethard Thieme Skripte zur Baumechanik

# Stabtragwerke BIM 08



$$Q(x) \triangle R$$

$$M(x) + \Delta M$$

$$N(x) + \Delta Q$$
6.3.1 Querkraft und Belastung
$$1 \Sigma K_{Z} = 0 \implies Q(x) - \Delta R - Q(x) - \Delta Q = 0$$

$$\Delta Q = -\Delta R$$

$$\Delta Q = -\overline{p} \cdot \Delta X$$

$$\frac{\Delta Q}{\Delta x} = -p(x + \rho \cdot \Delta x)$$

$$\lim_{A \to A} \Delta Q = \frac{dQ}{dx} = -p(x)$$

Wenn man die Querkraftfunktion ableitet, dann bekommt man die Belastungsfunktion (mit einem Minus).

$$Q(x) \Delta R$$

$$M(x) \downarrow M(x) + \Delta M$$

$$N(x) \leftarrow Q(x) + \Delta N$$

$$Q(x) + \Delta Q$$

#### 6.3.2 Moment und Querkraft

$$\Sigma^{\dagger}M_{r} = 0 \rightarrow M(x) - M(x) - \Delta M + Q(x) \cdot \Delta x - \Delta R \cdot \kappa^{J} \cdot \Delta x = 0$$

$$\frac{\Delta M}{\Delta x} = Q(x) - \kappa^{J} \cdot \overline{p} \cdot \Delta x$$

$$\lim_{\Delta x \to 0} \frac{\Delta M}{\Delta x} = \frac{dM}{dx} = Q(x)$$

Wenn man die Momentenfunktion ableitet, dann bekommt man die Querkraftfunktion.

$$\begin{array}{c|c} Q(x) & \Delta R \\ & M(x) \downarrow & M(x) + \Delta M \\ N(x) & - \begin{pmatrix} M(x) + \Delta M \\ - & - \end{pmatrix} - N(x) + \Delta N \\ & Q(x) + \Delta Q \end{array}$$

#### 6.3.3 Moment und Belastung

a) 
$$\frac{dQ}{dx} = -p(x)$$

b) 
$$\frac{dM}{dx} = Q(x)$$

Differenzieren von b)

$$\frac{d^2 M}{dx^2} = \frac{dQ}{dx}$$

b) in a) einsetzen

$$\frac{d^2 M}{dx^2} = -p(x)$$

Die 2. Ableitung der Momentenfunktion ergibt die Belastungsfunktion ( mit einem Minus ).

# 6.3.4 Extremwert des Biegemomentes

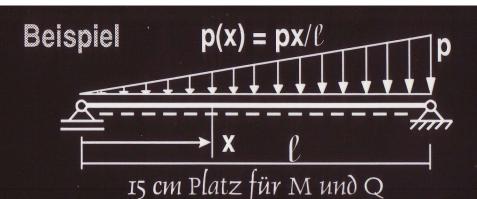
M(x) hat dort einen Extremwert (Maximum oder Minimum),

wo 
$$\frac{dM}{dx} = 0$$
 (Anstieg Tangente Null) ist  $\rightarrow \frac{dM}{dx} = \boxed{Q(x) = 0}$  (vgl. Satz 9, Abschn. 6.2.1)

6.3.5 Bestimmung der Schnittkräfte durch Integration der Belastungsfunktion

Aus 
$$dQ/dx = -p(x)$$
 folgt  $Q(x) = -\int p(x) dx + C_1$   
Aus  $dM/dx = Q(x)$  folgt  $M(x) = \int Q(x) dx + C_2$   
 $M(x) = -\int \int p(x) dx dx + C_1 x + C_2$ 

Die Konstanten C<sub>1</sub> und C<sub>2</sub> werden aus Randbedingungen und Übergangsbedingungen bestimmt.



$$Q(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$Q(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$Q(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

$$M(x) = -\frac{p}{\ell} \int x \, dx + C_1$$

#### Randbedingungen

1. bei 
$$x = 0$$
 ist  $M = 0 \rightarrow C_2 = 0$ 

1. bei 
$$x = 0$$
 ist  $M = 0 \rightarrow C_2 = 0$   
2. bei  $x = \ell$  ist  $M = 0 \rightarrow 0 = -p\ell^3/6\ell + C_1\ell \rightarrow C_1 = p\ell/6$ 

Lösungen

$$Q(x) = -px^2/2\ell + p\ell/6$$
 (quadratische Parabel)

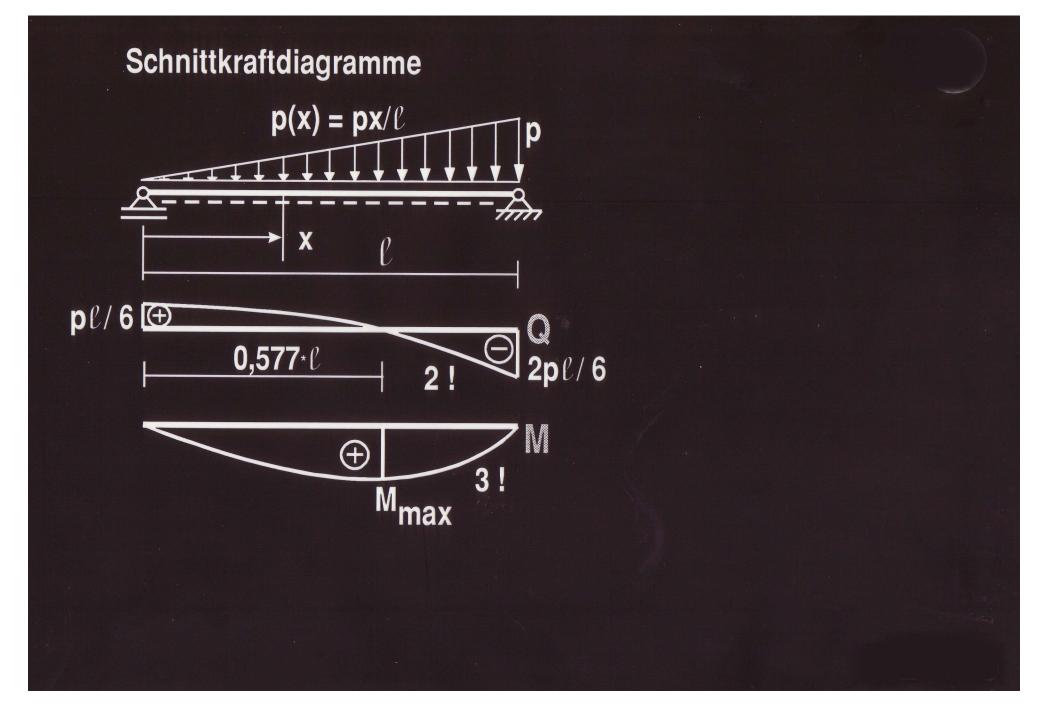
Querkräfte an den Auflagern (Stützkräfte)

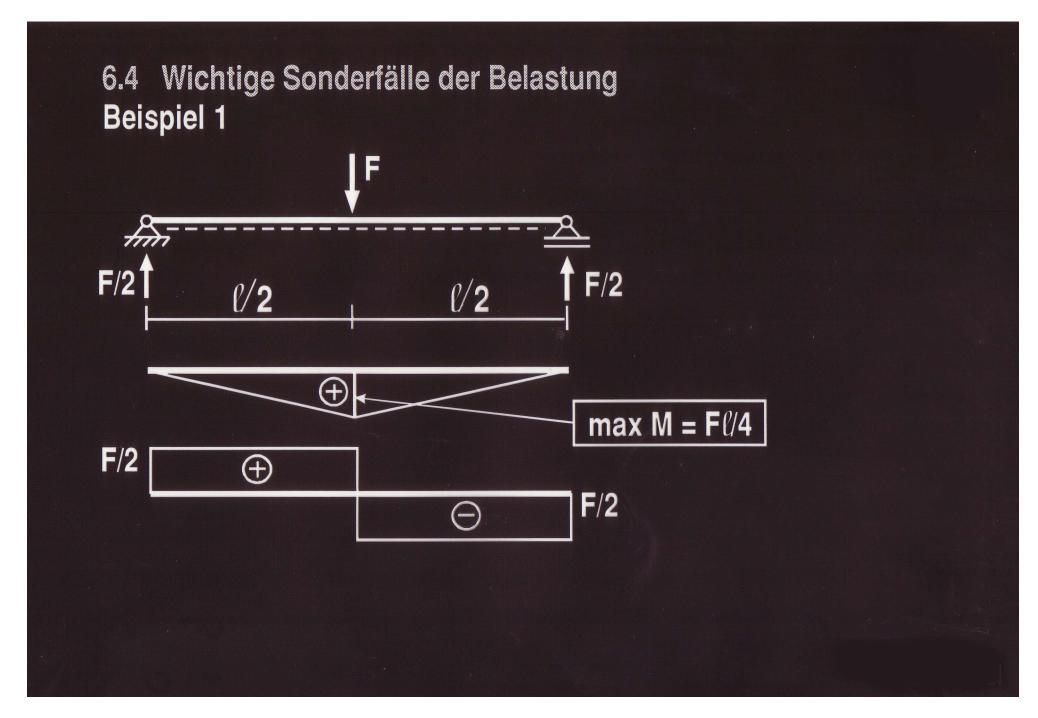
$$Q(x = 0) = p\ell/6$$
;  $Q(x = \ell) = -p\ell^2/2\ell + p\ell/6 = -2p\ell/6$ 

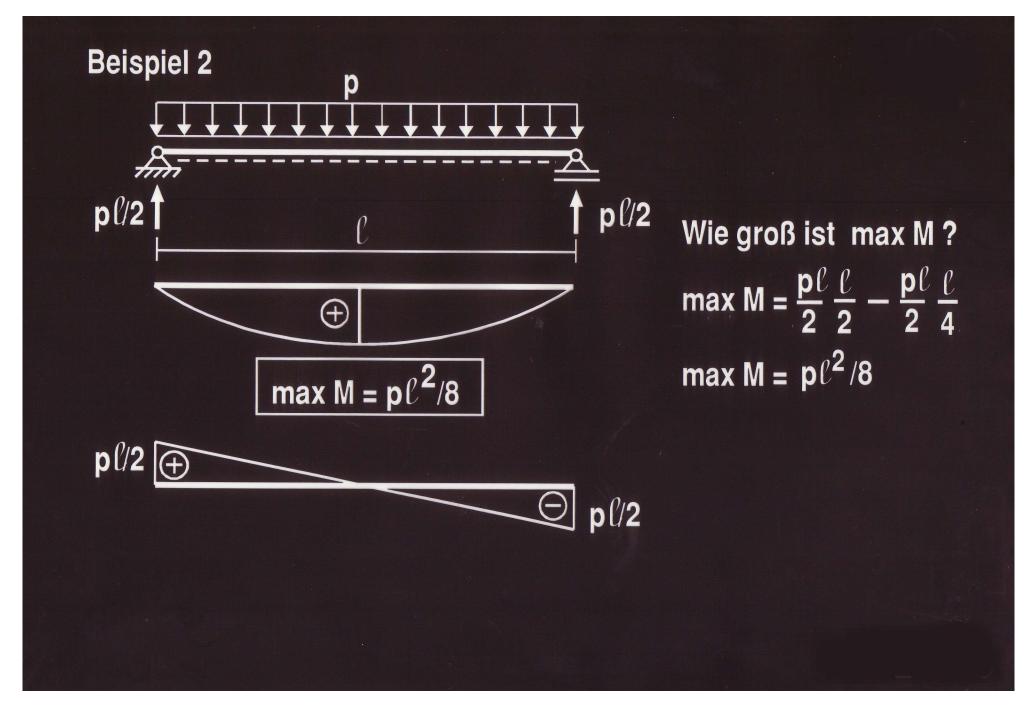
Bestimmung von  $x_{max}$  ( $x_{max}$  liegt bei Q = 0)

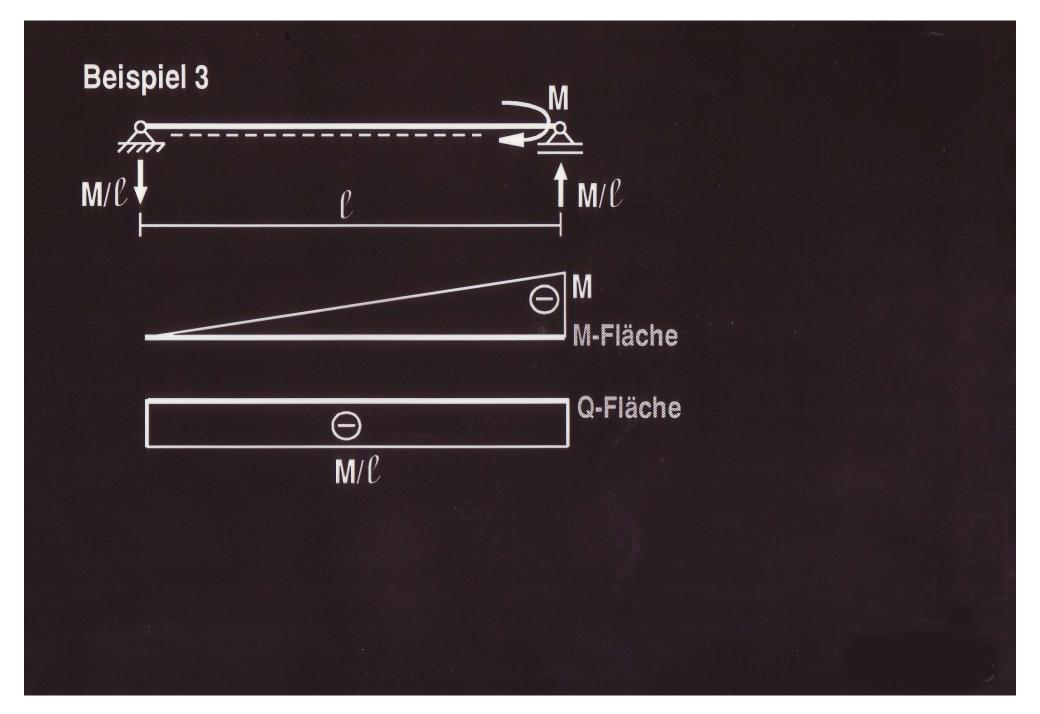
Aus Q = 0 
$$\rightarrow$$
 0 = -px<sup>2</sup>/2 $\ell$ + p $\ell$ /6  $\rightarrow$  x<sup>2</sup> =  $\ell$ <sup>2</sup>/3  $\rightarrow$  x<sub>max</sub> = 0,577\* $\ell$ 

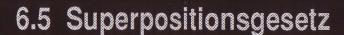
$$M(x) = -px^3/6\ell + p\ell x/6$$
 (kubische Parabel),  $M_{max} = 0.0642p\ell^2$ 



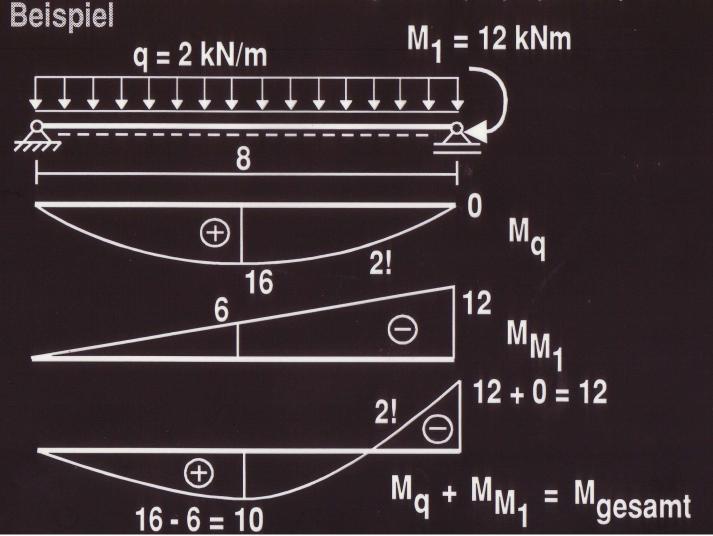








Die Stütz- und Schnittkräfte können aus den einzelnen Lastwirkungen getrennt berechnet und zu den Gesamtstütz- und Gesamtschnittkräften zusammengesetzt (superponiert) werden.

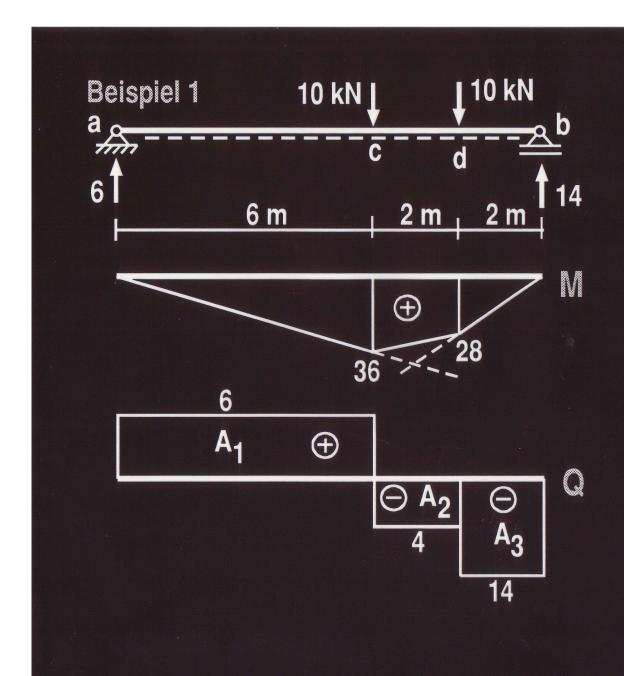


# 6.6 Ausnutzen der Integralbeziehung zwischen Moment und Querkraft

$$M = \int Q(x) dx + C$$

Das Moment an einer beliebigen Stelle ist der Inhalt der Querkraftfläche bis zu dieser Stelle.

Die Konstante C hat die Bedeutung eines Einzelmomentes.



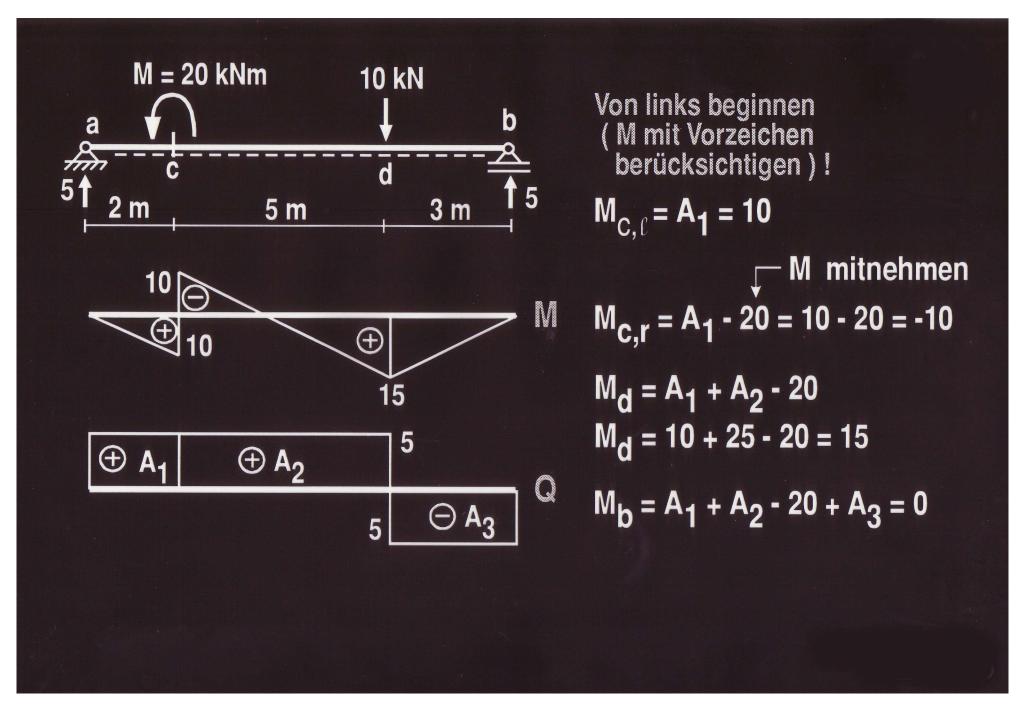
Von links beginnen!
Zugfaser an der Unterseite
des Balkens an der Stelle,
an der das Moment
berechnet werden soll!

$$M_c = A_1 = 36$$
  
 $M_d = A_1 + A_2 = 36 - 8 = 28$ 

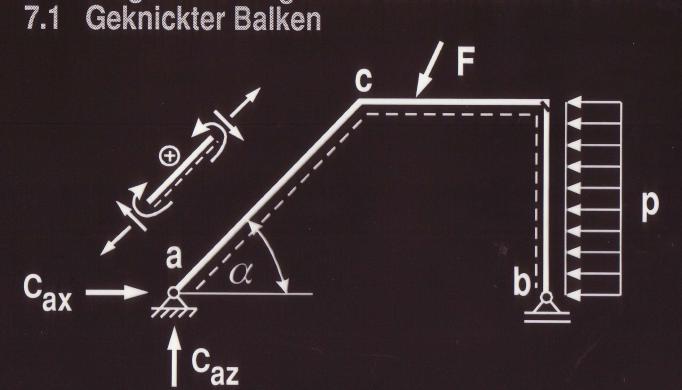
## Beispiel 2

Vorsicht bei Einzelmomenten und verteilten Momenten als äußere Belastungen und Einspannmomenten als Stützreaktionen.

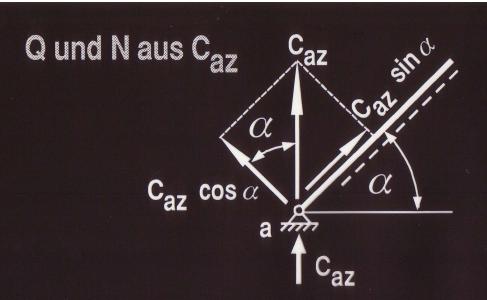
$$M = \int Q(x) dx + C$$
Einzelmoment



# 7 Biegesteife Tragwerke verschiedener Form



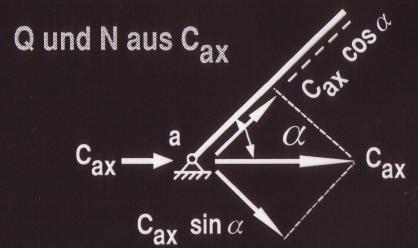
Besonderheit: Bei der Berechnung von Q und N am schrägen Stabteil a-c müssen die Stützkräfte  $C_{ax}$  und  $C_{az}$  zerlegt werden.



#### verkürzt:

$$Q_a = C_{az} \cos \alpha$$

$$N_a = -C_{az} \sin \alpha$$

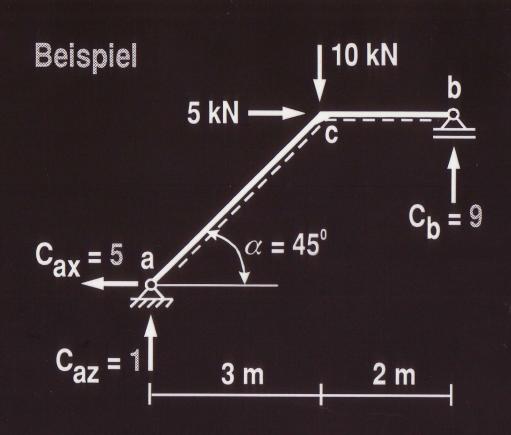


#### verkürzt:

$$Q_a = -C_{ax} \sin \alpha$$

$$N_a = -C_{ax} \cos \alpha$$

Die Zerlegung der Stützkräfte nicht in das Tragwerk zeichnen, sondern die Auflager getrennt herauszeichnen.



### Momente

von rechts:  $M_c = 9 \cdot 2 = 18$ 

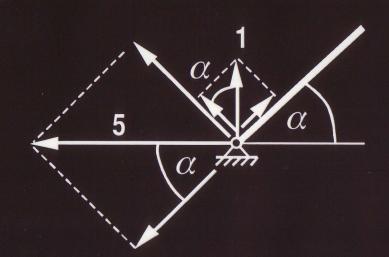
von links:  $M_c = 1 \cdot 3 + 5 \cdot 3 = 18$ 

$$\sum_{X} K_{X} = 0$$

$$C_{ax} - 5 = 0 \rightarrow C_{ax} = 5$$

$$\Sigma^{\bullet} M_a = 0$$
 $C_b \cdot 5 - 10 \cdot 3 - 5 \cdot 3 = 0$ 
 $C_b = 9$ 

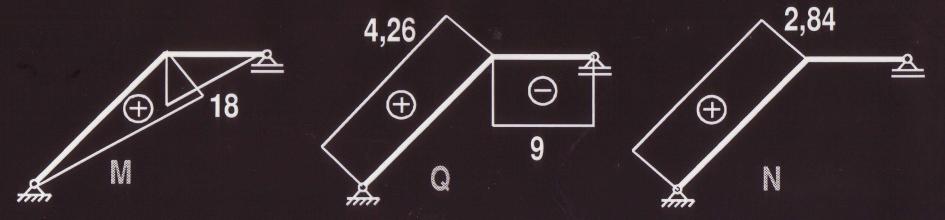
$$12 K_z = 0$$
 $C_{az} + 9 - 10 = 0$ 
 $C_{az} = 1$ 



Q und N im Punkt "a"

$$Q_a = 1 \cdot \cos 45^\circ + 5 \cdot \sin 45^\circ = 4,26$$

$$N_a = -1 \cdot \sin 45^\circ + 5 \cdot \cos 45^\circ = 2,84$$



An einer biegesteifen Ecke ("c") gehen die Momente mit der gleichen Größe auf der gleichen Seite (hier: innen) um die biegesteife Ecke herum, wenn dort nicht ein Einzelmoment als äußere Belastung angreift.