| FΗ | M | ün | chen |
|----|---|----|------|
| F | Κ | 09 | WI |

Festigkeitslehre WI 4TEC Prüfungsangaben zu Dauerfestigkeit

Prof. Dr.-Ing. M. Anzinger

Mit Hilfe der folgenden Zahlenwertangaben können die mit dem Skriptum herausgegebenen alten Prüfungsaufgaben von Prof. Dr. Schauer auch nach dem neuen Rechenverfahren (DIN 743) gelöst werden. Die den Prüfungsaufgaben beigefügten Vordrucke für das Smithdiagramm können weiter verwendet werden. Da die unten angegebenen Lösungswerte teilweise auch graphisch ermittelt wurden, sind sie nicht mathematisch exakt. (D.h. auch ein richtiges Ergebnis kann geringfügig abweichen.)

WS 1992/93 "Aufhängung eines Schwingsiebes"

| Streckgrenze | $R_{p0,2} = 500 \text{ N/mm}^2$ |
|---------------------------------|---------------------------------|
| statische Stützwirkung | $K_{2F} = 1,2$ |
| Kerbwirkungszahl | $\beta_{\sigma} = 1,5$ |
| Oberflächeneinflussfaktor | $K_{F\sigma} = 0.71$ |
| technlolog Größeneinflussfaktor | $K_{*}(d_{*}) = 0.05$ |

technlolog. Größeneinflussfaktor $K_1(d_{eff}) = 0.95$ geometr. Größeneinflussfaktor $K_2(d) = 0.93$

Lösung: $S_D = 1.37$ $F_{Gmax} = 4219 \text{ N}$ $F_{Smax} = 2748 \text{ N}$

SS 1993 "Nockenwelle"

Streckgrenze (St60, E335) $R_e = 335 \text{ N/mm}^2$

statische Stützwirkung $K_{2F} = 1,2$

Kerbwirkungszahl $\beta_{\sigma} = 1,25$

Oberflächeneinflussfaktor $K_{F\sigma} = 0.86$

technolog. Größeneinflussfaktor $K_1(d_{eff}) = 1,0$

geometr. Größeneinflussfaktor $\dots K_2(d) = 0.95$

angenommene Überlastungsfälle: 6.3 $\sigma_u \approx const.$ 6.4 $\sigma_a/\sigma_m \approx const.$

Lösung: $S_D = 1.81 \ (\sigma_{bADK} \approx 181 \ N/mm^2)$ $c_{max} = 47 \ N/mm \ (\sigma_{bADK} \approx 189 \ N/mm^2)$

WS 1993/94 "Rollenband"

statische Stützwirkung $K_{2F} = 1,2$

Kerbwirkungszahl $\beta_{\sigma} = 1,4$

Oberflächeneinflussfaktor $K_{F\sigma} = 0.82$

technolog. Größeneinflussfaktor $K_1(d_{eff}) = 0.95$

geometr. Größeneinflussfaktor $\dots K_2(d) = 0.92$

Lösung: $(\sigma_a/\sigma_m = 0.75) \ \sigma_{bADK} \approx 171 \ N/mm^2 \ d = 26.5 \ mm$ 6.4: $(\sigma_u = const; \ \sigma_{bADK} \approx 175 \ N/mm^2) \ S_D = 2.0$

SS 1994 "Wellenzapfen einer Maschine"

Kerbwirkungszahl $\beta_{\tau} = 1,62$

Oberflächeneinflussfaktor $K_{F_{\tau}} = 0.98$

technlolog. Größeneinflussfaktor $\dots K_1(d_{eff}) = 0.98$

geometr. Größeneinflussfaktor $K_2(d) = 0.89$

Lösung: d = 33,7mm ($\tau_{tADK} \approx 84 \text{ N/mm}^2$) $M_{max} = 1052 \text{ Nm}$ $M_{min} = -210 \text{Nm}$ 6.4: $M_R = 468 \text{ Nm}$ ($\tau_{tFK} = 278 \text{ N/mm}^2$)

WS 1994/95 "Zahnrad"

Streckgrenze (St60, E335) $R_e = 335 \text{ N/mm}^2$

statische Stützwirkung $K_{2F} = 1,2$

Kerbwirkungszahl $\beta_{\tau} = 1,375$

Oberflächeneinflussfaktor $K_{F\tau} = 0.93$

technolog. Größeneinflussfaktor $K_1(d_{eff}) = 0.84$

geometr. Größeneinflussfaktor $K_2(d) = 0.82$

Lösung: $\tau_{tADK} \approx 75 \text{ N/mm}^2$ $S_D = 1.92$

Achtung: Fließgrenze des gegebenen Diagramms ignorieren!

6.4: $S_D = 1$: $M_{li} = 38.3$ kNm $S_F = 1.5$: $M_{li} = 49.9$ kNm

WS 1995/96 "Aufzug"

Streckgrenze (St60, E335) $R_e = 335 \text{ N/mm}^2$

statische Stützwirkung $K_{2F} = 1,2$

Kerbwirkungszahl $\beta_{\sigma} = 1,75$

Oberflächeneinflussfaktor $K_{F\sigma} = 0.93$

technolog. Größeneinflussfaktor $K_1(d_{eff}) = 0.94$

geometr. Größeneinflussfaktor $K_2(d) = 0.87$

Lösung: $(\sigma_a/\sigma_m=2/3)~\sigma_{bADK}\approx 115~N/mm^2~d=46,4~mm$ 6.3: $\sigma_u=0$: $F_L\approx 8,76~kN~S_F=1,57$

FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

Dr.Schauer

Fachbereich 09 Wirtschaftsingenieurwesen

WS 1992/93

TECHNISCHE MECHANIK

22.01.1993

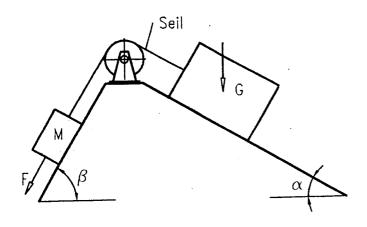
Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

| Name: | .Vorname: | Sem.: |
|------------|-----------|-------|
| 1102110111 | | |

HINWEIS: Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln.

1. Aufgabe REIBUNG

Zwei Körper mit dem Gewicht G und der Masse M, die mit einem Seil über eine reibungsfrei gelagerte Seilrolle verbunden sind, werden auf schiefen Ebenen gleichförmig bewegt.



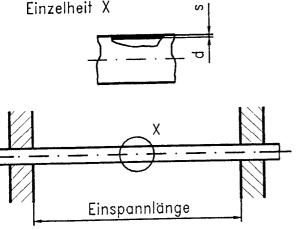
Gegeben:

| Körpergewicht G | i | = | 10 | KN |
|---------------------------|---|---|------|----|
| Reibungszahl Körper/Ebene | ļ | = | 0,25 | |
| Neigungswinkel o | ť | = | 30° | > |
| f | 3 | = | 60° | > |

- 1.1 Für F=0: Gewichtskraft F_{M} der Masse M für das Abwärtsgleiten des Gewichtes G
- 1.2 Kraft F, damit das Gewicht G nach oben gleitet

DÜNNWANDIGES ROHR - KNICKUNG 2. Aufgabe

Eine druckbeaufschlagte Rohrleitung aus St 37, die im Betrieb erwärmt wird, ist mit festen Einspannungen verlegt.



Gegeben:

50 mm Innendurchmesser d = p =48 bar Innendruck 5 m $L_0 =$ Einspannlänge

Werkstoffkennwerte des Rohres:

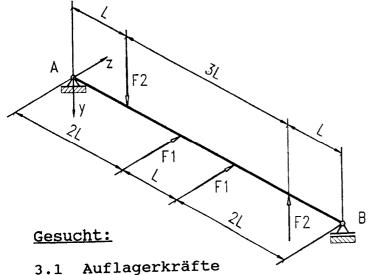
240 N/mm² Streckgrenze R_= $E = 2,1 \cdot 10^5 \text{ N/mm}^2$ Elastizitätsmodul $\alpha = 1,2 \cdot 10^{-5} \text{K}^{-1}$ Wärmeausdehnungskoeff.

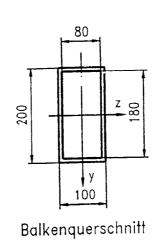
Gesucht:

- Wandstärke s des Rohres, wenn eine 3-fache Sicherheit gegen 2.1 Fließen bei Raumtemperatur an der Stelle X gefordert wird
- Druckspannung (Knickspannung $\sigma_{\kappa o}$), bei der die Leitung mit der 2.2 Einspannlänge Lo ausknickt und die dazu notwendige Temperaturerhöhung ATo
- Erforderliche Einspannlänge L, wenn bei einer Temperaturerhöhung 2.3 von ΔT = 45 K eine Knicksicherheit von S_{κ} = 2 gefordert wird

SCHIEFE BIEGUNG 3. Aufgabe

Ein beidseitig gelenkig gelagerter Balken ist mit den Kräften F_1 und F_2 wie dargestellt belastet.





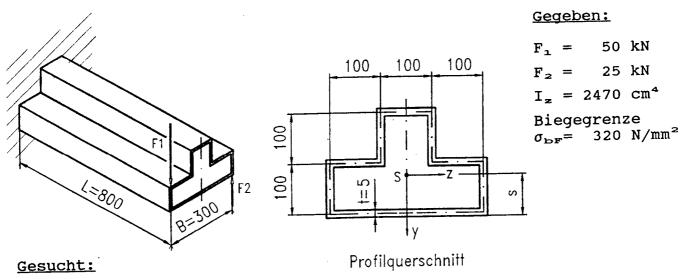
Gegeben:

 $F_1 = 10 \text{ kN}$ $F_2 = 20 \text{ kN}$ 1 m

- Querkraft- und Momentenverlauf 3.2
- Größe der im Balken max. auftretenden Biegespannung 3.3

4. Aufgabe DÜNNWANDIGES PROFIL

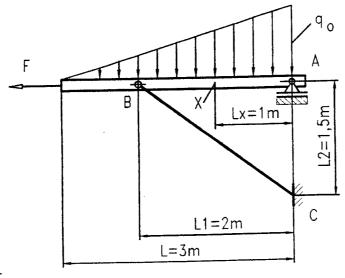
Das dargestellte fest eingespannte dünnwandige Profil ist mit den Kräften F_1 und F_2 belastet.



- 4.1 Auflagerreaktionen
- 4.2 Schwerpunktsabstand s des Profils (Ermittlung über Linienschwerpunkt der Mittellinie des Profils ist ausreichend genau)
- 4.3 Min. Sicherheit $S_{\mathbf{r}}$ gegen Fließen im Profil (Schubspannung infolge Querkraft kann vernachlässigt werden)

5. Aufgabe FREISCHNEIDEN

Ein mit einer dreiecksförmigen Streckenlast q und einer Längskraft F belasteter Ausleger wird durch einen Stützbalken abgestützt.



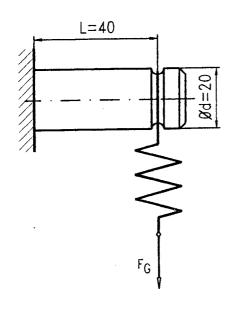
Gegeben:

F = 5 kN $q_0 = 2 000 N/m$

- 5.1 Freischneiden des Systems
- 5.2 Lager- bzw. Verbindungsreaktionen an den Stellen A, B und C
- 5.3 Biegemoment an der Stelle X des Auslegers
- 5.4 Art der an der Stelle X des Auslegers auftretenden Spannungen

6. Aufgabe DAUERFESTIGKEIT

Ein Bolzen für die Aufhängung eines Schwingsiebes wird durch die Gewichtskraft $F_{\rm g}$ und eine wechselnd auftretende Siebkraft $F_{\rm g}$ belastet.



Gegeben:

 $F_G = 3 000 N$

 $F_s = 2 000 N$

Für die Einspannstelle:

Kerbfaktor

 $\beta_{\kappa} = 1,5$

Oberflächenbeiwert b₁= 0,71

Größenbeiwert

 $b_2 = 0.88$

Gesucht:

Die folgenden Fragen beziehen sich auf die Einspannstelle bzw. die obere Randfaser des Bolzens an dieser Stelle.

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm
- 6.2 Skizze des Spannungsverlaufes über der Zeit
- 6.3 Sicherheit $S_{\scriptscriptstyle D}$ gegen Dauerbruch für konst. Gewichtskraft $F_{\scriptscriptstyle G}$
- 6.4 Für den Fall eines gleichbleibenden Verhältnisses von Gewichts- und Siebkraft: Gestaltfestigkeit $\sigma_{\rm G}$ und max. zulässige Werte für die Gewichts-und Siebkraftkraft $F_{\rm Gmax}$ und $F_{\rm Smax}$

| Name: | .Vorname: | Sem.: |
|-------|---|-------|
| Mame | , | |

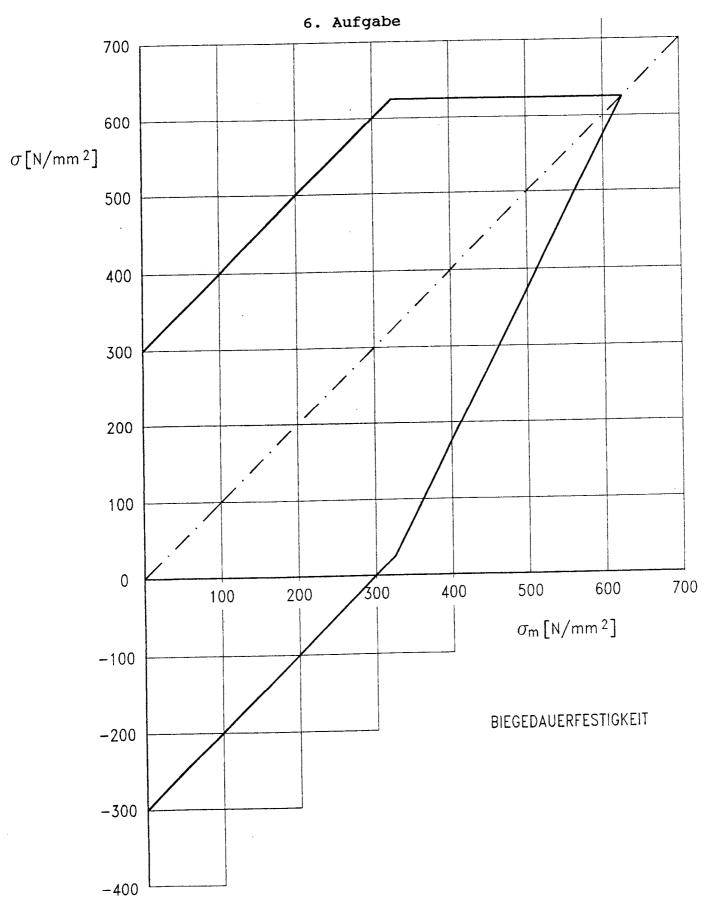
QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe

Q und M sind mit entsprechendem Index (y oder z) zu versehen

| Q | | | |
|---|--|------|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| м | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| Q | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| М | | | |
| | | | |
| | | | |

SMITH-DIAGRAMM



FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

FACHBEREICH 09 WIRTSCHAFTSINGENIEURWESEN

TECHNISCHE MECHANIK

Dr.Schauer

Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

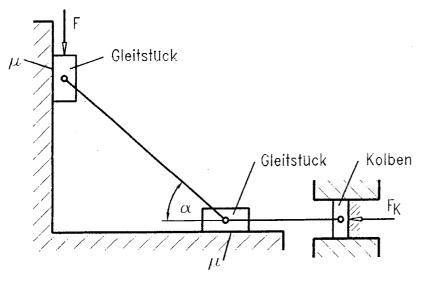
SS 1993

HINWEIS: Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln.

1. Aufgabe REIBUNG

Der Kolben einer Presse wird mit konst. Geschwindigkeit über einen Knickhebel infolge der Kraft F auf eine Unterlage gepreßt. Die Verbindung der Bauteile erfolgt über gelenkig gelagerte Stäbe.

Reibung tritt nur zwischen den Gleitstücken und deren Unterlage auf.



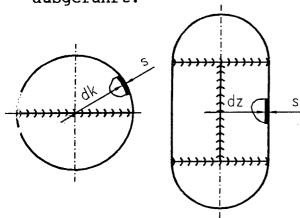
Gegeben:

Betätigungskraft F Reibungszahl μ Gleitstück/Unterlage

- 1.1 Freischneiden des Systems
- 1.2 Kraft F_{κ} des reibungsfrei geführten Kolbens als Funktion der Kraft F und des Winkels α für a) $\mu \neq 0$ und b) $\mu = 0$
- 1.3 Winkel α_o , ab dem Selbsthemmung (F bleibt ohne Wirkung) auftritt, für eine Reibungszahl Gleitstück/Unterlage von μ_o =0,25

DÜNNWANDIGER BEHÄLTER Aufgabe

Ein mit dem Innendruck p beaufschlagter Behälter wird als kugelförmige bzw. zylindrische Schweißkonstruktion mit der gleichen Wandstärke s ausgeführt.



Gegeben:

 $d_{K} = 1 500 \text{ mm}$ Innendurchmesser Kugel 16 bar Innendruci

Streckgrenzen der Schweißnähte:

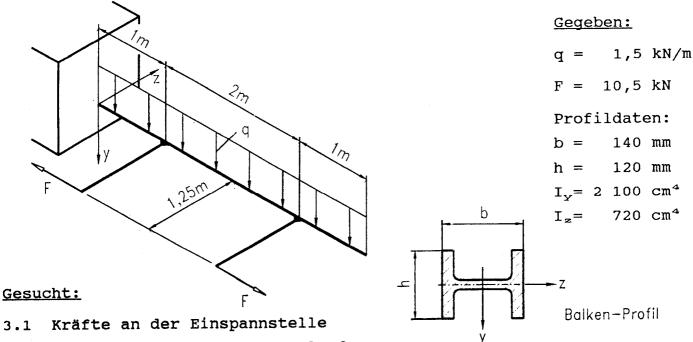
 $\rho_{FK} = 150 \text{ N/mm}^2$ Kuqelausführung 200 N/mm² $\rho_{FZ} =$ Zylinderausführung

Gesucht:

- Wandstärke s der Kugel, wenn eine Sicherheit gegen Fließen in der 2.1 Schweißnaht von S_F= 2 gefordert wird
- 2.2 Max. zulässiger Innendurchmesser dz des Zylinders bei gleicher Sicherheit gegen Fließen in der maßgebenden Schweißnaht
- 2.3 Verhältnis der Berstdrücke von Kugel und Zylinder pBK/PBZ für ein Verhältnis der Bruchfestigkeit der Schweißnähte von $\rho_{\text{BK}}/\rho_{\text{BZ}}$ = 1,2

SCHIEFE BIEGUNG 3. Aufgabe

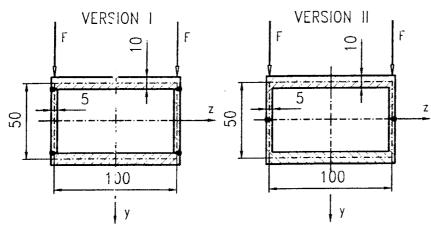
Ein einseitig fest eingespannter Balken mit I- Profil ist mit der Streckenlast q und zwei außermittig angreifenden Kräften F belastet.



- Querkraft- und Momentenverlauf 3.2
- Größe der im Balken max. auftretenden Biegespannung 3.3

4. Aufgabe DÜNNWANDIGES PROFIL

Ein fest eingespanntes dünnwandiges Profil der Länge L ist am freien Ende mit den Kräften F belastet. Es ist in den zwei dargestellten Versionen als Schweißkonstruktion ausgeführt.



Gegeben:

F = 7,5 kN L = 0,4 m

Biegegrenze der Schweißnähte:

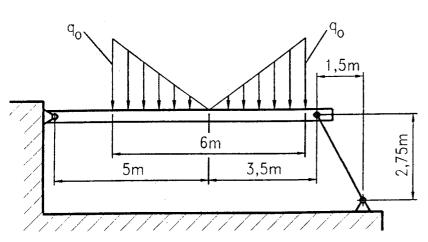
 $\rho_{\rm l,F} = 180 \text{ N/mm}^2$

Gesucht:

- 4.1 Auflagerreaktionen
- 4.2 Für beide Versionen: Min. Sicherheit gegen Fließen in den Schweißnähten, S_{FI} und S_{FII}

5. Aufgabe KNICKUNG

Ein mit einer dreiecksförmigen Streckenlast belasteter Ausleger wird durch einen 2-Gelenk-Stab aus Quadrahtrohr (Material: St 37) abgestützt. Für drei Rohrgrößen sind die Profildaten (Querschnitt A, Flächenträgheitsmoment I und Trägheitsradius i) angegeben.

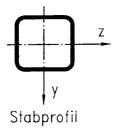


Gegeben:

$$q_o = 72.5 \text{ kN/m}$$

 $E = 2.1 \cdot 10^5 \text{ N/mm}^2$

| Profil | A cm ² | I[cm4] | i[cm] |
|--------|-------------------|---------|-------|
| I | 20,2 | 238 | 3,44 |
| II | 26,0 | 549 | 4,64 |
| III | 21,8 | 562 | 5,07 |



- 5.1 Stabkraft S
- 5.2 Mit welchem Profil wird die Forderung nach einer Knicksicherheit von S_{κ} = 4 erfüllt?

6. Aufgabe: DAUERFESTIGKEIT

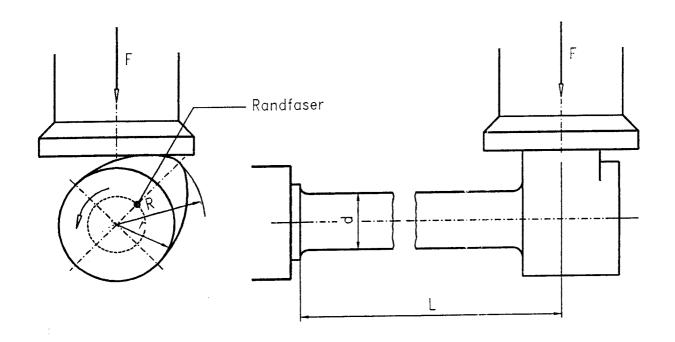
Ein mit der Federkraft F belasteter Ventilteller wird durch die Drehung eines Nockens langsam auf und ab bewegt. Die Nockenwelle aus St 60 ist fliegend gelagert.

Gegeben:

| Min. Federkraft (für Kolbenhub=0) | F_{min} | = | 300 | N |
|--------------------------------------|-----------|----|------|------|
| Federkonstante | С | = | 25 | N/mm |
| Nockenradien | r | == | 15 | mm |
| | R | = | 23 | mm |
| Abstand | L | = | 82,5 | mm |
| Wellendurchmesser | đ | = | 15 | mm |

Für den linken Wellenabsatz:

| Kerbfaktor | $eta_{f \kappa}$ | = 1,25 |
|--------------------|------------------|--------|
| Oberflächenbeiwert | b_{1} | = 0,82 |
| Größenbeiwert | b ₂ | = 0,95 |



Die nachfolgenden Fragen beziehen sich auf die gekennzeichnete Randfaser der Welle im Abstand L vom Angriffspunkt der Kraft F. Die Torsionsspannung ist zu vernachlässigen.

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm
- 6.2 Max. auftretende Ober- und Unterspannung σ_{o} und σ_{u}
- 6.3 Sicherheit S_D gegen Dauerbruch für den Überlastungsfall R≠ const.
- 6.4 Maximal zul. Federkonstante Cmax

| | | C |
|-------|----------|------|
| Name: | vorname: | emem |

OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

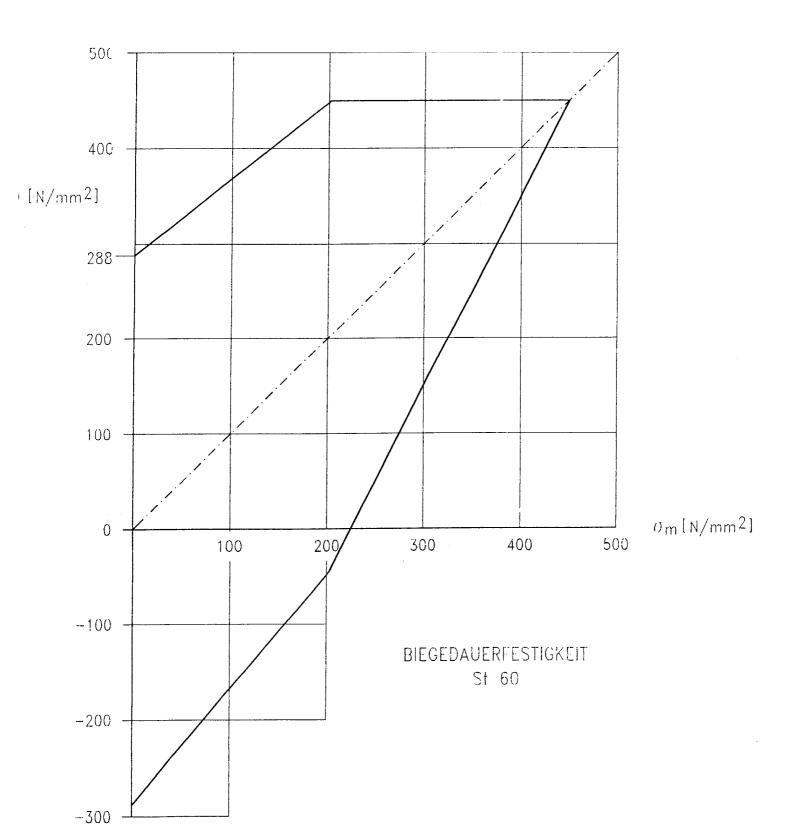
3. Aufgabe

 ${\tt Q}$ und ${\tt M}$ sind mit entsprechendem Index (y oder z) zu versehen

| Q | | |
|---|--|--|
| М | | |
| Q | | |
| | | |
| М | | |

SMITH-DIAGRAMM

6. Aufgabe



FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

FACHBEREICH 09 WIRTSCHAFTSINGENIEURWESEN

TECHNISCHE MECHANIK

Dr.Schauer

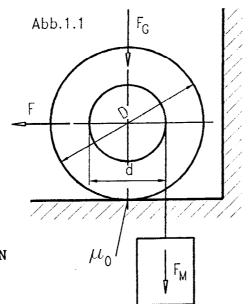
Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

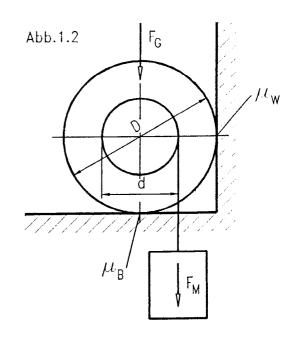
WS 1993/94

Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln. Schubspannungen infolge Querkraft sind zu vernachlässigen.

1. Aufgabe REIBUNG

Die Skizzen zeigen eine Walze, an der eine Seiltrommel starr befestigt ist. An dem Seil hängt eine Masse mit der Massenkraft F_M , Walze und Seiltrommel haben das Eigengewicht F_G .





Gegeben:

 $F_G = 1250 \text{ N}$ D/d = 2

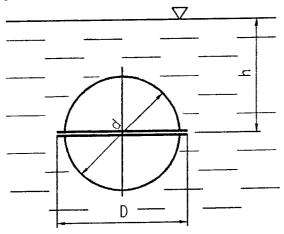
Gesucht:

- 1.1 Für Fall 1: Die Walze berührt nur den Boden (Abb. 1.1) Kraft F und Haftreibungskoeffizient μ_o für die Bedingung, daß die Walze gerade nicht durchrutscht. Massenkraft $F_{\rm M}=$ 5000 N
- 1.2 Für Fall 2: Die Walze berührt Boden und Wand (Abb. 1.2)
 - a) Freischneiden des Systems und Formulierung der Gleichgewichtsbedingungen für eine Drehbewegung der Walze im Uhrzeigersinn
 - b) Max. Massenkraft F_M , die zu einer gleichmäßigen Drehbewegung führt, für die folgenden Sonderfälle:

 α : μ_{W} = 0, μ_{B} = 0,25 und β : μ_{B} = 0, μ_{W} = 0,25

2. Aufgabe DÜNNWANDIGER BEHÄLTER

Ein kugelförmiger Behälter mit Atmosphärendruck (Taucherglocke), der aus zwei Hälften mit Flanschen besteht, wird in eine Wassertiefe h abgesenkt.



Gegeben:

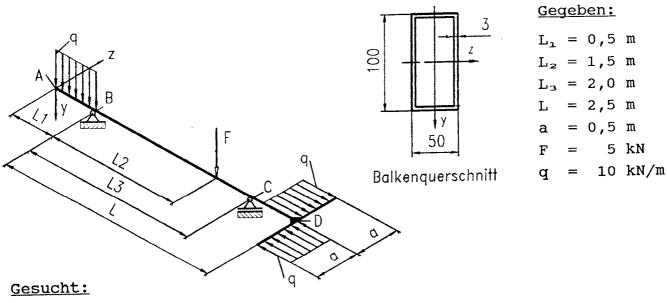
mittl. Druck in der p=10 bar Wassertiefe h Glockendurchmesser d=1,5 m Flanschdurchmesser D=1,6 m Fließgrenze des $\sigma_{\rm F}=225$ N/mm² Behältermaterials

Gesucht:

- 2.1 Erforderliche Wandstärke s bei 6-facher Sicherheit gegen Fließen
- 2.2 Kraft F, mit der die Kugelhälften zusammengepreßt werden und Flächenpressung $p_{\scriptscriptstyle F}$ zwischen den Flanschen
- 2.3 Durchmesser d_z eines längsgeschweißten zylindrischen Behälters bei gleicher Sicherheit gegen Fließen und Wandstärke s sowie einer Festigkeit der Schweißnähte von ρ_F = 0,7· σ_F

3. Aufgabe SCHIEFE BIEGUNG

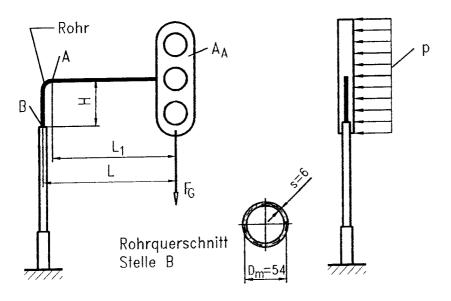
Ein gelenkig gelagerter Balken ist wie dargestellt mit den Streckenlasten q und einer Punktlast F belastet.



- 3.1 Auflagerkräfte in B und C
- 3.2 Querkraft- und Biegemomentenverlauf von A bis D
- 3.3 Flächenträgheitsmomente I_y und I_z
- 3.4 Maximale Biegespannung im Balken

4. Aufgabe ZUSAMMENGESETZTE BEANSPRUCHUNG

Eine Ampel mit der Fläche $A_{\bf A}$ wird durch eine Flächenlast p (verursacht durch Wind) und ihre Gewichtskraft $F_{\bf G}$ belastet.



Gegeben:

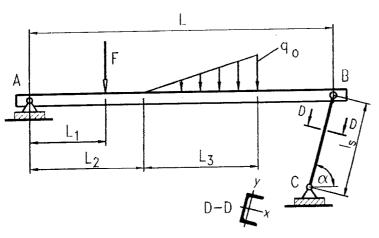
$$F_G = 485 \text{ N}$$
 $p = 0,0125 \text{ bar}$
 $A_A = 0,4 \text{ m}^2$
 $H = 1,00 \text{ m}$
 $L_1 = 2,25 \text{ m}$
 $L = 2,50 \text{ m}$

Gesucht:

- 4.1 Für die Stelle A: Res. Moment M_{res} und Außendurchmesser D des Rohres. Innen- \emptyset /Außen- \emptyset d/D = 0,8 σ_{zul} = 125 N/mm²
- 4.2 Für die Stelle B: Sicherheit S $_{ extbf{F}}$ gegen Fließen bei einer Biege-grenze von $\sigma_{ extbf{b} extbf{F}}$ = 330 N/mm 2

5. Aufgabe KNICKUNG

Die dargestellte Tragkonstruktion wird durch die Kraft F und eine dreiecksförmige Streckenlast (Maximalwert: \mathbf{q}_{o}) belastet.



Gegeben:

F = 60000 N $q_0 = 16000 N/m$ L = 4.0 m $L_1 = 1.0 m$ $L_2 = 1.5 m$ $L_3 = 1.5 m$ $\alpha = 75$

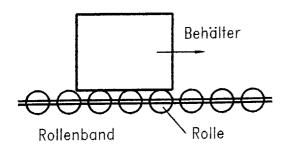
Profildaten:

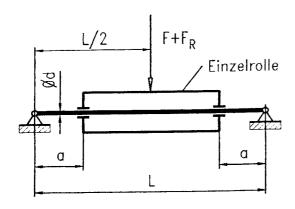
 $I_x = 106 \text{ cm}^4$, $I_y = 19.4 \text{ cm}^4$ $A = 11.0 \text{ cm}^2$, Mat.: St 37 $E = 2.1 \cdot 10^5 \text{ N/mm}^2$

- 5.1 Kraft im Lager C des Balkens
- 5.2 Stablänge l_s für eine angestrebte Knicksicherheit $S_\kappa = 10$
- 5.2 Knickspannung σ_{κ} und vorhandene Knicksicherheit $S_{\kappa \text{vorh}}$
- 5.3 Länge 1' des Stabes, damit die Sicherheit S_{κ} erreicht wird

6. Aufgabe DAUERFESTIGKEIT

Über das skizzierte Rollenband werden in gleichmäßigen Abständen Behälter transportiert. Die einzelnen Rollen werden durch das anteilige Behältergewicht F sowie durch ihr Eigengewicht $F_{\rm R}$ belastet.





Gegeben:

F = 5000 N $F/F_R = 6$ L = 1 mL/a = 10

Für die Lagerstellen der Rollen: Kerbfaktor $\beta_{\kappa}=1,4$ Oberfl.beiwert $b_1=0,8$

Größenbeiwert $b_2 = 0.9$

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm für die Lagerstellen der Rollen und Skizze des zeitlichen Spannungsverlaufes
- 6.2 Gestaltfestigkeit $\sigma_{\rm G}$ für den Fall, daß das Rollengewicht in einem festen Verhältnis zum Behältergewicht steht
- 6.3 Erforderlicher Achsdurchmesser d, wenn für den Überlastungsfall nach 6.2 eine Sicherheit gegen Dauerbruch von $S_D=2,5$ gefordert wird
- 6.4 Sicherheit gegen Dauerbruch der vorhandenen Konstruktion $S_{\rm D}{}^{\prime}$, wenn das Behältergewicht um 25 % erhöht wird

| Name: | .Vorname: | Sem.: |
|-------|-----------|---------------------------------------|
| Name: | , vorname | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |

QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

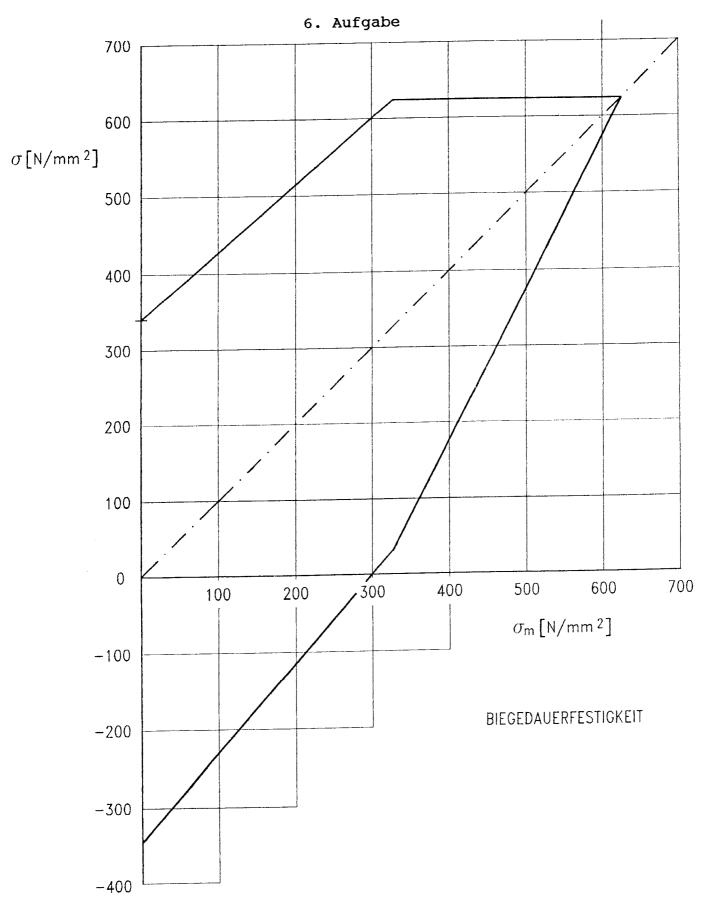
3. Aufgabe

Q und M sind mit entsprechendem Index (y oder z) zu versehen

| | В | F | С |
|---|---|---|---|
| Q | | | |
| М | | | |
| Q | | | |
| М | • | | |
| | | | |

Name:......Sem.:....

SMITH-DIAGRAMM



FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

FACHBEREICH 09 WIRTSCHAFTSINGENIEURWESEN

TECHNISCHE MECHANIK

Dr.Schauer

Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

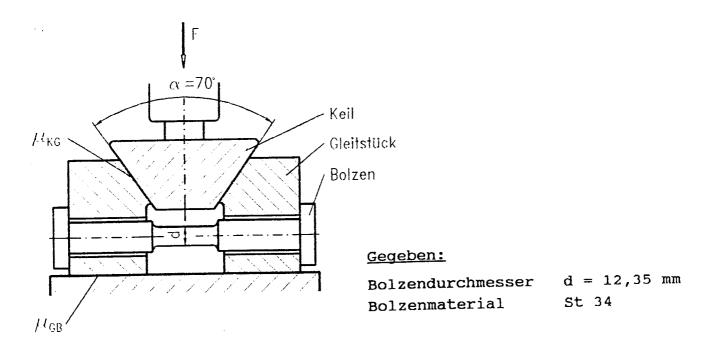
SS 1994

HINWEIS:

Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln. Gewichtskräfte sind zu vernachlässigen.

1. Aufgabe REIBUNG

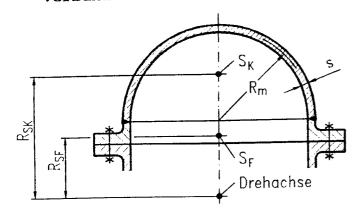
Eine Maschine wird dadurch vor Überlastung geschützt, daß bei Erreichen eines bestimmten Wertes der Kraft F die Zugfestigkeit des Bolzens überschritten wird.



- 1.1 Kraft F_B im Bolzen, die zu dessen Bruch führt
- 1.2 Freischneiden des Systems und Formulierung der Gleichgewichtsbedingungen $F = f(F_1, \alpha)$ und $F_B = f(F_1, \alpha)$
- 1.3 Unter Vernachlässigung der Reibung zwischen Gleitstück und Boden ($\mu_{ exttt{gp}}$ = 0)
 - a) Erforderliche Kraft F, damit im Bolzen die Kraft F $_{\rm B}$ auftritt. Reibungskoeffizient Keil/Gleitstück $\mu_{\rm KG}=$ 0,1
 - b) Keilwinkel $\alpha_{\rm o}$, bei dem bei einem Haftreibungskoeffizienten Keil/Gleitstück von $\mu_{\rm KGO}=$ 0,3 die Vorrichtung ohne Wirkung bleibt

ROTIERENDER DRUCKBEAUFSCHLAGTER BEHÄLTER 2. Aufqabe

Das als Halbkugel ausgeführte Oberteil des Behälters ist mit einem Flansch verschweißt, der mittels Schrauben mit der Antriebseinheit verbunden ist.



Gegeben:

Behälterdruck p = 20,2 barMittl.Kugelradius $R_m = 252,5 \text{ mm}$ Wandstärke

Schwerpunktsabstände:

 $B^{\text{ak}} =$ 2265 mm Masse Halbkugel $R_{sr} = 2115 \text{ mm}$ Masse Flansch

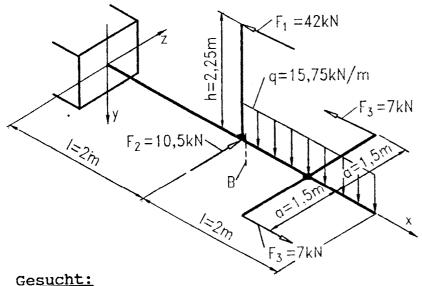
Es ist mit R_m zu rechnen!

Gesucht:

- Für eine Drehzahl n = 1750 min^{-1} 2.1
 - Sicherheit gegen Fließen $S_{\mathbf{F}}$ in der Schweißnaht. Masse Halbkugel m $_{\rm K}$ = 15,642 kg, Streckgrenze Schweißnaht $\rho_{\rm F}$ = 300 N/mm 2
 - Betriebskraft F_B pro Schraube auf die Flanschverbindung. b) Masse Flansch incl. Anteil Schrauben m_{FS} = 8,075 kg, Anzahl Schrauben n = 36
- 2.2 Drehzahl nB, bei der im drucklosen Zustand die Schweißnaht bei einer Zugfestigkeit von ρ_{B} = 441 N/mm² zu Bruch geht

SCHIEFE BIEGUNG 3. Aufqabe

Ein einseitig eingespannter Balken mit dem dargestellten Profil ist mit den Kräften F1, F2 und F3 sowie einer Streckenlast q belastet.



Profildaten:

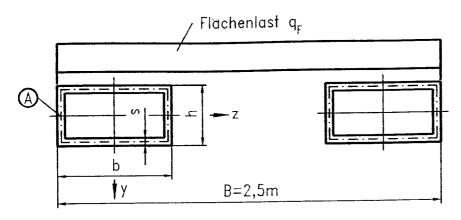
 $I_{y} = 6300 \text{ cm}^{4}$

 $I_{z} = 18270 \text{ cm}^{4}$ b =300 mm h =290 mm - 7

- Kräfte A_x , A_y und A_z an der Einspannstelle des Balkens
- Querkraft- und Momentenverlauf für den Balken (qualitativ) 3.2
- Größe der im Balken max.auftretenden Biegespannung $\sigma_{\mathtt{bmax}}$ und Spannung $\sigma_{\scriptscriptstyle \mathbf{B}}$ in der oberen rechten Randfaser des Profils an der Stelle B $(x_B = 2m)$ des Balkens

4. Aufgabe DÜNNWANDIGES PROFIL

Die beiden Kastenprofile, deren Länge L = 0,8 m beträgt, sind einseitig fest eingespannt. Eine Platte mit der Flächenlast $q_{\rm F}$, die an den Außenkanten der Profile abgestützt ist, hat die gleiche Länge L und schließt bündig mit den freien Profilenden ab.



Profildaten:

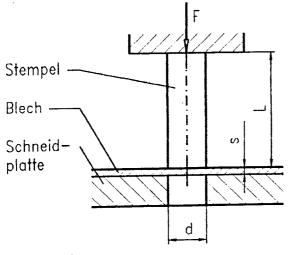
b = 150 mm h = 80 mm s = 5 mm $I_z = 225,36 \text{ cm}^4$ Biegegrenze: $\sigma_{\text{bf}} = 270 \text{ N/mm}^2$

Gesucht für die Einspannstelle eines Kastenprofils:

- 4.1 Formulierung der Auflagerreaktionen AR_i= f(q_F)
- 4.2 Zulässige Flächenlast $q_{\rm F}$ für eine Sicherheit gegen Fließen von $S_{\rm F}$ = 1,5 in der oberen Randfaser
- 4.3 Für eine Flächenlast von $q_r = 25 \text{ kN/m}^2$: Sicherheit gegen Fließen $S_r(A)$ an der gekennzeichneten Stelle A des Profils (Bei Bedarf ist Linienschwerpunkt der Mittellinie des Profils ausreichend genau)

5. Aufgabe KNICKUNG

Aus einem Blech mit der Dicke s=1 mm werden kreisförmige Löcher mit dem Durchmesser d=12 mm ausgestanzt.



Gegeben:

Scherfestigk. $\tau_a = 336 \text{ N/mm}^2$ Blech

Für den Stempel:

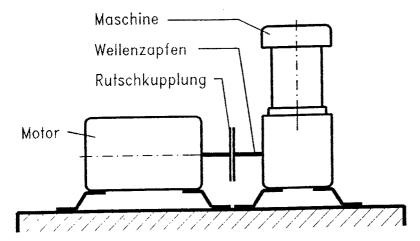
E-Modul $E = 2,1 \cdot 10^5 \text{ N/mm}^2$ Prop.grenze $\sigma_P = 280 \text{ N/mm}^2$

- 5.1 Erf. Kraft F zum Ausstanzen des Bleches, wenn das Stumpfwerden der Schneide mit einem Zuschlag von 25% zu berücksichtigen ist.
- 5.2 Länge L des Stempels für eine angestrebte Knicksicherheit $S_{\kappa}=3,3$
- 5.3 Vorhandene Knicksicherkeit S_{KVOPh} (Bei Bedarf gilt: $\sigma_{\text{K}} = 462-2,3\lambda$)
- 5.4 Stempellänge L bei einer Druckspannung $\sigma_{\rm d}$ = 140 N/mm² und S_K= 3,3

Das Antriebsmoment am Wellenzapfen einer Maschine schwankt zwischen

$$M_{max}$$
 = 375 Nm und M_{min} = -75 Nm.

Die Wellen von Antriebsmotor und Maschine sind durch eine Rutschkupplung miteinander verbunden.



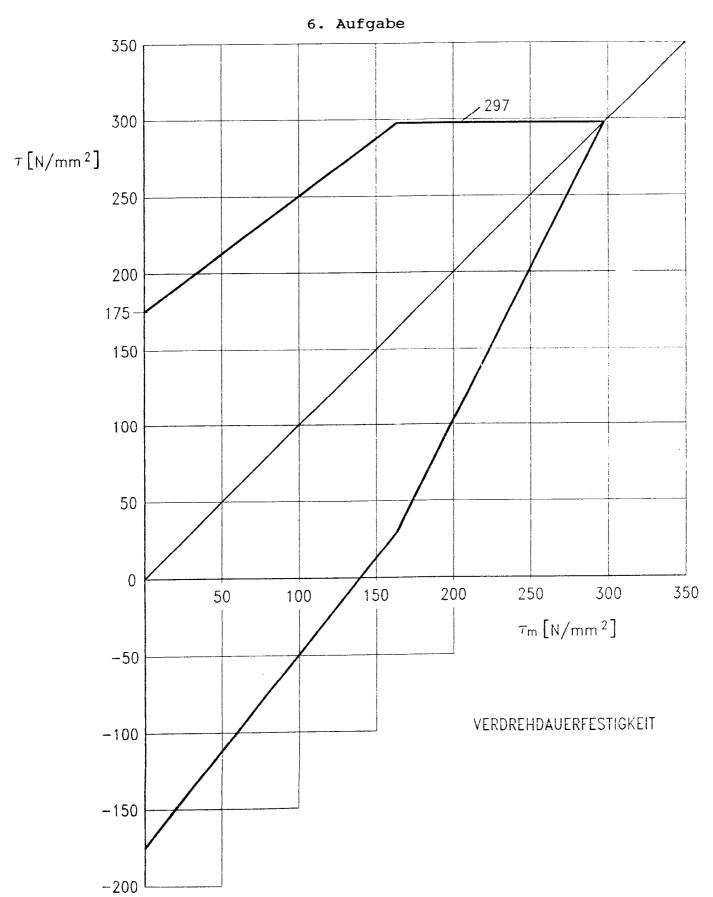
Für den Wellenzapfen gegeben:

Kerbfaktor $\beta_{K}=1,62$ Oberfl.beiwert $b_{1}=0,95$ Größenbeiwert $b_{2}=0,85$

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm für den Wellenzapfen
- 6.2 Wellezapfendurchmesser d für den Fall, daß bei einer Leistungssteigerung max. und min. Antriebsmoment um denselben Faktor erhöht werden und eine Sicherheit gegen Dauerbruch von $S_D=2.8$ gefordert wird
- 6.3 Zum Nachweis der Dauerfestigkeit: Mittelwert des zu fahrenden Antriebsmomentes M_M sowie die entsprechenden Werte für das max. und min. Moment M_{Max} und M_{Min}
- 6.4 Für einen Wellenzapfendurchmesser d = 35 mm und eine Sicherheit gegen Fließen von S_F = 5 im Wellenzapfen: Erforderliches Auslösemoment M_R der Rutschkupplung bei einem Blockieren der Maschine

| Name: | ••••• | Vor | rname: | | | Sem.:. |
|--------------------------------|---------|-----------|---------|----------|---------|----------|
| QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF | | | | | | |
| 3. Aufgabe | | | | | | |
| Q und M sind | mit ent | sprechend | lem Ind | x (y ode | r z) zu | versehen |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| Q | | | | | | |
| | | | | | | |
| М | | | | | | |
| | | | | | | |
| Q | | | | | | |
| | | | | | | |
| М | | | | | | |

SMITH-DIAGRAMM



FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

FACHBEREICH 09 WIRTSCHAFTSINGENIEURWESEN

TECHNISCHE MECHANIK

Dr.Schauer

Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

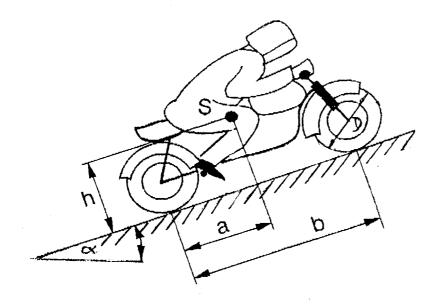
WS 1994/95

HINWEIS:

Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln. Gewichtskräfte sind nur dann zu berücksichtigen, wenn sie explizit angegeben sind.

1. Aufgabe REIBUNG

Die Skizze zeigt einen Motorradfahrer, der an einer Steigung angehalten hat. Das Gesamtgewicht G von Fahrer und Motorrad wirkt im Schwerpunkt S.



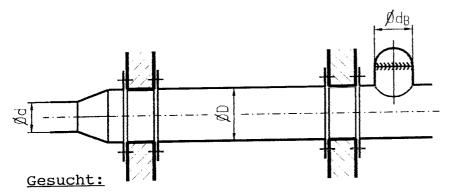
Gegeben:

a = 0,7 m b = 1,8 m h = 0,6 m D = 0,5 m G = 5000 N $\alpha = 20$

- 1.1 Freischneiden des Systems
- 1.2 Für das Anfahren erforderliche Moment am Rad der Hinterachse (HA) bei gelöster Bremse am Rad der Vorderachse (VA) $\rightarrow \mu_{\rm VA} = 0$. Kann dieses Moment bei $\mu_{\rm HA} = 0$,6 sicher übertragen werden ?
- 1.3 Die Vorderradbremse ist gelöst ($\mu_{\rm VA}=0$) und die Hinterradbrems ist blockiert: Reibwert $\mu_{\rm HA}$, bei dem das Motorrad zu rutschen beginnt.
- 1.4 Neigungswinkel $\alpha_{\rm o}$, bei dem bei blockierten Bremsen an Vorder- und Hinterrad ($\mu_{\rm VA}=$ $\mu_{\rm HA}=$ 0,6) das Motorrad zu rutschen beginnt.

WS 1994/95

Druckbeaufschlagte Stahlrohre sind wie dargestellt verlegt.



Gegeben:

Wandstärken s = 2 mmDurchmesser d = 120 mm

D = 250 mm

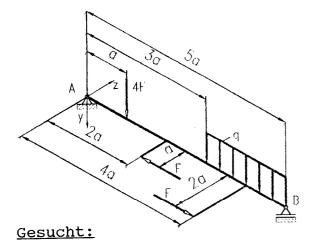
 $d_{\mathbf{B}} = 150 \text{ mm}$

Innendruck p = 20 bar

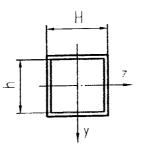
- 2.1 Kraft F auf den Konus des linken Rohres
- 2.2 Zulässiger Druck p_{zul} auf den rechten Blindstutzen für eine Sicherheit gegen Fließen der Schweißnaht von $S_F=2$, einer Streckgrenze des Grundmaterials von $R_e=200~N/mm^2$ und einer Festigkeitsminderung für die Schweißnaht von 25%
- 2.3 Erforderliche Streckgrenze $R_{\rm e}$ für das mittlere nahtlos gezogene Rohr, wenn eine Sicherheit gegen Fließen von $S_{\rm F}$ = 2 gefordert wird.
- 2.4 Die Rohre werden bei 20 °C verlegt und im Betrieb auf -35 °C abgekühlt: Sicherheit gegen Fließen S_r des mittleren Rohres bei einer Streckgrenze von R_e = 250 N/mm² für dessen Material (E-Modul E = 2,1·10⁵ N/mm², Wärmeausdehnungskoeffizient α = 10·10⁻⁶ K⁻¹)

3. Aufgabe SCHIEFE BIEGUNG

Ein zweiseitig statisch bestimmt gelagerter Träger mit zwei Seitenarmen und dem dargestellten quadratischen Hohlprofil wird mit Einzelkräften und einer Streckenlast wie dargestellt beaufschlagt.



Balkenguerschnitt



Gegeben:

F = 10 kN q = 10 kN/m a = 1 m

h/H = 0.8

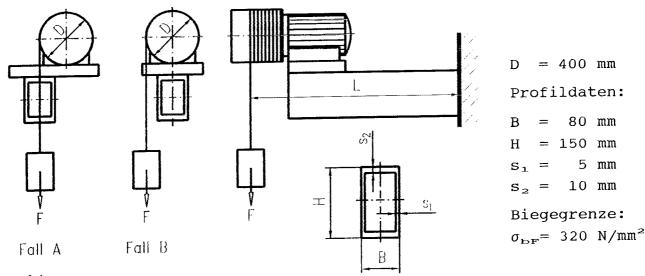
Biegegrenze

 $\sigma_{bF} = 300 \text{ N/mm}^2$

3.1 Auflagerreaktionen

- 3.2 Querkraft- (qualitativ) und Momentenverlauf (quantitativ) für den Balken
- 3.3 Stelle der max. Biegespannung am Balken und der max. Normalspannung am Profil. Kennzeichnen Sie diese Stellen in der Darstellung.
- 3.4 Erforderliche Kantenlänge H des Profils, wenn bei einer Sicherheit $S_{\rm F}=1.5$ gegen Fließen nur die Biegespannung berücksichtigt wird.

Das eingespannte dünnwandige Profil trägt an seinem freien Ende eine Platte mit Seilwinde.

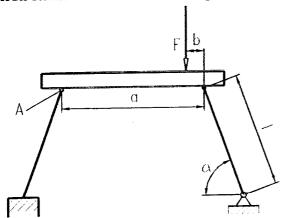


Gesucht:

- 4.1 Das für die Belastung relevante Widerstandsmomnet $W_{\rm b}$ gegen Biegung
- 4.2 Belastungsfall A: Zulässige Länge L_{zul} für Kraft F = 6880 N, Widerstandsmoment W_b = 129 cm³ und Sicherheit gegen Fließen S_F = 3
- 4.3 Belastungsfall B: Zulässige Kraft F_{zul} für Länge L = 2 m, Widerstandsmoment $W_b = 129 \text{ cm}^3$ und Sicherheit gegen Fließen $S_F = 1,6$

5. Aufgabe KNICKUNG

Eine Hebebühne ist wie dargestellt belastet.



Gegeben:

$$F = 40 \text{ kN}$$

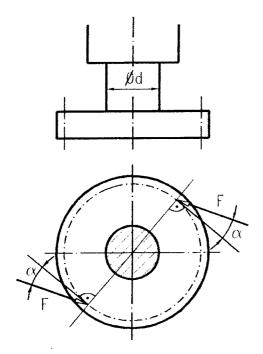
 $a = 1 \text{ m}$
 $b = 0,1 \text{ m}$
 $1 = 0,8 \text{ m}$
 $\alpha = 70 ^{\circ}$

Stabmaterial St 37 E-Modul E = 2,1.10⁵ N/mm²

- 5.1 Gelenkkraft A und Stabkraft S
- 5.2 Durchmesser d des Stabes (Rundprofil) für eine angestrebte Knicksicherheit S_{κ} = 5 und vorhandene Knicksicherkeit $S_{\kappa vorh}$, wenn die Stabkraft S = 38300 N beträgt.
- 5.3 Zulässige Kraft F_{zul} , wenn bei einem Stabdurchmesser d = 30mm die Knicksicherheit S_{κ} = 5 betragen muß.

Das dargestellte Zahnrad treibt zwei Zahnräder so an, daß ein Kräftepaar auftritt. Die Drehrichtung wird abwechselnd geändert.

Der Betrag des Verhältnisses der übertragenen Drehmomente für Linksund Rechtslauf beträgt immer $|M_{11}/M_{re}|=2$.



Gegeben:

 $M_{11} = 20 \text{ kNm}$

Für den Wellenabsatz:

Durchmesser d = 125 mm

Kerbfaktor für

Oberfl.beiwert

Wechselbelastung $\beta_{\kappa w} = 1,375$ Schwellbelastung $\beta_{\kappa sch} = 1,2$

= 0,90

Größenbeiwert $b_2 = 0,86$

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm für den Wellenzapfen
- 6.2 Skizze Drehmomentenverlauf über der Zeit
- 6.3 Gestaltfestigkeit $au_{ t t ext{G}}$ und Sicherheit gegen Dauerbruch $ext{S}_{ t D}$
- 6.4 Max. zulässiges Drehmoment $M_{1:1}$ für eine Sicherheit gegen
 - a) Dauerbruch von $S_D = 1$ und b) Fließen von $S_F = 1.5$

| | WS 1994/95 |
|--------------------------------|------------|
| Name:Vorname: | Sem.: |
| OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF | |
| 3. Aufgabe | |

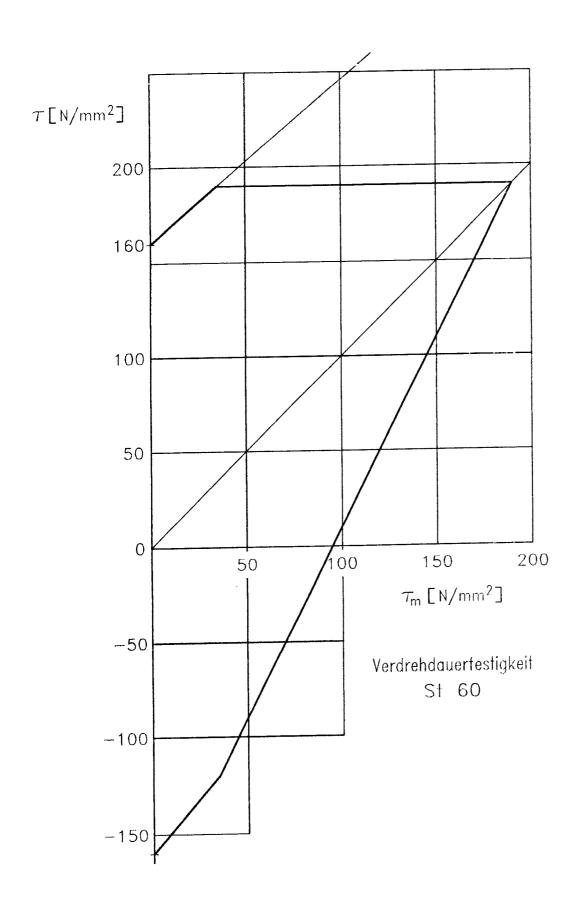
Q und M sind mit entsprechendem Index (y oder z) zu versehen

| , | | 1 | ŀ | 1 |
|---|---|---|---|---|
| Q | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| М | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| Q | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| M | | | | |
| | · | | | |
| | | | | |

Name:.....Sem.:....

SMITH-DIAGRAMM

6. Aufgabe



FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

FACHBEREICH 09 WIRTSCHAFTSINGENIEURWESEN

TECHNISCHE MECHANIK

Dr.Schauer

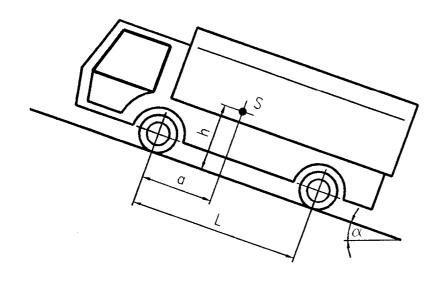
Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

SS 1995

Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln. Gewichtskräfte sind nur dann zu berücksichtigen, wenn sie explizit angegeben sind. Schubspannungen infolge Querkraft sind zu vernachlässigen.

1. Aufgabe REIBUNG

Die Skizze zeigt eine Fahrzeug, das an einer Steigung angehalten hat. Das Gesamtgewicht G von Fahrzeug und Ladung wirkt im Schwerpunkt S.



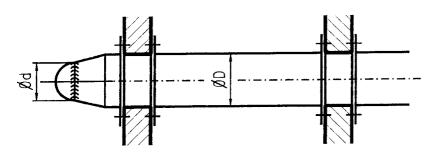
Gegeben:

a = 1,75 m L = 4,20 m h = 1,66 m G = 100 kN $\alpha = 14$

- 1.1 Achslast für Vorder- und Hinterachse F_{NVA} und F_{NHA}
- 1.2 Min. erforderlicher Reibwert μ_{\min} zwischen Reifen und Straße, damit das Fahrzeug bei blockierten Bremsen an Vorder- und Hinterachse in seiner Position bleibt.
- 1.3 Vor dem Anfahren werden die Vorderradbremsen gelöst (μ_{VA} = 0), die Hinterradbremsen sind blockiert: Mit welcher Sicherheit S_R (Rutschsicherheit) bleibt das Fahrzeug bei einem Reibwert μ_{HA} = 0,72 stehen? (Notw.falls ist die relevante Normalkraft über F_{NVA} = 47 kN zu bestimmen.)
- 1.4 Wie groß muß der Reibwert $\mu_{\rm AHA}$ mindestens sein, damit das zum Anfahren erforderliche Moment an den Rädern der Hinterachse übertragen werden kann?

2. Aufgabe DÜNNWANDIGES ROHR

Druckbeaufschlagte Stahlrohre sind wie dargestellt verlegt.



Gegeben:

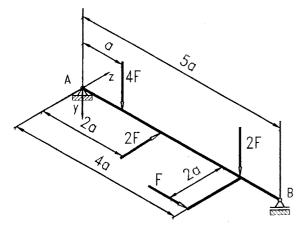
Wandstärken s = 2 mmDurchmesser d = 150 mm D = 250 mmNenndruck p = 20 barStreckgrenze $R_e = 250 N/mm^2$ Zugfestigkeit $R_m = 400 N/mm^2$

Gesucht:

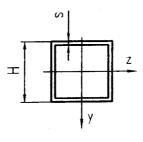
- 2.1 Kraft F auf die Schrauben des li.(abgedichteten) Abschlußflansches
- 2.2 Min. erforderliche Wandstärkr s_{min} des angeschweißten Rohrverschlusses: Sicherheit gegen Fließen in der Schweißnaht $S_{r}=2$, max. zulässiger Druck $p_{max}=40$ bar, die Festigkeitsminderung der Schweißnaht beträgt 20%.
- 2.3 Sicherheit gegen Fließen in der Schweißnaht S_{FS} und im mittleren nahtlos gezogenen Rohr S_{FR} bei Nenndruck.
- 2.4 Welches Bauteil Rohrverschluß mit 20%-iger Festigkeitsminderung für die Schweißnaht oder mittleres Rohr ist maßgebend für die Höhe des Berstdruckes?

3. Aufgabe SCHIEFE BIEGUNG

Ein zweiseitig statisch bestimmt gelagerter Träger mit einem Seitenarm und dem dargestellten quadratischen Hohlprofil wird mit Einzelkräften wie dargestellt beaufschlagt.



Balkenquerschnitt



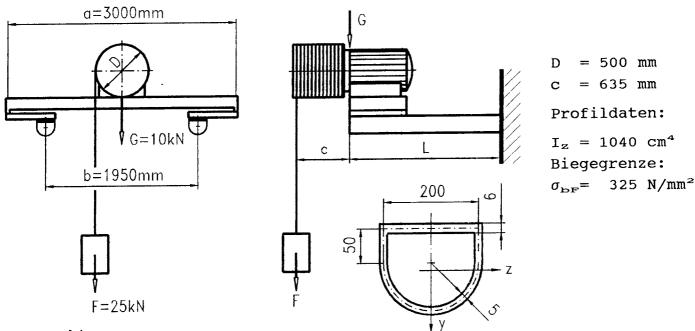
Gegeben:

F = 10 kN a = 1 m H = 155 mm Biegegrenze $\sigma_{\text{bf}} = 300 \text{ N/mm}^2$

- 3.1 Auflagerreaktionen
- 3.2 Querkraft- (qualitativ) und Momentenverlauf (quantitativ) für den Balken
- 3.3 Stelle der max. Biegespannung am Balken und der max. Normalspannung am Profil. Kennzeichnen Sie diese Stellen in der Darstellung.
- 3.4 Erforderliches Verhältnis s/H (Wandstärke/Kantenlänge) des Profils, wenn bei einer Sicherheit $S_{\rm F}=$ 1,5 gegen Fließen nur die Biegespannung zu berücksichtigen ist.

4. Aufgabe DÜNNWANDIGES PROFIL

Die eingespannten dünnwandigen Profile tragen an ihrem freien Ende eine Platte mit Seilwinde. Die Fragen beziehen sich auf die Einspannstelle.

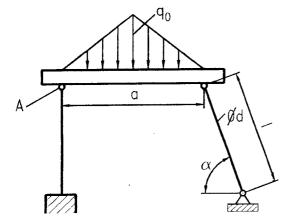


Gesucht:

- 4.1 Das für die Belastung relev. min. Widerstandsmoment W_b gegen Biegung Mittellinien-Schwerpunkt des Profils ist ausreichend genau.
- 4.2 Im Profil max. auftretende Torsionsspannung τ_{tmax}
- 4.3 Max. zul. Länge L bei einer Sicherheit gegen Fließen von $S_F=1,25$, notw.falls ist mit $W_D=115~{\rm cm}^3$ und $\tau_{\rm tmax}=40~{\rm N/mm}^2$ zu rechnen.

5. Aufgabe KNICKUNG

Die skizzierte Plattform ist mit einer Streckenlast beaufschlagt.



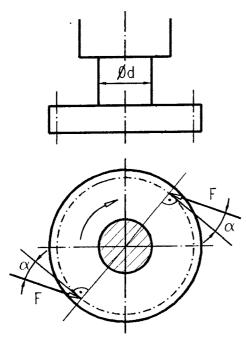
Gegeben:

 $q_o = 55 \text{ kN/m}$ a = 2 m d = 30 mm $\alpha = 69.8 ^{\circ}$ Stabmaterial St 37

- 5.1 Stabkraft S und Gelenkkraft A
- 5.2 Länge l des Stabes mit dem Durchmesser d für eine angestrebte Knicksicherheit $S_{\kappa}=5$ und vorhandene Knicksicherkeit S_{κ}' , wenn die Stabkraft S=29300 N beträgt.
- 5.3 Zulässige Last q_{ozul} , wenn bei einer Stablänge von l=0,75~m die Knicksicherheit $S_{\kappa}=5$ betragen muß.

6. Aufgabe DAUERFESTIGKEIT

Das dargestellte Zahnrad treibt zwei Zahnräder so an, daß ein Kräftepaar auftritt. Bei konstanter Drehzahl schwankt die Leistungsaufnahme im Verhältnis $P_{\text{max}}/P_{\text{min}}=$ 5:1.



Gegeben:

 $M_{max} = 25 \text{ kNm}$

Für den Wellenabsatz:

Kerbfaktor für

Wechselbelastung $\beta_{\text{KW}} = 1,375$ Schwellbelastung $\beta_{\text{KSCh}} = 1,2$ Oberfl.beiwert $b_1 = 0,90$ Größenbeiwert $b_2 = 0,86$

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm für den Wellenzapfen und Skizze des Drehmomentenverlaufs über der Zeit
- 6.2 Gestaltfestigkeit $\tau_{\rm tg}$ und Wellenzapfendurchmesser d für eine Sicherheit gegen Dauerbruch von $S_{\rm D}\!\!=1,5$
- 6.3 Sicherheit S_F gegen Fließen für einen Wellenzapfendurchmesser von d = 100 mm
- 6.4 Max. zulässiges Drehmoment M_{maxzul} für eine Sicherheit gegen Dauerbruch von $S_D=1$ und die dabei vorhandene Sicherheit gegen Fließen S_F '

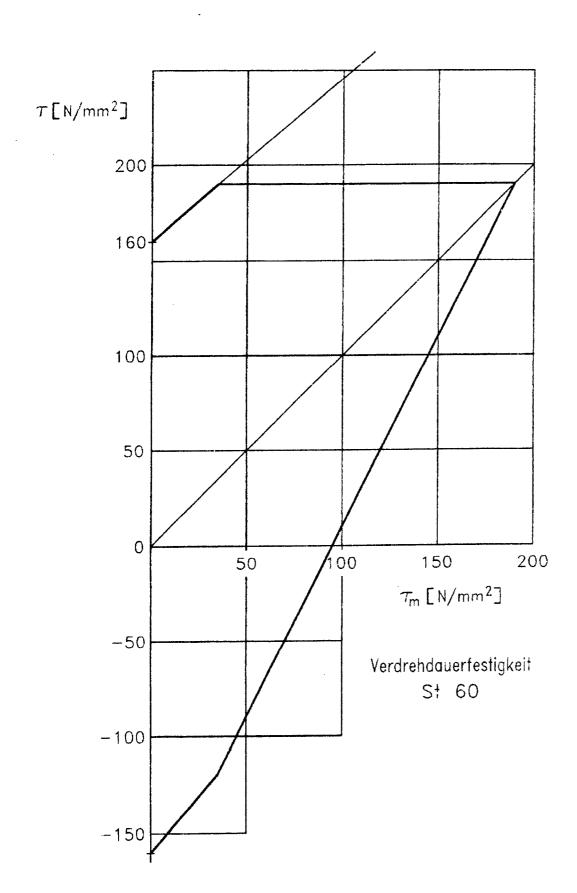
| Namo: | Vorname:. | Sem. |
|-------|---------------------------------------|---|
| 110mc | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | • • • • • • • • • • • • • • • • • • |

OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe

| | Į | l | |
|--------|--------------------------------|---|--|
| Q · | 447 Variation - Taxanin (1200) | | |
| | | | |
| | · | | |
| м | | | |
| _ | | | |
| | | | |
| | | | |
| Q | | | |
| | - | | |
| | | | |
| | | | |
| M | | | |
| | · | | |
| | | | |

SMITH-DIAGRAMM



FACHHOCHSCHULE MÜNCHEN

FACHBEREICH 09 WIRTSCHAFTSINGENIEURWESEN

TECHNISCHE MECHANIK

Dr.Schauer

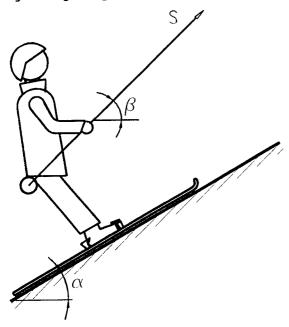
Hilfsmittel: Alle Unterlagen, Zeit: 90 min.

WS 1995/96

Bei zusammengesetzter Beanspruchung sind Vergleichsspannungen mittels Gestaltänderungshypothese zu ermitteln. Gewichtskräfte sind nur dann zu berücksichtigen, wenn sie explizit angegeben sind.

1. Aufgabe REIBUNG

Ein Skifahrer mit dem Körpergewicht G wird an einem Schlepplift bergauf gezogen.



Gegeben:

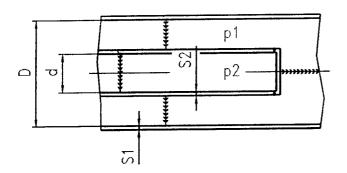
Körpergewicht G = 800 N Steigungswinkel α = 30 ° Seilwinkel β = 45 °

Reibungszahlen Ski/Piste: Haftreibungszahl $\mu_o = 0.13$ Gleitreibungszahl $\mu = 0.10$

Gesucht:

- 1.1 Seilkraft S_o beim Anfahren und Druck auf den Ski (Normalkraft F_N) beim gleichförmigen Hochgleiten
- 1.2 Steigungswinkel α_o , bei dem der Skifahrer gerade noch nicht abrutscht, wenn der Lift angehalten und das Seil nicht belastet wird.
- 1.3 Beschleunigung b des Skifahrers, wenn er nach Überwindung der Haftreibung den Hang (Neigungswinkel $\alpha=30^{\circ}$) hinunterfährt.

Ein Rohr zum Erwärmen einer Flüssigkeit ist in einen Behälter montiert. Das System ist mit den Drücken p_1 und p_2 beaufschlagt. Das Rohr ist nahtlos gezogen und quergeschweißt, der Behälter ist quer- und längsgeschweißt.



Gegeben:

Rohrdurchmesser d = 120 mmBehälterdurchm. D = 240 mmStreckgrenze $R_e = 200 \text{ N/mm}^2$ Rohr- und Behältermat.

Streckgrenze $\rho_{\mathbf{F}} = 0, 4 \cdot R_{\mathbf{e}}$ d. Schweißnähte

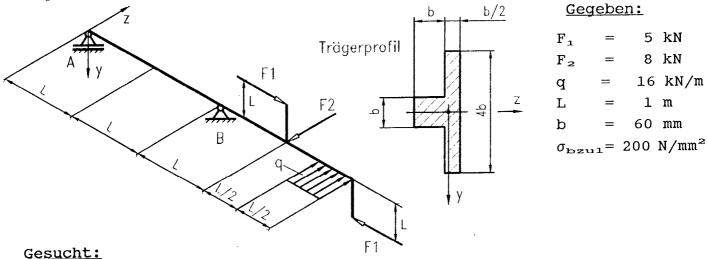
Drücke: $p_1 = 10$ bar, $p_2 = 30$ bar

Gesucht:

- 2.1 Verhältnis der Wandstärken Behälter/Rohr s_1/s_2 bei gleicher Sicherheit gegen Fließen und Wandstärke des Rohres s_2 bei einer Sicherheit gegen Fließen von $S_F=2$
- 2.2 Druck p_B , bei dem die Schweißnaht des Rohrdeckels bricht. Zugfestigkeit der Schweißnaht $\rho_B = 150 \ N/mm^2$
- Verlängerung des Behälters (Länge L = 5m) infolge Druckbelastung und Erwärmung. E-Modul E = $2,1\cdot10^5$ N/mm², Temp.erhöhung ΔT = $75,5^{\circ}$ C, Wärme-ausdehnungskoeffizient α = $1,2\cdot10^{-5}$ K⁻¹

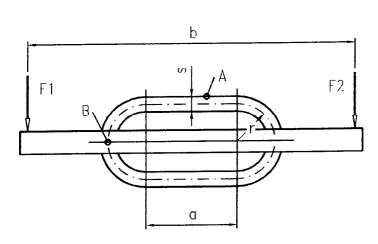
3. Aufgabe SCHIEFE BIEGUNG

Ein räumlich mit den Kräften F_1 und F_2 sowie einer Strecken-last q belasteter Träger ist in den Punkten A und B gelenkig gelagert.



- 3.1 Auflagerreaktionen sowie Querkraft- und Biegemomentenverlauf für den Träger
- 3.2 Flächenträgheitsmomente I_y und I_z des Trägers
- 3.3 Max. im Träger-Profil auftretende Biegespannung. Ist der Träger ausreichend dimensioniert?

Die Skizze zeigt einen eingespannten Träger (Hohlprofil), an dessen freier Stirnseite ein mit den Kräften F_1 und F_2 belastetes Flacheisen angeschweißt ist. Die Fragen beziehen sich auf die Einspannstelle. Angriffspunkt der Kräfte F_1 und F_2 von der Einspannstelle: L=985 mm.



Gegeben:

 $F_1 = 6 \text{ kN}$ $F_2 = 2 \text{ kN}$ b = 700 mm Profildaten: r = 30 mm a = 70 mm s = 10 mm $I_z = 214,3 \text{ cm}^4$ Biegegrenze: $\sigma_{DF} = 325 \text{ N/mm}^2$

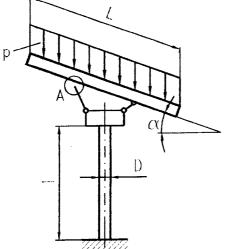
Gesucht:

- 4.1 Sicherheit S_{FA} gegen Fließen des Trägermaterials im Punkt A des Profils
- 4.2 Sicherheit S_{FB} gegen Fließen des Trägermaterials im Punkt B des Profils (ggf. ist mit dem Linienschwerpunkt der Profilmittellinie zu rechnen)

5. Aufgabe KNICKUNG

Eine Überdachung, die durch eine über die Dachfläche konstante Schneelast p belastet ist, wird durch zwei im Boden eingespannte Rohre

gehalten.



<u>Gegeben:</u>

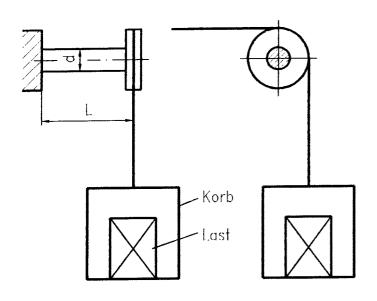
Schneelast $p = 500 \text{ N/m}^2$ Dachlänge L = 5,5 mDachbreite B = 10 mDachneigung $\alpha = 23 \text{ o}$ Rohrlänge l = 4 mRohraußen \emptyset D = 100 mmRohrmaterial: St 37

Gesucht:

- 5.1 Notwendige Art der Verbindung im Punkt A, damit die Dachbefestigung stabil (stat. bestimmt) ist.
- 5.2 Erforderl. Wandstärke s des Rohres für eine angestrebte Knicksicherheit von S_{κ} = 6 und vorhandene Knicksicherheit S_{κ} '
- 5.3 Anstelle des Rohres wird quadratisches Bauholz mit der Kantenlänge H=150~mm verwendet: Sicherheit gegen Knicken S_{KH} der Holzträger (ggf. ist mit einem E-Modul von $10^4~N/mm^2$ zu rechnen)

6. Aufgabe DAUERFESTIGKEIT WS 1995/96

Das Seil eines Aufzugs läuft über eine reibungsfrei gelagerte Umlenkrolle, die auf eine feststehende und einseitig eingespannte Achse montiert ist.



Gegeben:

Korbgewicht $F_{\kappa} = 1.4 \text{ kN}$ Achslänge L = 190 mm

Für die Einspannstelle der Achse:

Kerbfaktor $\beta_{\kappa} = 1,75$ Oberfl.beiwert $b_1 = 0,90$ Größenbeiwert $b_2 = 0,81$

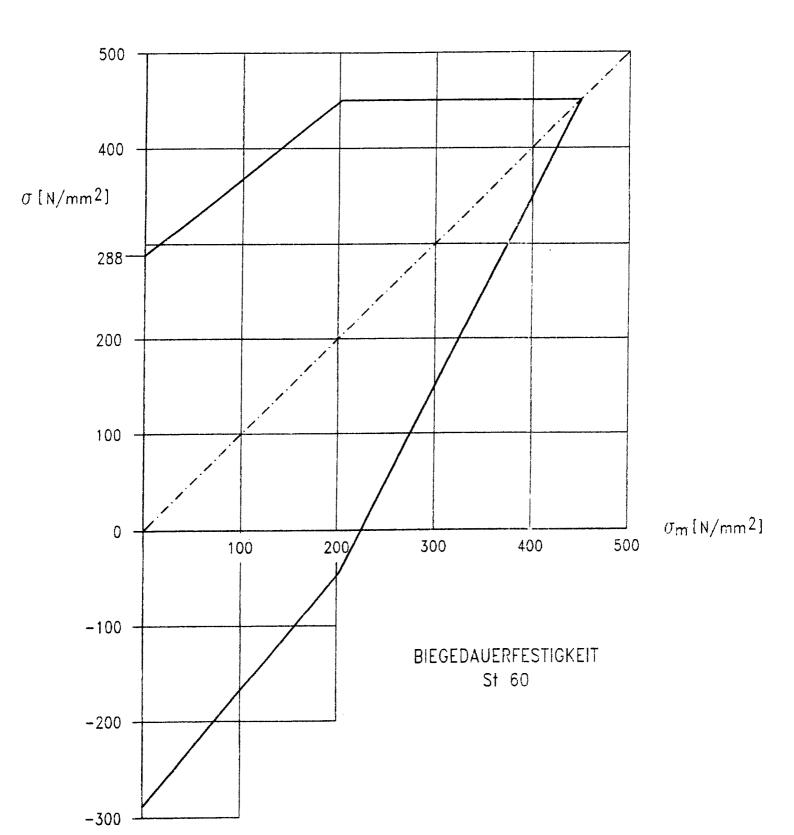
Gesucht:

- 6.1 Gestaltfestigkeitsdiagramm für die Achse an deren Einspannstelle und Skizze des Belastungsverlaufs über der Zeit
- 6.2 Achsendurchmesser d für ein konstantes Verhältnis Last/Korbgewicht von $F_L/F_K=4$ und eine Sicherheit gegen Dauerbruch von $S_D=1.5$
- 0.3 Das Korbgewicht wird vernachlässigt. Für diesen Belastungsfall: Max. mögliche Last $F_{\rm L}$, wenn die Gestaltfestigkeit voll ausgenutzt wird und Sicherheit $S_{\rm F}$ gegen Fließen des Achsmaterials.

| Na | OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF 3. Aufgabe und M sind mit entsprechendem Ind x (y oder z) zu versehen | | | | | | | | | | | | | | |
|--------------------------------|--|---|------|-----|-------|-------|------|-----|---|----|-------------|----------|---------------|-------|-----|
| QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF | | | | | | | | | | | | | | | |
| | 3. Aufgabe | | | | | | | | | | | | | | |
| Q | und | M | sind | mit | entsp | reche | ndem | Ind | x | (у | oder | z) | zu | verse | hen |
| | | |] | | | | | ļ | | | | 1 | | | 1 |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| Q | | | | | | | | | | | | _ | ············· | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| , | | | | | | | | | | | | - | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| M | | | | | | | | | | | | į | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| Q | | | | | | | | | | | | - | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| M | | | | | | | | | | | | \dashv | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | • | | | | | | | | |
| | | | 1 | | | | | | | | | | | | |

Name:.....Sem.:....

SMITH-DIAGRAMM



PRÜFUNGSAUFGABEN LÖSUNGEN

WS 1992/93

2. Aufgabe

$$2.1 s = 1.5 mm$$

$$2.2 \lambda = 137.2 - \Delta T_0 = 43.7 K$$

2.3
$$\lambda$$
 = 96 (nach Euler). Es liegt Tetmajer-Fall vor:

$$\lambda = 73, L = 2657 \text{ mm}$$

3. Aufgabe

3.1
$$A_v = B_v = 12 \text{ kN}, A_z = B_z = 10 \text{ kN}$$

$$3.3 I_z = 2779 \text{ cm}^4, I_v = 899 \text{ cm}^4$$

$$\sigma_{\text{max}1} = 98.8 \text{ N/mm}^2 \text{ (Angriffspunkt F}_1\text{)}$$

$$\sigma_{max2} = 125,6 \text{ N/mm}^2 \text{ (Angriffspunkt F}_2\text{)}$$

4. Aufgabe

$$4.1 A_v = 25 \text{ kN}, M_b = 20 \text{ kNm}, M_t = 11,25 \text{ kNm}$$

$$4.2 s = 82,5 mm$$

4.3
$$\sigma_b = 99 \text{ N/mm}^2$$
, $T_t = 28 \text{ N/mm}^2$, $S_F = 2.9$

5. Aufgabe

5.2
$$B_x = C_x = 5 \text{ kN}, A = B_y = C_y = 1.5 \text{ kN}, M_C = 10.5 \text{ kNm}$$

$$5.3 \, M_b = 6.11 \, kNm$$

6.2
$$\sigma_m$$
 aus F_G , σ_a aus F_S

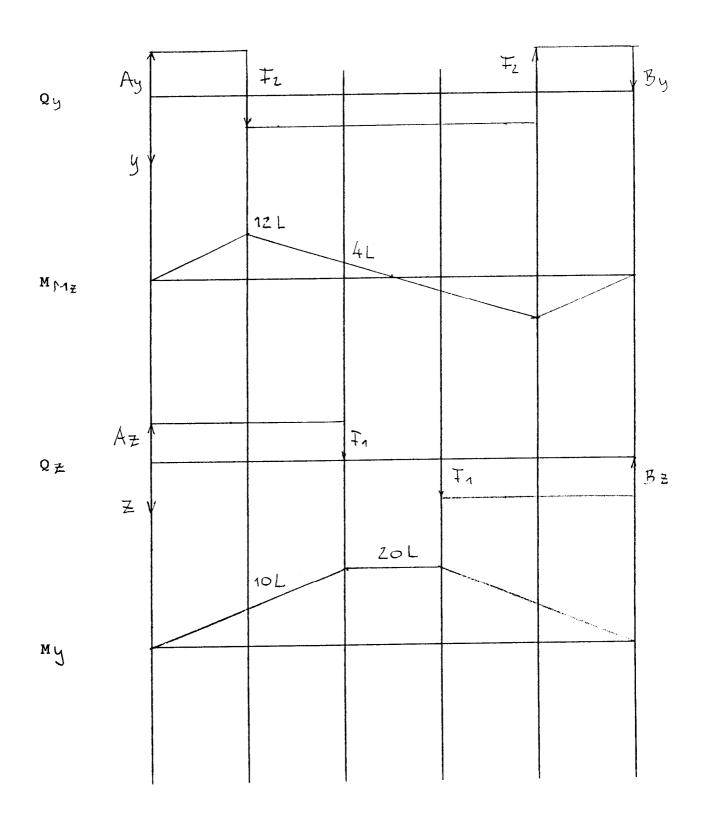
6.3
$$\sigma_{\rm m} = 153 \, {\rm N/mm}^2 - \sigma_{\rm AG} = 125 \, {\rm N/mm}^2, \, S_{\rm D} = 1.23$$

6.4
$$r_m = 0.6 - \sigma_G = 315 \text{ N/mm}^2$$
, $F_{G \text{ max}} = 3725 \text{ N}$, $F_{S \text{ max}} = 2451 \text{ N}$

Name:.....Sem.:....

QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe



2. Aufgabe

$$2.1 s = 8 mm$$

$$2.2 d_Z = 1000 \text{ mm}$$

$$2.3 p_{BK}/p_{BZ} = 1.6$$

3. Aufgabe

$$3.1 \quad Q_v = 6 \text{ kN}, Q_z = 0, N = 0$$

3.3
$$\sigma_{bmax} = 100 \text{ N/mm}^2 \text{ für } x = 0 \text{ und } x = 1 \text{ m}$$

4. Aufgabe

4.1 Q =
$$2 \cdot F$$
, $M_b = 2 \cdot F \cdot L = 6 \text{ kNm}$

$$4.2 S_F = 1.8 (I) - 3.4 (II)$$

5. Aufgabe

$$5.1 S = 145,7 kN$$

$$5.2 S_K = 4.16 \text{ (Profil II)}$$

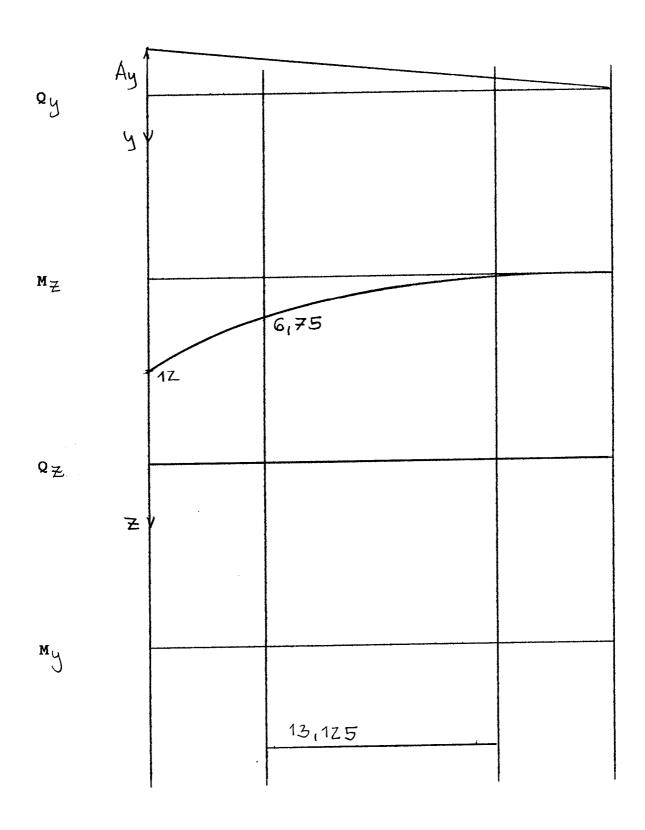
6.2
$$\sigma_o = 124.5 \text{ N/mm}^2$$
, $\sigma_u = -74.7 \text{ N/mm}^2$

6.3
$$S_D = 1.6 (\sigma_u = Konst.)$$

6.4
$$c_{max}/c = 1.72 = \sigma_{AG}/\sigma_a$$
 ($r_m = konst.$)

QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe



WS 1993/94

2. Aufgabe

- 2.1 s = 10 mm
- $2.2 p' = 8,26 \text{ N/mm}^2$
- 2.3 d' = 0,525 m

3. Aufgabe

- 3.1 $B_y = 6.875 \text{ kN}, C_y = 3.125 \text{ kN}, B_z = C_z = 1.25 \text{ kN}$
- $3.3 I_v = 37,44 \text{ cm}^4, I_z = 112,12 \text{ cm}^4$
- $3.4 \sigma_{max} = 195 \text{ N/mm}^2 \text{ (Stelle F)}$

4. Aufgabe

- $4.1 M_{res} = 1567,3 Nm D = 60 mm$
- $4.2 S_F = 2,43$

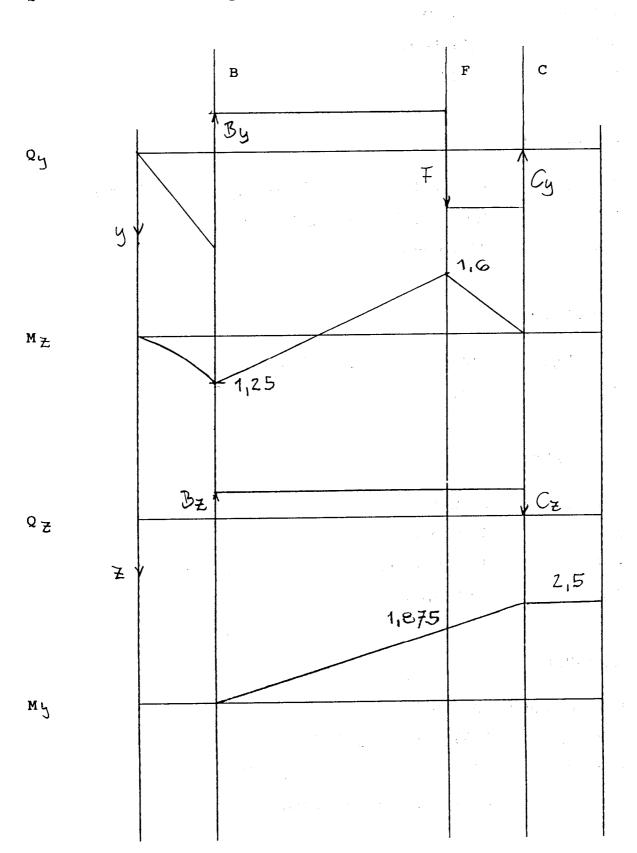
5. Aufgabe

- 5.1 C = 23293,7 N
- $5.2 I_S = 1313,8 \text{ mm}$
- $5.3 \sigma_{K} = 197,25 \text{ N/mm}^2 S_{kvorh} = 9,3$
- $5.4 \ l' = 1144 \ mm$

- 6.1 σ_u aus F_R , σ_a aus F
- $6.2 ext{ r}_{m} = 0.57 \sigma_{G} = 350 ext{ N/mm}^{2}$
- 6.3 d = 27,7 mm ($\sigma_A = 150 \text{ N/mm}^2$)
- 6.4 $\sigma_{u} = \text{konst. } \sigma_{A}' = 150 \text{ N/mm}^{2}, S_{D}' = 2$

QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe



2. Aufgabe

2.1
$$S_F = 1.5 - \rho(p) = 50 \text{ N/mm}^2$$
, $\rho(\text{rot.}) = 150 \text{ N/mm}^2$

$$2.2 F_S = 60 kN$$

$$2.3 \quad n = 3000 \text{ min}^{-1}$$

3. Aufgabe

$$3.1 A_x = 42 kN, A_v = 31,5 kN, A_z = 10,5 kN$$

3.3
$$\sigma_{bmax} = 100 \text{ N/mm}^2$$
, $\sigma_{B} = -25 \text{ N/mm}^2$

4. Aufgabe

4.1
$$M_b = q \cdot B \cdot L^2/4 - M_t = q \cdot L \cdot B \cdot b/4$$

$$4.2 q_F = 25 kN/m^2$$

$$4.3 S_F(A) = 2.8$$

5. Aufgabe

$$5.1 F = 15834 N$$

$$5.2 L = 100,5 mm$$

$$5.3 S_K = 2.2$$

$$5.4 L = 0$$

6.2 d = 35 mm (
$$r_m = konst. - T_{AG} = 75 \text{ N/mm}^2$$
)

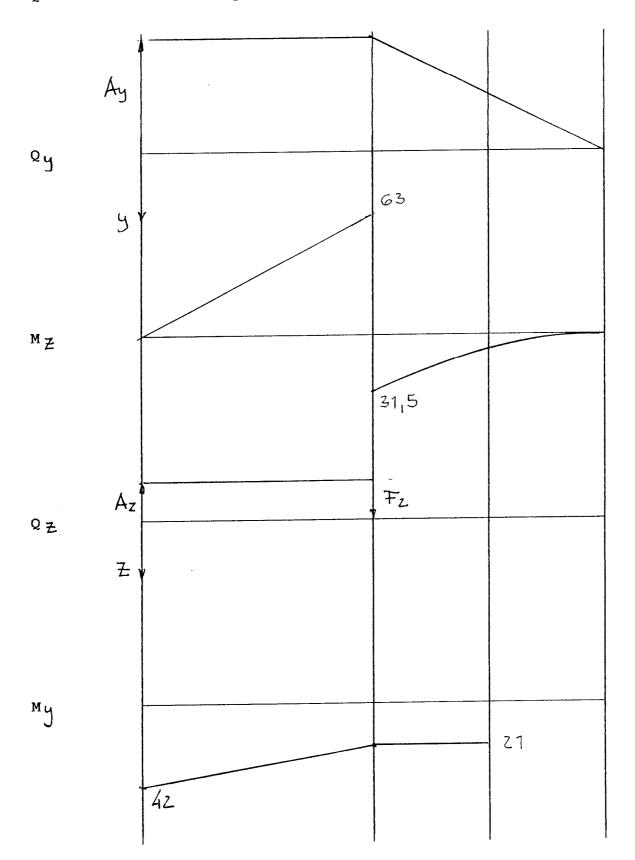
6.3
$$M_M = 420 \text{ Nm}, M_{max} = 1050 \text{ Nm}, M_{min} = -210 \text{ Nm}$$

$$6.4 \, M_{\kappa} = 500 \, Nm$$

Name:.....Sem.:....

QUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe



WS 1994/95

2. Aufgabe

- 2.1 F = 75,56 kN
- $2.2 p_{zul} = 40 bar$
- $2.3 R_e = 250 N/mm^2$
- $2.4 S_F = 2,16$

3. Aufgabe

- $3.1 A_y = 36 kN, B_y = 24 kN, A_z = B_z = 2 kN$
- 3.3 2•a von links, linke untere Ecke
- 3.4 H = 132,7 mm

4. Aufgabe

- $4.1 \text{ W}_{b} = 129122 \text{ mm}^{3}$
- 4.2 L = 2 m
- 4.3 F = 12617,5 N

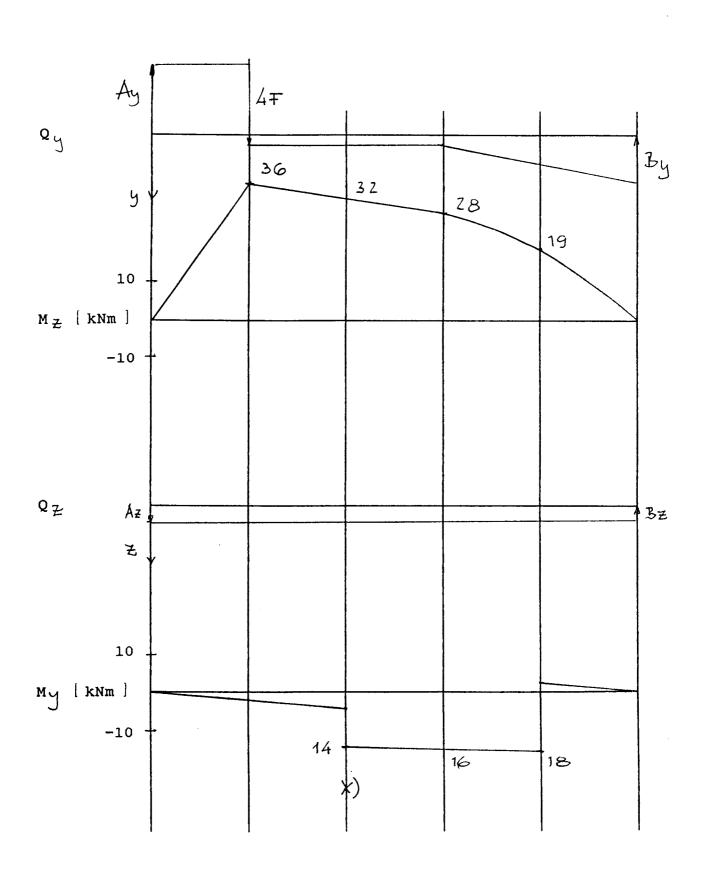
5. Aufgabe

- 5.1 A = 13700 N, S = 38310 N
- 5.2 d = 33,13 mm $S_{K}' = 4,5$
- $5.3 F_{zul} = 26865 N$

- $6.2 \, M_{max} = 20 \, kNm, \, M_{min} = -10 \, kNm$
- $6.3 \, S_D = 2.3$
- $6.4 M_{zul} = 46 kNm (a), 48,6 kNm (b)$

OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe



2. Aufgabe

$$2.1 F = 98.2 kN$$

$$2.2 \, s_{min} = 1,5 \, mm$$

$$2.3 S_{FS} = 5.33 - S_{FR} = 2$$

$$2.4 p_B = 64 \text{ bar (Rohr)}$$

3. Aufgabe

3.1
$$A_x = 10 \text{ kN}, A_y = 36 \text{ kN}, B_y = 24 \text{ kN}, A_z = 8 \text{ kN},$$

 $B_z = 12 \text{ kN}$

3.3 2•a von links, rechte untere Ecke

$$3.4 \text{ s/H} = 0.0575$$

4. Aufgabe

$$4.1 \text{ W}_{b} = 115,2 \text{ cm}^{3}$$

$$4.2 T_{t max} = 40 N/mm^2$$

$$4.3 L = 1m$$

5. Aufgabe

$$5.1 A = S = 29.3 kN$$

5.2 I = 750 mm,
$$S_{K}' = 4.73$$

$$5.3 \, q_{0 \, zul} = 52 \, kN/m$$

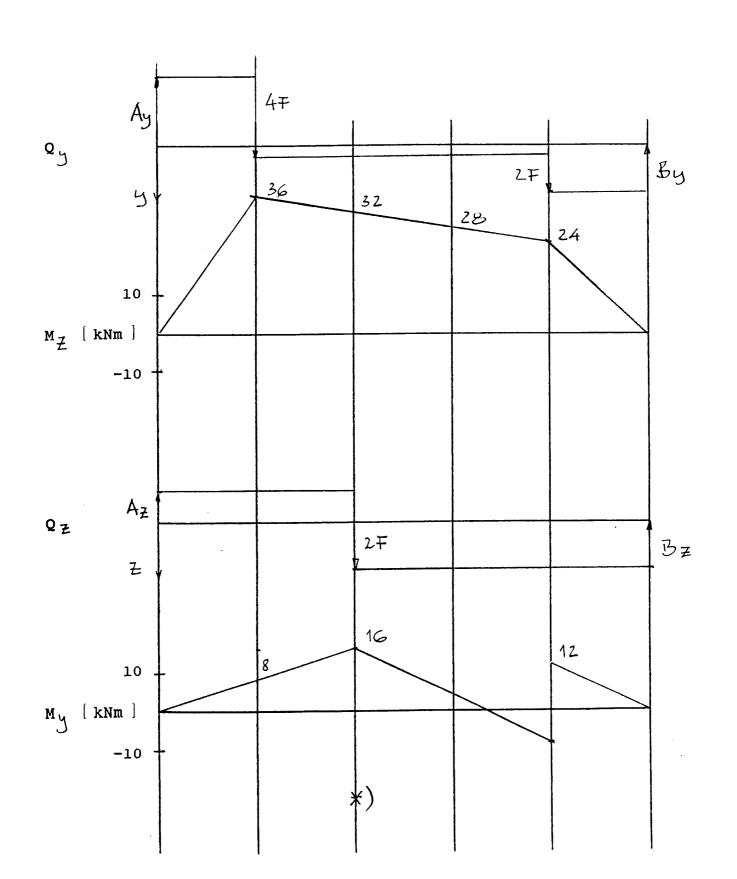
6.2
$$M_{max} = 25 \text{ kNm}, M_{min} = 5 \text{ kNm}$$

$$6.3 S_F = 1,49$$

6.4
$$M_{\text{max zul}} = 37,5 \text{ kNm}, S_{\text{F}}' = 1$$

OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe



WS 1995/96

2. Aufgabe

$$2.1 s_1/s_2 = 2, s_2 = 1,5 mm$$

$$2.2 p_B = 85 bar$$

$$2.3 \Delta L = 5 \text{ mm}$$

3. Aufgabe

3.1
$$A_y = B_y = 5 \text{ kN}, A_z = B_z = 3 \text{ kN}$$

$$3.2 I_v = 648 \text{ cm}^4, I_z = 3564 \text{ cm}^4$$

$$3.3 \sigma_{max} = 64 \text{ N/mm}^2$$

4. Aufgabe

$$4.1 \, S_{FA} = 2.5$$

$$4.2 S_{FB} = 10.8$$

5. Aufgabe

5.1 Einspannung

5.2 s = 7,5 mm -
$$S_{K}' = S_{K}$$

$$5.3 \, S_{KH} = 5.2$$

6.1
$$\sigma_u$$
 aus F_K , σ_a aus F_G

$$6.2 d = 50 mm$$

6.3
$$F_L = 9.1 \text{ kN}, S_F = 2.25$$

Name:.....Sem.:....

OUERKRAFT- UND MOMENTENVERLAUF

3. Aufgabe

