



Ausgabe: 28.04.2023 Abgabe: 26.05.2023 Konsulent: F. Niklas Schietzold, VMB/203 Versagenswahrscheinlichkeit spezieller Systeme – Seriensysteme	BIW 4-01	TRAGWERKSSICHERHEIT	3. Beleg	8. FS SS 2023		
Abgabe: 26.05.2023 Seriensysteme	– Ausgabe:	28.04.2023	Varia san ayyah sa ah a inli ah ka it s			
Konsulent: F. Niklas Schietzold, VMB/203	Abgabe:	26.05.2023	O			
	Konsulent:	F. Niklas Schietzold, VMB/203	Seriensysteme			

Aufgabe

Das dargestellte Fachwerk (s. Abb. 1) besteht aus quadratischen Stahl-Hohlprofilen der Güte S235 JR. Die Außenmaße der Profile sind bei allen Stäben gleich: $h \times b = 0.16 \text{ m} \times 0.16 \text{ m}$. Die Wanddicke t der einzelnen Stäbe ist unterschiedlich dimensioniert, um den verschiedenen Beanspruchungen gerecht zu werden.

Bestimmen Sie für das in Abb. 1 dargestellte System unter der angegebenen Belastung mit den in Tabelle 2 gegebenen Stab-Geometrien die folgenden Versagenswahrscheinlichkeiten:

- a) Berechnen Sie die Versagenswahrscheinlichkeit P_f für vollständiges Systemversagen unter den Voraussetzungen, dass
 - die Festigkeiten aller Stäbe stochastisch unabhängig sind und
 - das Knicken der Stäbe ausgeschlossen ist.
- b) Berechnen Sie die Versagenswahrscheinlichkeit P_f für vollständiges Systemversagen unter den Voraussetzungen, dass
 - die Festigkeiten aller Stäbe gleich groß sind also mit voller Korrelation und
 - das Knicken der Stäbe ausgeschlossen ist.
- c) Geben Sie eine untere und eine obere Schranke für die Versagenswahrscheinlichkeit P_f für vollständiges Systemversagen für die Fälle a) und b) an, wenn zusätzlich elastisches Knicken der Stäbe möglich ist! Der Elastizitätsmodul soll dabei in allen Stäben gleich groß sein also voll korreliert.
 - Fall I System wie dargestellt,
 - Fall II Die Stäbe 4, 6 und 10 werden zusätzlich in Stabmitte konstruktiv gehalten (Knicklängenhalbierung).

Die Ziffern (1)–(10) sind als Nummerierung der Stäbe des Fachwerks in Abb. 1 eingeführt. Die von Ihnen berechneten Stabkräfte sollen in die folgende Tabelle eingetragen werden:

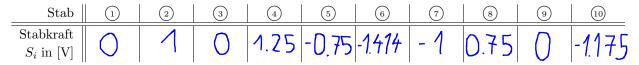


Tabelle 1: Berechnete Normalkräfte der Fachwerkstäbe

Hinweise

- Bei Bedarf sind Integrale mit Hilfe von numerischer Integration zu lösen. Dokumentieren Sie Ihr Vorgehen in nachvollziehbarer Art und Weise.
- Geben Sie Quellcodes, Worksheets oder Tabellenkalkulationen als Teil des Lösungswegs ab, wenn Sie die numerische Integrationen damit durchführen. Bitte achten Sie darauf, dass diese Lösungswege gut nachvollziehbar und kommentiert sind.
- Bitte geben Sie dieses Deckblatt mit Ihrem Namen und Matrikelnummer ab.

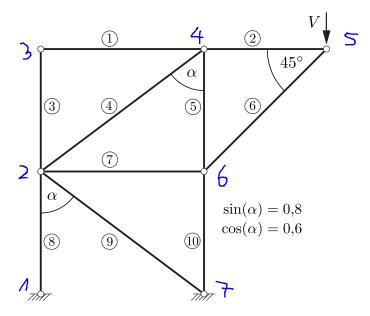


Abbildung 1: System und Belastung

• Belastung

Für die Belastung V wird eine Extremwertverteilung vom Ex-max Typ I (GUMBEL) vorausgesetzt. Die Verteilung wird angenommen mit

$$V \sim \text{Gumbel} (\mu_{X1} = 410 \text{ kN}; \ \sigma_{X1} = 70 \text{ kN}).$$

• Material

Die Fließspannung f_y wird als logarithmisch normalverteilt angenommen mit

$$f_y \sim LNV \left(\mu_{X2} = 30,20 \cdot 10^4 \text{ kN/m}^2; \ \sigma_{X2} = 2,44 \cdot 10^4 \text{ kN/m}^2; \ x_{02} = 19,9 \cdot 10^4 \text{ kN/m}^2 \right).$$

Der Elastizitätsmodul E ist als deterministische Größe vorgegeben zu

$$E = 2.10 \cdot 10^8 \text{ kN/m}^2.$$

• Stab-Geometrien

	Wanddicke	Querschnittsfläche	Flächenträgheitsm.	Länge
Stäbe	$t [\mathrm{mm}]$	$A \left[10^{-3} \cdot \mathrm{m}^2 \right]$	$I [10^{-5} \cdot \text{m}^4]$	l [m]
2 3 5 8	6,3	3,77	1,46	4,2
1 7	6,3	3,77	$1,\!46$	5,6
4 9	6,3	3,77	$1,\!46$	7,0
6	8,0	4,70	1,78	$\sqrt{35,\!28}$
(10)	10,0	5,74	2,10	4,2

Tabelle 2: Querschnittswerte und Stablängen der Fachwerkstäbe

$$5u = \sqrt{\ln \left[1 + \left(\frac{6x_2}{u_{x_2} - x_{0_1}}\right)^2\right]} = 0.234$$

$$\mu u = \ln \frac{\mu_{xz} - \chi_{qz}}{1 + \left(\frac{5\chi_2}{\mu_{xz} - \chi_{qz}}\right)^2} = 5,559$$

$$C_{i} = -\frac{\left|\frac{N_{i}(G=1)}{A}\right|}$$

$$C_{1} = 0$$
 $C_{2} = -265.25$ $C_{3} = -265.25$ $C_{4} = -334.56$ $C_{7} = -265.25$ $C_{7} = -198.94$

$$f_1(x_1) = a_1 \exp[-a(x_1-b) - \exp(-a(x_1-b))]$$

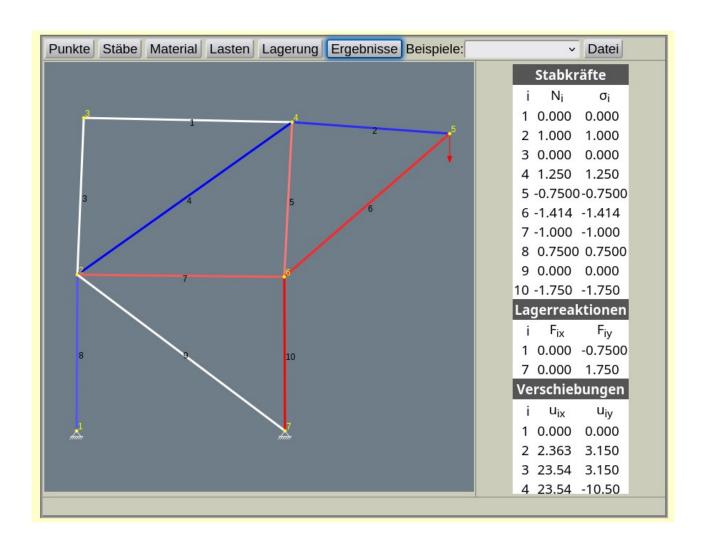
 $a = \frac{1}{\sqrt[3]{x_1}} \frac{4}{\sqrt[3]{x_1}} = 0.018$

C10= -204,7

```
Aufgabe 5)
  P4 = max (P4) = max 

j=1,00 | X1=- x00.
 num jutegnion:
                 P45 = 0.0057/
 Pen = 0
                Pf = 0.0037
                             P410 = 0,0056
 Ptz = 0.0043
                Pf7 = 0.0043
 P+3 = 0
              P48 = 0.0057
 Pf4 = 0.0032
     max Pti = Pts = Pt8 = 0.0057
Aufgabe c)
   Six = - |N; (G=1)|
                                  C714 = = 1.0
                  C4.4 = -1.25
     C1.k = 0
                                  C1.4 = - 0,75
    Czik = -1 Csik = -0175
    C3, 4 = 0 (6,4 = -1,414
                                  Cg. k = 0
  kj = E.I.y2
                                                  410 - 2467,40
                                  47 = 964,93
                  44= 617,50
    Kn = 364,93
                                  41 = 1715,43
                    45= 1715,43
    kz = 1715,43
                                  43 = 617,56
                   Les = 1045,71
    48 = 1715,43
  => Nur Druckstäse velevant, d.6. 5, 6, 7, 10.
 Fay I
  Ph= 1- 0 Ni (- 1 (- 15 (- 1/4))
   Pt=4= 2,69.10-157
  Pt64= 6.14.10-6 } max Pqu - Pf6 = 6.14.10.6
Pt74= 8.95.10-14
   PHONE 1.10.11-127
   -> a) max Pf; = 6,14.10-6 & Pf &1 0.032
    - 61 max Phi = 6.14.12.6 & Ph & 0.0057
```

Mit CamScanner gescannt



```
using Distributions
using QuadGK
#Erstellen Arrays für die Stäbe
#Wanddicke
t = [6.3 \ 6.3 \ 6.3 \ 6.3 \ 6.3 \ 8.0 \ 6.3 \ 6.3 \ 6.3 \ 10.0]
#Querschnittsfläche
A = [3.77 \ 3.77 \ 3.77 \ 3.77 \ 3.77 \ 4.70 \ 3.77 \ 3.77 \ 3.77 \ 5.74] * 10^-3
#Flächenträgheitsmoment
I = [1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 1.46 \ 2.10] * 10^-5
#Länge
L = [5.6 \ 4.2 \ 4.2 \ 7.0 \ 4.2 \ sqrt(35.28) \ 5.6 \ 4.2 \ 7.0 \ 4.2]
#Stabkräfte (V=1)
N = [0 \ 1 \ 0 \ 1.25 \ -0.75 \ -1.414 \ -1 \ 0.75 \ 0 \ -1.175]
E = 2.1e8
#Belastung
muh_x1 = 410
sigma_x1 = 70
#Material
muh_x2 = 30.2e4
sigma_x2 = 2.44e4
x02 = 19.9e4
#leere Arrays
cj = zeros(10)
Pfa = zeros(10)
Pfb = zeros(10)
Pfc = zeros(10)
PfcII = zeros(10)
cjk = zeros(10)
kj = zeros(10)
Pfa\_ges = 0
Pfb_ges = 0
Pfc_{ges} = 0
#Koeffizienten cj und cjk/kj (Aufgabe c)
for i = 1:10
    cj[i] = -abs(N[i]/A[i])
    if N[i] < 0
        cjk[i] = -abs(N[i])
        kj[i] = E*I[i]*pi^2/L[i]^2
    end
end
#Werte a und b
a = 1/sigma_x1*pi/sqrt(6)
b = muh_x1 - 0.5772/a
#Berechnung von sigma_u und muh_u
sigma_u = sqrt(log(1+(sigma_x2/(muh_x2-x02))^2))
muh_u = log(sqrt((muh_x2-x02)/(1+sigma_x2/(muh_x2-x02))^2))
```

```
# Funktionen f_x1 und F_min und fk
#Aufgabe a) und b)
function f_x1(x)
    return f_x1 = a*exp(-a*(x-b)*exp(-a*(x-b)))
end
function F_min_x1(x)
    z = (log(x-x02)-muh_u)/sigma_u #NN verteilt
    return pdf(Normal(), z)
end
#Aufgabe c) Fall I
function fk(k)
   z = (-1/sigma_x1*(-k-muh_x1)) #NV verteilt
   return pdf(Normal(),z)
end
#Aufgabe c) Fall II
function fkII(k)
   return exp(-exp(0.0321*k+10.6))
#Aufgabe a)
for i = 1:10
   if cj[i] == -0.0
       Pfa[i] = 0
   else
       Pfa[i], error = quadgk(x -> F_min_x1(-cj[i]*x)*f_x1(x),-x02/cj[i],1234)
       global Pfa_ges = Pfa_ges + Pfa[i]
    end
end
#Aufgabe b)
for i = 1:10
  if cj[i] == -0.0
  else
      Pfb[i], error = quadgk(x -> f_x1(x) * F_min_x1(-cj[i]*x), -x02/cj[i] ,
10000)
      global Pfb_ges = Pfb_ges + Pfb[i]
   end
end
#Aufgabe c)
for i = 1:10
  if cjk[i] == 0
      Pfc[i] = 0.0
  else
       k = kj[i]/cjk[i]
      Pfc[i] = fk(k)
      PfcII[i] = 1 - fkII(k)
      global Pfc_ges = Pfc_ges + Pfc[i]
   end
end
```

```
#Ausgabe
println("cj: ",cj)
println("cjk: ",cjk)
println("kj: ", kj)
println()
println("a: ",a," b: ", b)
println("sigma_u :",sigma_u,"
                                muh_u: ",muh_u)
println()
println("Aufgabe a)")
println("Pfa: ", Pfa)
println("Pfa_ges: ",Pfa_ges)
println()
println("Aufgabe b)")
println("Pfb: ", Pfb)
println("Pfb_ges: ", Pfb_ges)
println()
println("Aufgabe c)")
println("Fall I")
println("Pfc :", Pfc)
println("Pfc_ges: ", Pfc_ges)
println("Fall II")
println("PfcII :",PfcII)
```