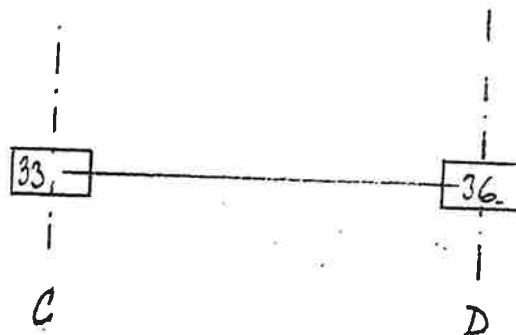


ZATÍŽENÍ OD BAGHOUSE
(DLE PODKLADU OD EP KATOWICE)

PRŮMĚR	ZATÍŽENÍ VETŘEN	UZEL C.33	36	53	36
PONTX EP KATOWICE (POČET UZLŮ BAHU)	R _x Y+	-174,6	0	-23,43	0
	R _x Y-	-32,5	0	-163,5	0
	R _x X+	-100,6	0	-95,4	0
	R _x X-	94,9	0	101,1	0
R _z R _y (POČET)	Y+	-254,9	-192,0	47,1	113,8
	Y-	-64,1	-123,7	237,9	182,1
	X+	-155,8	-155,6	146,2	150,2
	X-	-148,1	-143,8	136,8	137,3
R _y R _z (GUSKY)	Y+	590,6	637,4	805,7	861,1
	Y-	797,2	852,6	599,0	645,9
	X+	695,6	746,8	700,6	751,8
	X-	746,3	695,2	752,2	701,1



ŠATÍŠEV

- ŠATÍŠEVÍ (KRONĚ BH) BYLA PŘEVZATA Z VÝPOČTU K1
- ŠATÍŠEVÍ OD BAGHOJE BYLO PŘEVZATO NOVĚ DLE
ODDÁVKY OD ENERGOPOJEK KATOWICE
- POPIS ŠATÍŠEVÍ JE NA NÁLEPKOVÉM ŠTÍTKU

STALE

1	16	0	0	1	1	0	0	-16.		
17	32	0	0	1	1	0	0	-9.4		
33	38	0	0	2	1	0	0	-9.		
39	53	0	0	2	1	0	0	-4.7		
54	56	0	0	2	1	0	0	-18.		
51	0	0	0	2	1	1	0	-25.7	0.	2.13
48	0	0	0	2	1	1	0	-25.7	0.	2.13
45	0	0	0	2	1	1	0	-25.4	0.	2.13
42	0	0	0	2	1	1	0	-30.	0.	2.13
39	0	0	0	2	1	1	0	-30.	0.	2.13
36	0	0	0	2	1	1	0	-20.5	0.	2.13
33	0	0	0	2	1	1	0	-20.5	0.	2.13
51	0	0	0	2	1	1	0	-.9	2.13	4.15
48	0	0	0	2	1	1	0	-.9	2.13	4.15
45	0	0	0	2	1	1	0	-.9	2.13	4.15
42	0	0	0	2	1	1	0	-1.	2.13	4.15
39	0	0	0	2	1	1	0	-1.	2.13	4.15
36	0	0	0	2	1	1	0	-.7	2.13	4.15
33	0	0	0	2	1	1	0	-.7	2.13	4.15
52	0	0	0	2	1	1	0	-.9	0.	2.15
49	0	0	0	2	1	1	0	-.9	0.	2.15
46	0	0	0	2	1	1	0	-.9	0.	2.15
43	0	0	0	2	1	1	0	-1.	0.	2.15
40	0	0	0	2	1	1	0	-1.	0.	2.15
37	0	0	0	2	1	1	0	-.7	0.	2.15
34	0	0	0	2	1	1	0	-.7	0.	2.15
52	0	0	0	2	1	1	0	-25.7	2.15	3.6
46	0	0	0	2	1	1	0	-25.7	2.15	3.6
46	0	0	0	2	1	1	0	-25.4	2.15	3.6
43	0	0	0	2	1	1	0	-30.	2.15	3.6
40	0	0	0	2	1	1	0	-30.	2.15	3.6
37	0	0	0	2	1	1	0	-20.5	2.15	3.6
34	0	0	0	2	1	1	0	-20.5	2.15	3.6
53	0	0	0	2	1	0	0	-25.7		
50	0	0	0	2	1	0	0	-25.7		
47	0	0	0	2	1	0	0	-25.4		
44	0	0	0	2	1	0	0	-30.		
41	0	0	0	2	1	0	0	-30.		
38	0	0	0	2	1	0	0	-20.5		
35	0	0	0	2	1	0	0	-20.5		
5	0	0	0	2	0	0	1	-26.3	3.6	
4	0	0	0	2	0	0	1	-26.3	2.0	
3	0	0	0	2	0	0	1	-26.3	2.0	
2	0	0	0	2	0	0	1	-26.3	2.0	
20	0	0	0	2	0	0	1	-56.	3.6	
21	0	0	0	2	0	0	1	-56.	2.0	
29	0	0	0	2	0	0	1	-14.	2.0	

28	0	0	0	2	0	0	1	-14.	3.6
8	0	0	0	2	0	0	1	-203.	4.26
8	0	0	1	3	0	0	1	203.	4.26
54	0	0	0	2	0	0	1	-64.	3.225
55	0	0	0	2	0	0	1	-80.	1.25
55	0	0	0	2	0	0	1	-81.	2.925
48	49	0	0	2	1	0	0	-7.5	

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]
 CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST
 V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

17	0	0	0	2	-26.3
14	0	0	0	2	-56.
10	0	0	0	2	-56.
22	0	0	0	2	-35.
6	0	0	0	2	-35.
23	0	0	0	2	-14.
15	0	0	0	2	-14.
11	0	0	0	2	-14.
7	0	0	0	2	-14.
33	0	0	0	2	-52.
33	0	0	1	3	20.8
36	0	0	0	2	-146.
21	0	0	0	2	-31.7
17	0	0	0	2	-37.5
13	0	0	0	2	-37.5
9	0	0	0	2	-25.5
5	0	0	0	2	-25.5
26	0	0	0	2	-15.8
32	0	0	0	2	-51.4
28	0	0	0	2	-51.4
24	0	0	0	2	-50.8
20	0	0	0	2	-59.9
16	0	0	0	2	-37.5
12	0	0	0	2	-25.5
8	0	0	0	2	-25.5

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 2

NAZEV :

PRITIZENI OD RADY E

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]
 CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST
 V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

8	0	0	0	2	-37.5
12	0	0	0	2	-37.5
16	0	0	0	2	-37.5
20	0	0	0	2	-37.5
28	0	0	0	2	-37.5

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 3

NAZEV :

UZITNE

ZATIZENI PRUTU [kN,kNm], [mm,mm/m]

CISLO PRUTU	TYPY	ZATIZENI	POCATECNI INTENZITA	KONCOVA INTENZITA	POLOHA ZACATKU	POLOHA KONCE
V SERII						
PRVNI POSL.	T1	T2	SM	T3	T4	T5
33	34	0	0	2	1	0 0
36	37	0	0	2	1	0 0
39	40	0	0	2	1	0 0
42	43	0	0	2	1	0 0
45	46	0	0	2	1	0 0
48	49	0	0	2	1	0 0
48	49	0	0	2	1	0 0

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]

CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST

V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

27	28	0	0	2	-21.
----	----	---	---	---	------

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 4

NAZEV :

SMIH

ZATIZENI PRUTU [kN,kNm], [mm,mm/m]

CISLO PRUTU	TYPY	ZATIZENI	POCATECNI INTENZITA	KONCOVA INTENZITA	POLOHA ZACATKU	POLOHA KONCE
V SERII						
PRVNI POSL.	T1	T2	SM	T3	T4	T5
8	0	0	0	2	0	0 1
8	0	0	1	3	0	0 1

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 5

NAZEV :

VITR

ZATIZENI PRUTU [kN,kNm], [mm,mm/m]

CISLO PRUTU	TYPY	ZATIZENI	POCATECNI INTENZITA	KONCOVA INTENZITA	POLOHA ZACATKU	POLOHA KONCE
V SERII						
PRVNI POSL.	T1	T2	SM	T3	T4	T5
15	16	0	0	1	1	0 1

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 6

NAZEV :

Y+

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]

CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST

V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

33 0 0 0 1 172.6

33 0 0 0 2 -590.6

36 0 0 0 2 -637.4

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 7

NAZEV :

Y-

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]

CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST

V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

33 0 0 0 1 32.5

33 0 0 0 2 -797.2

36 0 0 0 2 -852.6

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 8

NAZEV :

X+

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]

CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST

V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

33 0 0 0 1 100.6

33 0 0 0 2 -695.6

36 0 0 0 2 -746.8

POPIS ZATEZOVACICH STAVU - ZS 9

NAZEV :

X-

ZATIZENI PRUTU [kN,kNm], [mm, mm/m]

END

ZATIZENI UZLU [kN,kNm], [mm, mm/m]

CISLO UZLU TYPY ZATIZ. VELIKOST

V SERII ZATIZENI

PRVNI POSL. T1 T2 SMER

33 0 0 0 1 -94.9

33 0 0 0 2 -746.3

36 0 0 0 2 -695.2

VÝPOČET EXTRÉMNÍCH ÚČINŮ

RAH CD - KRAJNÍ

SUPERPOSICE ZATEZOVACÍCH STAVŮ - POPIS KOMBINACÍ

NAZEV :

KOMB-KOMBINACE 1 - 1.1xSTALE

Císlo kombinace: 1

POPIS SUPERPOSICI ZATEZOVACÍCH STAVŮ

ZAT. STAVY	1	2	3	4	5	6	7	8	9
SKUPINY :	0	0	1	2	3	4	4	4	4
KOEFICIENTY:	1.1	1.1	1.	1.4	1.2	1.	1.	1.	1.

NAZEV :

KOMB-KOMBINACE 2 - 0.9xSTALE

Císlo kombinace: 2

POPIS SUPERPOSICI ZATEZOVACÍCH STAVŮ

ZAT. STAVY	1	2	3	4	5	6	7	8	9
SKUPINY :	0	0	1	2	3	4	4	4	4
KOEFICIENTY:	.9	.9	1.	1.4	1.2	1.	1.	1.	1.

- 1 - STALE
- 2 - PRITÍŽENÍ OD RADY E
- 3 - UŽITNÉ
- 4 - SNÍH
- 5 - VÍTR
- 6 - Y+
- 7 - Y-
- 8 - X+
- 9 - X-

VYHODNOCENÍ VNITŘNÍCH SIL

PONTEX s.r.o., PRAHA, Bezova 1658

str.

DEFOR plus V93 (c) FEM consulting Brno 15/10 1993

list 1

24. kveten 1994 (08:22)

RAM CD - 2

KOMB-KOMBBINACE 1 - 1.1xSTALE

SUPER-KRAJNÍ SLOUPY

Seznam vyhodnocovaných prutu:

1 -16

VNITŘNÍ SILY V PRUTECH (kN, kNm)

N-x Q-y M-z Kombinace

PRUT 8 max N-x

x= 5.36 -148.90 13.08 -135.05 1 2

PRUT 1 min N-x

x= .00 -3029.12 -40.41 101.65 1 2 3 4 5 9

PRUT 15

max M-z

x= 4.76 -1078.37 40.73 118.43 1 2 3 4 6

PRUT 16

min M-z

x= 4.76 -792.10 -52.66 -197.64 1 2 4 5 9

KOMB-KOMBBINACE 1 - 1.1xSTALE

SUPER-PRUTY VNITŘNÍ

Seznam vyhodnocovaných prutu:

17 -32

VNITŘNÍ SILY V PRUTECH (kN, kNm)

N-x Q-y M-z Kombinace

PRUT 32 max N-x

x= 4.96 -143.72 -7.96 -17.05 1 2 3 5

PRUT 17 min N-x

x= .00 -1643.68 -29.14 62.01 1 2 3 4 5 9

PRUT 23

max M-z

x= 4.76 -352.39 58.71 147.66 1 2 4 6

PRUT 32

min M-z

x= 4.96 -203.93 -58.46 -168.76 1 2 4 5 9

PONTEX s.r.o., PRAHA, Bezova 1658

str..

DEFOR plus V93 (c) FEM consulting Brno 15/10 1993

list 1

24. kveten 1994 (08:22)

RAM CD - 2

KOMB-KOMBINACE 2 - 0.9xSTALE

SUPER-KRAJNI SLOUPY

Seznam vyhodnocovanych prutu:

1 -16

VNITRNI SILY V PROTECH (kN, kNm)

N-x Q-y M-z Kombinace

PRUT	8	max N-x							
x=	5.36	-121.83	10.70	-110.50	1	2			

PRUT	1	min N-x							
x=	.00	-2690.96	-38.52	98.53	1	2	3	4	5 9

PRUT	8	max M-z							
x=	5.36	-607.83	67.44	121.64	1	2	6		

PRUT	16	min M-z							
x=	4.76	-755.78	-53.37	-199.91	1	2	4	5	9

KOMB-KOMBINACE 2 - 0.9xSTALE

SUPER-PRUTY VNITRNI

Seznam vyhodnocovanych prutu:

17 -32

VNITRNI SILY V PROTECH (kN, kNm)

N-x Q-y M-z Kombinace

PRUT	32	max N-x							
x=	4.96	-116.77	-6.41	-13.71	1	2	3	5	

PRUT	17	min N-x							
x=	.00	-1413.89	-28.58	60.88	1	2	3	4	5 9

PRUT	23	max M-z							
x=	4.76	-299.26	59.25	148.44	1	2	4	6	

PRUT	32	min M-z							
x=	4.96	-176.99	-56.91	-165.42	1	2	4	5	9

POPRÁVKA KRAJIN PLOUČI (800x500)

MAX N_1 ODP M - PRUT (B)

► VÝKLEK K LEŽOSTROJIDLOU ST. PNI
VÝTVRZENÍ JE POČÍTÁNÍ DLE
PŘOCTY BETON

POSOUZENÍ BETONOVÉHO PRŮŘEZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	1.879254
Nd=	121.83
Mf=	110.5
Ndl=	121.83
Mfl=	110.5
B=	.8
H=	.8
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	29.22836
Ef=	.9070016
Ea=	2.083333E-02
Ee=	.9070016
O=	1.133752
Omin=	.300625
Kep=	.1891589
Mdtl=	159.232
Mdt=	159.232
Klt=	2
Ncr=	12243.67
Eta=	1.01005
Ed=	.9161173
Nu1=	165.9386
Nu2=	841.5832

UNOSNOST JE TREBA STANOVIT:
ad 4/

$$N_M = 165,9 \text{ kN} > 121,8 \text{ kN} = N_d$$

PRŮŘEZ VYHOVUJE.

MIN N₁ ODP 4 - PRUT ①

POSOUZENI BETONOVEHO PRUREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	.7477523
Nd=	3029.12
Mf=	101.65
Ndl=	3029.12
Mfl=	101.65
B=	.8
H=	.8
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	29.22836
Ef=	.0335576
Ea=	2.083333E-02
Ee=	.0335576
O=	.041947
Omin=	.300625
Kep=	.374571
Mdtl=	1313.298
Mdt=	1313.298
Klt=	2
Ncr=	24244.83
Eta=	1.142777
Ed=	3.834886E-02
Nu1=	-544.1378
Nu2=	5144.389

1949 WITREBUDET

$$k_n = k - \epsilon_{ef} = 0.8 - 2.0 \cdot 0.83 \cdot 10^{-1} = 0.72$$

$$N_n = 10 \cdot 0.8 \cdot 0.72 \cdot 0.9 \cdot 11.5 = 5961.6 \text{ kN} \quad \text{a} \quad \text{OMEZENÍ} \quad 10 \cdot 0.9 \cdot 0.8 \cdot 0.9 \cdot 0.9 \cdot 11.5 = 5299.2$$

$$N_n = 5299.2 > 3029.1 \text{ kN} = N_d$$

PRŮŽEB V KROUVCE

Max M₁ 222 kN - 2007 (8)

POSOUZENI BETONOVEHO PRUREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	3.247266
Nd=	607.83
Mf=	121.64
Ndl=	607.83
Mfl=	121.64
B=	.8
H=	.8
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	29.22836
Ef=	.2001217
Ea=	2.083333E-02
Ee=	.2001217
O=	.2501522
Omin=	.300625
Kep=	.374571
Mdtl=	364.772
Mdt=	364.772
Klt=	2
Ncr=	24244.83
Eta=	1.025715
Ed=	.2052679
Nu1=	3120.211
Nu2=	2608.378

UNOSNOST JE TREBA STANOVIT:
ad 3/

$$N_A = 1,0 \cdot 0,8 \cdot (0,8 - 2,0,205) \cdot 0,9 \cdot 11,5 = 3229,2 \text{ kN} \leq 1,0 \cdot 0,8^2 \cdot 5,9 \cdot 11,5 = 5299,2 \text{ kN}$$

$$N_A = 3229,2 > 607,8 \text{ kN} = N_d$$

zůstat vzhovuje

MIN M₁ ODP N - PRUT 16

POSOUZENI BETONOVEHO PRUREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	2.512341
Nd=	755.78
Mf=	199.91
Ndl=	755.78
Mfl=	199.91
B=	.8
H=	.8
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	29.22836
Ef=	.2645082
Ea=	2.083333E-02
Ee=	.2645082
O=	.3306352
Omin=	.300625
Kep=	.3554366
Mdtl=	502.222
Mdt=	502.222
Klt=	2
Ncr=	23006.32
Eta=	1.033967
Ed=	.2734927
Nu1=	1238.969
Nu2=	2170.953

UNOSNOST JE TREBA STANOVIT:
ad 4/

$$N_u = N_{u1} = 1238.97 \text{ kN} > 755.78 \text{ kN} = N_d$$

PRŮBĚH VÝPOČTU

POSOUZENÍ Vnitřních 3-2003 (750x500)

Max N od 1 - 3205 (31)

POSOUZENÍ BETONOVÉHO PRŮREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	-10.60226
Nd=	116.77
Mf=	13.71
Ndl=	116.77
Mfl=	13.71
B=	.5
H=	.75
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	31.17691
Ef=	.1174103
Ea=	1.583333E-02
Ee=	.1174103
O=	.1565471
Omin=	.295
Kep=	.378481
Mdtl=	57.49875
Mdt=	57.49875
Klt=	2
Ncr=	12616.03
Eta=	1.009342
Ed=	.1185072
Nu1=	61999.77
Nu2=	1992.37

UNOSNOST JE TREBA STANOVIT:
ad 3/

$$N_u = 1.0 \cdot 0.5 \cdot (0.75 - 2.0 \cdot 11.5) \cdot 0.9 \cdot 11.5 = 2649.6 \text{ kN} \leq 1.0 \cdot 0.8 \cdot 0.5 \cdot 0.75 \cdot 0.9 \cdot 11.5 = 3105.0 \text{ kN}$$

$$N_u = 2649.6 \text{ kN} > 116.77 \text{ kN} = N_d$$

PRŮŘEZ VYHOVUJE

KU N₁₀₂ = 4 - 2007 (17)

POSOUZENI BETONOVEHO PRUREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	.675793
Nd=	1643.68
Mf=	62.01
Ndl=	1643.68
Mfl=	62.01
B=	.5
H=	.75
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	31.17691
Ef=	3.772632E-02
Ea=	1.583333E-02
Ee=	3.772632E-02
O=	5.030176E-02
Omin=	.295
Kep=	.378481
Mdtl=	678.39
Mdt=	678.39
Klt=	2
Ncr=	12616.03
Eta=	1.149802
Ed=	.0433778
Nu1=	-314.3632
Nu2=	2881.355

$$N_u = 10 \cdot 0,15 \cdot (0,75 - 2 \cdot 0,043) \cdot 0,9 \cdot 11,5 \cdot 3436,2 \text{ kN} \leq 10 \cdot 23 \cdot 0,15 \cdot 0,9 \cdot 11,5 \cdot 3105,0 \text{ kN}$$

$$N_u = 3105,0 \text{ kN} > 1643,7 \text{ kN} = N_d$$

Príloha Vyhovuje

U N M 022 U - PWT (52)

POSOUZENI BETONOVEHO PRUREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	1.883445
Nd=	203.93
Mf=	168.76
Ndl=	203.93
Mfl=	168.76
B=	.5
H=	.75
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	31.17691
Ef=	.8275388
Ea=	1.583333E-02
Ee=	.8275388
O=	1.103385
Omin=	.295
Kep=	.1914088
Mdtl=	245.2337
Mdt=	245.2337
Klt=	2
Ncr=	6380.294
Eta=	1.033018
Ed=	.8548623
Nu1=	97.98016
Nu2=	495.127

UNOSNOST JE TREBA STANOVIT:
ad 4/

$$N_{M} = N_{M1} = 24,98 \text{ kN} < 203,93 \text{ kN} = N_d$$

PRŮŽEB NEVYHOVUJE

HAT N₁ - POUT ②

POSOUZENI BETONOVEHO PRUREZU

Rbd=	11.5
Rbtd=	.9
Eb=	27000
Gbs=	.9
Gbg=	2.002679
Nd=	299.26
Mf=	148.44
Ndl=	299.26
Mfl=	148.44
B=	.5
H=	.75
L=	4.5
Le=	6.75
Lambda=	31.17691
Ef=	.4960235
Ea=	1.583333E-02
Ee=	.4960235
O=	.6613647
Omin=	.295
Kep=	.2444774
Mdtl=	260.6625
Mdt=	260.6625
Klt=	2
Ncr=	8149.248
Eta=	1.038122
Ed=	.514933
Nu1=	195.0059
Nu2=	758.1359

UNOSNOST JE TREBA STANOVIT:
ad 4/

$$N_M - N_{n1} = 195,0 \text{ kN} < 299,26 \text{ kN} = N_d$$

DOŠLO NEVYHOVUJE

POSOUZENÍ KRAJNÍHO RÁMU CD

PROSTOROVÝ MODEL

ŠABLONOVÝ VSTUPNÍ DATA

RAM CD - KRAJNÍ, PROSTOROVÝ MODEL

TYP KONSTRUKCE 5= prost. ram
 POCET UZLU 74
 POCET PRUTU 124
 POCET PODPOR 20

POPIS SOURADNIC UZLU

CISLO PODP.	SOURLADNICE	SOURLADNICE	SOURLADNICE
UZLU UZEL	X [m]	Y [m]	Z [m]
1	1	0.	0.
2	1	4.15	0.
3	1	7.75	0.
4	1	11.5	0.
5	0	0.	3.55
6	0	4.15	3.55
7	0	7.75	3.55
8	0	11.5	3.55
9	0	0.	7.34
10	0	4.15	7.34
11	0	7.75	7.34
12	0	11.5	7.34
13	0	0.	11.125
14	0	4.15	11.125
15	0	7.75	11.125
16	0	11.5	11.125
17	0	0.	16.675
18	0	4.15	16.675
19	0	7.75	16.675
20	0	11.5	16.675
21	0	0.	22.225
22	0	4.15	22.225
23	0	7.75	22.225
24	0	11.5	22.225
25	0	0.	26.925
26	0	4.15	26.925
27	0	7.75	26.925
28	0	11.5	26.925
29	0	0.	31.69
30	0	4.15	31.69
31	0	7.75	31.69
32	0	11.5	31.69
33	0	0.	37.05
34	0	4.15	36.8335
35	0	7.75	36.6457
36	0	11.5	36.45
37	1	0.	0.
38	0	0.	11.125
39	0	0.	22.225
40	0	0.	26.925
41	0	0.	37.05
42	1	11.5	0.
43	0	11.5	11.125
44	0	11.5	22.225
45	0	11.5	26.925
46	0	11.5	31.69

47	0	11.5	36.45	9.
48	1	0.	0.	18.
49	1	0.	11.125	18.
50	1	0.	22.225	18.
51	1	0.	26.925	18.
52	1	0.	37.05	18.
53	1	11.5	0.	18.
54	1	11.5	11.125	18.
55	1	11.5	22.225	18.
56	1	11.5	26.925	18.
57	0	11.5	31.69	18.
58	1	11.5	36.45	18.
59	0	5.75	3.55	0.
60	0	5.75	7.34	0.
61	0	5.75	11.125	0.
62	0	5.75	16.675	0.
63	0	5.75	22.225	0.
64	0	5.75	26.925	0.
65	0	5.75	31.69	0.
66	0	5.75	36.75	0.
67	0	5.75	11.125	9.
68	0	5.75	22.225	9.
69	0	5.75	26.925	9.
70	0	5.75	36.75	9.
71	1	5.75	11.125	18.
72	1	5.75	22.225	18.
73	1	5.75	26.925	18.
74	1	5.75	36.75	18.

POPIS KODOVYCH CISEL PRUTU

CISLO PRUTU	CISLO POCAT. UZLU	CISLO KONC. UZLU
1	1	5
2	5	9
3	9	13
4	13	17
5	17	21
6	21	25
7	25	29
8	29	33
9	4	8
10	8	12
11	12	16
12	16	20
13	20	24
14	24	28
15	28	32
16	32	36
17	2	6
18	6	10
19	10	14
20	14	18
21	18	22
22	22	26
23	26	30
24	30	34
25	3	7
26	7	11
27	11	15

28	15	19
29	19	23
30	23	27
31	27	31
32	31	35
33	5	6
34	6	59
35	7	8
36	9	10
37	10	60
38	11	12
39	13	14
40	14	61
41	15	16
42	17	18
43	18	62
44	19	20
45	21	22
46	22	63
47	23	24
48	25	26
49	26	64
50	27	28
51	29	30
52	30	65
53	31	32
54	33	34
55	34	66
56	35	36
57	59	7
58	60	11
59	61	15
60	62	19
61	63	23
62	64	27
63	65	31
64	66	35
65	37	38
66	38	39
67	39	40
68	42	43
69	43	44
70	48	49
71	49	50
72	50	51
73	53	54
74	54	55
75	44	45
76	55	56
77	40	41
78	51	52
79	45	46
80	46	47
81	56	57
82	57	58
83	38	67
84	67	43
85	49	71
86	71	54
87	39	68

88	68	44
89	50	72
90	72	55
91	40	69
92	69	45
93	51	73
94	73	56
95	41	70
96	70	47
97	52	74
98	74	58
99	36	47
100	47	58
101	32	46
102	46	57
103	28	45
104	24	44
105	16	43
106	33	41
107	41	52
108	25	40
109	21	39
110	13	38
111	45	56
112	44	55
113	43	54
114	40	51
115	39	50
116	38	49
117	61	67
118	63	68
119	64	69
120	66	70
121	67	71
122	68	72
123	69	73
124	70	74

POPIS FYZIKALNICH VELICIN PRUTU

CISLO PRUTU V SERII	MODUL PRUZNOSTI	MODUL PRUZ. VE SHYKU
PRVNI POSL.	E [MPa]	G [MPa]
1 124	27000.	0.

POPIS PRUREZOVYCH VELICIN PRUTU [m²]

CISLO PRUTU V SERII	PRUREZOVA PLOCHA FX	SMYKOVA PLOCHA FY	SMYKOVA PLOCHA FZ	TORZNI KONST. IX	MOMENT SERTV. IY	MOMENT SETRV. IZ
PRVNI POSL.	$\lambda(1,n)$	$\lambda(2,n)$	$\lambda(3,n)$	$\lambda(4,n)$	$\lambda(5,n)$	$\lambda(6,n)$
1 16	.64	.64	.64	.0575	.0341	.0341
17 32	.375	.375	.375	.0183	.0176	.0078
33 38	.36	.36	.36	.0132	.0048	.0243
57 58	.36	.36	.36	.0132	.0048	.0243
39 53	.188	.188	.188	.0031	.001	.0088
					Beta=	0.

59	63	.188	.188	.188	.0031	.001	.0088
						Beta=	0.
54	56	.720	.720	.720	.0723	.0384	.0486
						Beta=	0.
64	0	.720	.720	.720	.0723	.0384	.0486
						Beta=	0.
65	74	1.8	1.8	1.8	.396	.15	.486
						Beta=	0.
75	76	1.5	1.5	1.5	.2936	.1250	.2813
						Beta=	0.
77	78	1.05	1.05	1.05	.1183	.0429	.1969
						Beta=	0.
79	82	.84	.84	.84	.0864	.0343	.1008
						Beta=	0.
83	86	2.024	2.024	2.024	.4111	.1428	.8163
						Beta=	0.
91	94	2.024	2.024	2.024	.4111	.1428	.8163
						Beta=	0.
87	90	1.38	1.38	1.38	.2336	.0973	.2588
						Beta=	0.
95	98	.87	.87	.87	.0732	.0244	.1631
						Beta=	0.
99	100	1.08	1.08	1.08	.1487	.1296	.0729
						Beta=	0.
101	105	.188	.188	.188	.0031	.0010	.0088
						Beta=	0.
108	110	.188	.188	.188	.0031	.0010	.0088
						Beta=	0.
117	120	.188	.188	.188	.0031	.0010	.0088
						Beta=	0.
111	0	.662	.662	.662	.0373	.0117	.1145
						Beta=	0.
112	0	2.2	2.2	2.2	.5856	.2218	.7333
						Beta=	0.
113	0	1.067	1.067	1.067	.0969	.0299	.3011
						Beta=	0.
106	107	.635	.635	.635	.0514	.0448	.0252
						Beta=	0.
114	0	1.037	1.037	1.037	.1229	.0448	.1792
						Beta=	0.
115	0	.529	.529	.529	.0274	.0093	.0583
						Beta=	0.
116	0	1.201	1.201	1.201	.1111	.0337	.4287
						Beta=	0.
121	0	1.428	1.428	1.428	.1790	.0567	.51
						Beta=	0.
122	0	.529	.529	.529	.0274	.0093	.0583
						Beta=	0.
123	0	1.656	1.656	1.656	.3723	.1825	.2862
						Beta=	0.
124	0	.499	.499	.499	.0319	.014	.0307
						Beta=	0.

POPIS UVOLNENÍ PODPOROVÝCH UZLŮ
ČÍSLO UVOLNENÍ VE SMĚRU

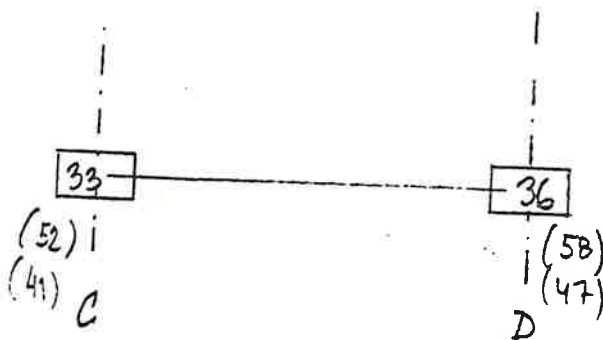
UZLU	X	Y	Z	MX	MY	MZ
49	1	1	0	0	0	1
50	1	1	0	0	0	1
51	1	1	0	0	0	1
52	1	1	0	0	0	1
54	1	1	0	0	0	1
55	1	1	0	0	0	1
56	1	1	0	1	0	1
58	1	1	0	0	0	1
71	1	1	0	0	0	1
72	1	1	0	0	0	1
73	1	1	0	0	0	1
74	1	1	0	0	0	1

ŽATÍŽEVÍ

- ŽATÍŽEVÍ (KROUŽEK) BYLA PŘEVZATA Z VÝPOČTU K1
- ŽATÍŽEVÍ OD BAGHOUSE BYLO REAGOVÁNO NOVĚ DLE
- * PŘÍKLAD: OD ENERGETIKY ŽATÍŽEVÍ
- POPIS ŽATÍŽEVÍ JE NA NÁLEŽNOSTI STRANČNÍ

ZATÍŽENÍ OD BACHOUSE
(JDE PODKLADU OD EP KATOWICE)

BEZKCE	ZATÍŽENÍ VETŘEN	UZEŁ C.33	36	-1	-7
PONTX → Rx	Y+	-172,6	0	-23,43	0
	Y-	-32,5	0	-163,5	0
EP KATOWICE → Rx (PODCL, UZOVNE KATW)	X+	-100,6	0	-95,4	0
	X-	94,9	0	101,1	0
Rx Ry (PODCL)	Y+	-254,9	-192,0	47,1	113,8
	Y-	-64,1	-123,7	237,9	182,1
	X+	-155,8	-155,6	146,2	150,2
	X-	-148,1	-143,8	136,8	137,3
Rx Ry (GUSCH)	Y+	590,6	637,4	805,7	861,1
	Y-	797,2	852,6	599,0	645,9
	X+	695,6	746,8	700,6	751,8
	X-	746,3	695,2	752,2	701,1



ZATÍŽENÍ PRO PROGRAM DEFOR

- 170 -

RAM CD - KRAJNÍ, PROSTOROVÝ MODEL

POPIS ZATEZOVACÍCH STAVŮ - ZS 1

NAZEV :

STALE

ZATÍŽENÍ PRUTŮ [kN,kNm], [mm,mm/m]

CÍSLO PRUTU V SERII	TYPY	ZATÍŽENÍ	POČATEČNÍ INTENZITA	KONCOVÁ INTENZITA	POLOHA ZÁČATKU	POLOHA KONCE
PRVNÍ	POSLEDNÍ	T1 T2 SM T3 T4 T5				
77	78	0 0 2 0 0 1	-244.		9.2	
79	0	0 0 2 0 0 1	-250.		.875	
81	0	0 0 2 0 0 1	-250.		.875	
77	78	0 1 3 0 0 1	244.		9.2	
79	0	0 1 3 0 0 1	-250.		.875	
81	0	0 1 3 0 0 1	-250.		.875	
1	16	0 0 1 1 0 0	-16.			
17	32	0 0 1 1 0 0	-9.4			
33	38	0 0 2 1 0 1	-9.			
57	58	0 0 2 1 0 1	-9.			
39	53	0 0 2 1 0 1	-4.7			
59	63	0 0 2 1 0 1	-4.7			
54	56	0 0 2 1 0 1	-18.			
64	0	0 0 2 1 0 1	-18.			
51	0	0 0 2 1 1 1	-25.7		.4	2.075
48	0	0 0 2 1 1 1	-25.7		.4	2.075
45	0	0 0 2 1 1 1	-25.4		.4	2.075
42	0	0 0 2 1 1 1	-30.		.4	2.075
39	0	0 0 2 1 1 1	-30.		.4	2.075
36	0	0 0 2 1 1 1	-20.5		.4	2.075
33	0	0 0 2 1 1 1	-20.5		.4	2.075
51	0	0 0 2 1 1 1	-9.		2.075	4.15
48	0	0 0 2 1 1 1	-9.		2.075	4.15
45	0	0 0 2 1 1 1	-9.		2.075	4.15
42	0	0 0 2 1 1 1	-1.		2.075	4.15
39	0	0 0 2 1 1 1	-1.		2.075	4.15
36	0	0 0 2 1 1 1	-7.		2.075	4.15
33	0	0 0 2 1 1 1	-7.		2.075	4.15
52	0	0 0 2 1 0 1	-9.			
49	0	0 0 2 1 0 1	-9.			
46	0	0 0 2 1 0 1	-9.			
43	0	0 0 2 1 0 1	-1.			
40	0	0 0 2 1 0 1	-1.			
37	0	0 0 2 1 0 1	-7.			
34	0	0 0 2 1 0 1	-7.			
63	0	0 0 2 1 1 1	-9.		0.	.2
62	0	0 0 2 1 1 1	-9.		0.	.2
61	0	0 0 2 1 1 1	-9.		0.	.2
60	0	0 0 2 1 1 1	-1.		0.	.2
59	0	0 0 2 1 1 1	-1.		0.	.2
58	0	0 0 2 1 1 1	-7.		0.	.2
57	0	0 0 2 1 1 1	-7.		0.	.2
63	0	0 0 2 1 1 1	-25.7		0.2	1.625
62	0	0 0 2 1 1 1	-25.7		0.2	1.625
61	0	0 0 2 1 1 1	-25.4		0.2	1.625
60	0	0 0 2 1 1 1	-30.		0.2	1.625
59	0	0 0 2 1 1 1	-30.		0.2	1.625