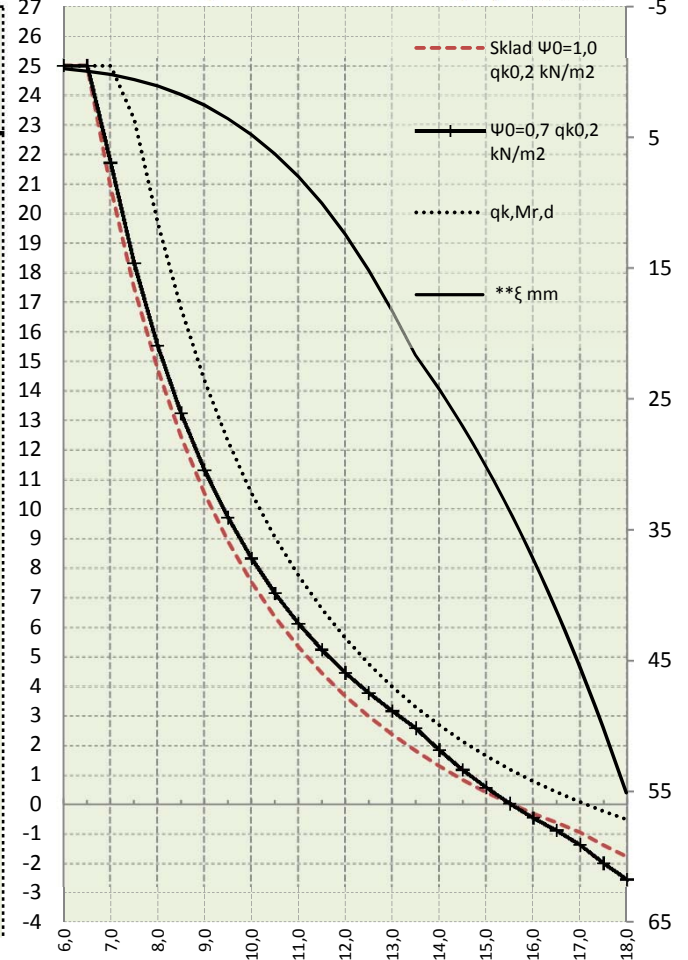


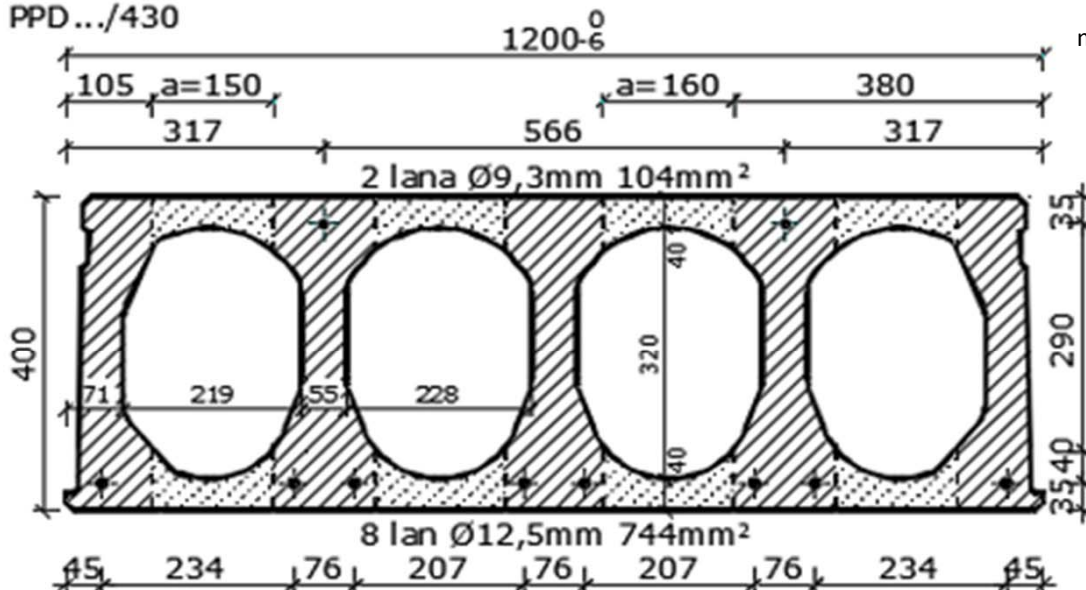
Statický výpočet PPD 430 (Lana: Dole: 8*12,5 + Nahoře: 2*9,3) Datum

L	Sklad	ψ0=1,0	ψ0=0,7	Mr,dek	Mr,cr	Mr0,2	Mr,d	**ξ mm	*Vrdct1
m	qk0,2	qk0,2	kNm	kNm	kNm	kNm	kNm		kN
4,0	25,00	25,00	163,3	224,5	248,9	282,2	-0,46	175,7	
4,5	25,00	25,00	162,9	240,1	275,2	323,0	-0,40	175,6	
5,0	25,00	25,00	163,2	240,3	275,5	347,1	-0,40	175,7	
5,5	25,00	25,00	163,5	240,6	275,9	347,1	-0,35	175,8	
6,0	25,00	25,00	163,8	241,0	276,4	347,1	-0,25	175,8	
6,5	25,00	25,00	164,2	241,3	276,9	347,1	-0,07	175,9	
7,0	20,91	21,72	164,6	241,7	277,4	347,1	0,20	176,0	
7,5	17,51	18,31	165,0	242,1	278,0	347,1	0,57	176,1	
8,0	14,73	15,54	165,5	242,6	278,6	347,1	1,07	176,2	
8,5	12,44	13,24	165,9	243,1	279,3	347,1	1,72	176,3	
9,0	10,52	11,33	166,4	243,6	280,0	347,1	2,54	176,4	
9,5	8,90	9,71	167,0	244,1	280,8	347,1	3,55	176,5	
10,0	7,53	8,33	167,5	244,7	281,6	347,1	4,78	176,6	
10,5	6,35	7,15	168,1	245,3	282,4	347,1	6,25	176,7	
11,0	5,32	6,13	168,7	245,9	283,3	347,1	8,00	176,8	
11,5	4,43	5,24	169,2	246,6	284,2	347,1	10,04	176,7	
12,0	3,65	4,46	169,8	247,2	285,1	347,1	12,41	176,6	
12,5	2,97	3,77	170,5	248,0	286,1	347,1	15,14	176,5	
13,0	2,36	3,16	171,1	248,6	287,2	347,1	18,26	176,5	
13,5	1,81	2,58	171,8	249,3	287,8	347,1	21,64	176,5	
14,0	1,29	1,84	172,5	249,9	287,4	347,1	24,24	176,5	
14,5	0,82	1,18	173,2	249,7	287,0	347,1	27,06	176,6	
15,0	0,41	0,58	174,0	249,4	286,6	347,1	30,14	176,6	
15,5	0,03	0,04	173,8	249,1	286,2	347,1	33,49	176,6	
16,0	-0,32	-0,45	173,8	248,9	285,8	347,1	37,11	176,6	
16,5	-0,61	-0,88	173,5	248,6	286,2	347,1	41,11	176,7	
17,0	-0,96	-1,37	173,2	248,9	286,6	347,1	45,43	176,7	
17,5	-1,39	-1,98	173,1	249,3	287,0	347,1	50,10	176,7	
18,0	-1,77	-2,54	173,4	249,6	287,5	347,1	55,14	176,8	



$q_d(kN/m^2) = \gamma_G \cdot (g_0 + 1,5) + \psi_0 \cdot \gamma_Q \cdot q_{k0,2}$
 $q_d(kN/m^2) = \gamma_G \cdot \xi \cdot (g_0 + 1,5) + \gamma_Q \cdot q_{k0,2}$
 $\gamma_G (1,35)$. . . návrhový koeficient
 $\xi (0,85)$. . . redukční součinitel
 $g_0 (kN/m^2)$. . vlastní tíha
 $\gamma_Q (1,50)$. . . návrhový koeficient
 $1,5 (kN/m^2)$. . g1 tíha úprav
 $q_k (kN/m^2)$. . charakteristické zatížení
 $\psi_0 (1,0)$. . . sklady
 $\psi_0 (0,7)$. . . ostatní

PPD.../430



ECO ČSN EN 1990 rovnice 6.10a 6.10b
 EC2 ČSN EN 1992 -1-1 (CZ) ČSN EN 1168+A3
 $Mr,dek (kNm/1,2m)$. . moment na mezi dekomprese
 XC2/XC3
 $Mr,cr (kNm/1,2m)$. . moment na mezi vzniku trhlin
 $Mr0,2 (kNm/1,2m)$. . moment na mezi šířky trhlin
 $Mr,d (kNm/1,2m)$. . moment na mezi únosnosti
 $**\xi (mm)$. . . průhyb
 $*Vrdct1 (kNm/1,2m)$. smyková únosnost pro oblast bez trhlin

Rozměry
 výška/šířka/skladebně/uložení
 400/1190/1200 /150 mm

Krytí lan
 dolní řada/střední/horní
 29/69/30 mm

Hmotnosti
 manipulační/se záhlvkou/záhlvka
 577/609/32 kg/mb

Beton
 C45/55 XC1
 45 MPa
Ocel
 fpk/ fpk0,1%
 1770/1520 MPa

Teplotní odpor
 0,29 m2K/W
REI Požární odolnost
 60 minut

Vzduchová neprůzvučnost
 56 db
**Vážená, normalizovaná hladi-
 na kročejového zvuku**
 79 db

* Pro oblast s trhlínami se doporučuje redukovat smyk. únosnost na 80%

** Skutečné hodnoty se mohou lišit od zde odhadnutých hodnot, skutečný průhyb závisí od historie zatížení apod. (EC2 čl.

7.4.1) Obvykle s průhybem spirallů nebývají žádné problémy.