

Bo/Lo/Ho/D (CM)= 100/100/210

ARMATURA: B 500

$k_a = (\tan(45 - \alpha/2))^2 =$	0,333
$k_m = 1 - \sin(\alpha) =$	0,500

GORNJA PLOČA

RASPON PLOČE	1,25	m
OPT.OD NADSLOJA	1,52	kN/m ²
OD PLOČE	5,00	kN/m ²
STALNO OPTER.PLOČE	6,52	kN/m ²

ŠIRINA RASPROSTIRANJA OD KOTAČA

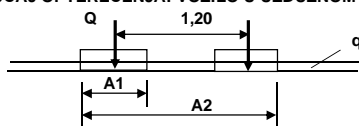
POPREČNO NA SMJER VOŽNJE	$BQ = 0,40 + HE + DO =$	1,98	m
UZDUŽNO NA SMJER VOŽNJE	$BF = 0,40 + HE + DO =$	1,98	m
POVRŠINA	$F = BQ * BF =$	3,92	m ²
DINAMIČKI KOEFICIJENT (UKLJUČEN U OPTER. EC-1)	$KD =$	1,00	
POKRETNOST OPTEREĆENJE.	$Q = P =$	120	KN
	$P1 = Q1 / F =$	15,30	kN/m ²

STALNO OPTEREĆENJE

REAKCIJA	$RG = QD * LB / 2 =$	4,08	kN
MOMENT	$MG = QD * LB^2 / 8 =$	1,27	kNm

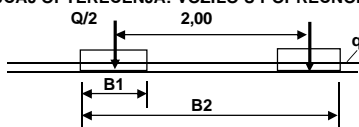
POKRETNOST OPTEREĆENJE

SLUČAJ OPTEREĆENJA: VOZILU U UZDUŽNOM SMJERU



$P =$	120,00	kN
$A1 = BF =$	1,98	m
$A2 = BF + 1,20 =$	3,18	m

SLUČAJ OPTEREĆENJA: VOZILU U POPREČNOM SMJERU



$P =$	120,00	kN
$B1 = BQ =$	1,98	m
$B2 = BQ + 2,00 =$	3,98	m

POVRŠINA:	$F1 = A1 * B1 =$	3,92	m ²
	$F2 = A2 * B2 =$	12,66	m ²

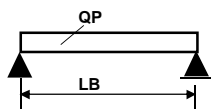
INTENZITET POKRETNOST OPTEREĆENJA.

$QP1 = P / 2 / F1 + q =$	24,30	kN/m ²
$QP2 = 2 * Q / F2 + q =$	27,96	kN/m ²
ILI ZA Q = 0 p =	5,00	kN/m ²

PRESJEČNE SILE

MJERODAVNO POKRETNO OPTEREČENJE

QP = **27,96** kN/m²



Qmax = QG + QP = **34,48** kN/m²

LB = B - DW = **1,25** m

REAKCIJA
MOMENT

RP = QP * LB / 2 = **17,48** kN
MP = QP * LB² / 8 = **5,46** kNm

REAKCIJA
MOMENT

RMAX = RG + RP = **21,55** kN
MPMAX = MG + MP = **6,73** kNm

DIMENZIONIRANJE GORNJE PLOČE

MAX. REAKCIJA
MAX. MOMENT

RMAX = RG + RP = **21,55** kN
MPMAX = MG + MP = **6,73** kNm

AB- PRESJEK - HRN EN 1992 - 1 (EC-2)

BETON:				ARMATURA:			
b / h =	100,0	20,0	CM MB	40	▲	▲	B-500
a =	4,5			C30/37	▼	▼	
		0,85	fck =	30,0	N/mm ²		f _{yd} = 500,0 N/mm ²
			fcd = a*fck/gc =	17,0	N/mm ²		f _{yd} = f _{yd} /gs = 434,8 N/mm ²
			KOEF.SIG.OPTER.				KOEF.SIG.BETON I ARMAT
			γ _g =	1,35			γ _c = 1,50
			γ _q =	1,50			γ _s = 1,15
			Msd = 1,35*Mg+1,5*Mp			Nsd = 1,35*Ng+1,5*Np	
			M Rd,lim = m,lim*(b*d ²)*fcd =	102,92	kNm		
			m _{lim} =	0,252	EC-2		
			D M = Msd - M Rd,lim =				
			As2 = D M / ((d-d2)*f _{yd}) =				

PRESJEČNE SILE

M (kNm) = **6,73**
Q (kN) = **21,55**
N (kN) = **0,00**

DIMENZIONIRANJE EC-2

a (cm) =	4,5	fcd = a*fck/gc =	17,0	f _{yd} = f _{yd} /gs =	434,8	N/mm ²			
b	d = h-a	Msd	Vsd	Nsd	MRd,lim	μ _{sd}	ω	As1	As2
(CM)	(CM)	(KNM)	(KN)	(KN)	(KNM)			(cm ²)	(cm ²)
100	15,5	10,10	50,00	4,00	102,92	0,025	0,020	1,24	0,00

IZBOR ARMATURE:

				AMIN = b*d*0,0015 =					
				As1,potr =				ILI MREŽA:	
				As =					
				e (cm) =					
				As2,potr =					
				As =					
				e (cm) =					

POSMIK EC-2:

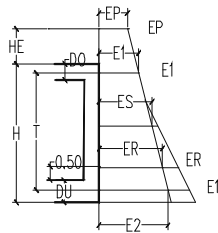
POTREBNE VILICE:

RAZMAK

USVOJENO

Tau,sd = Vsd / (b * 0,85 * d) =	0,04	KN/CM2	Tau,Rd =	0,03	KN/CM2
Asw = m * As1 = Tau,sd * b * 100 / f _{yd} =	0,87	CM2/M	m =	0	
sw = Asw1 * m * 0,85 * d * f _{yd} / Vsd =	0,00	CM2/M	Asw1 =	0,00	cm ²
	Φ	0	As(CM2/M) =	0,00	> Asw

ZIDOVI OKNA/CS - POTISAK TLA I VODE IZVANA



KOEF. MIRNOG POTISKA TLA
POTISAK TLA

$$K_o = 1 - \sin(\phi) = 0,500$$

$$EP = PS \cdot K_o = 13,16 \quad \text{kN/m}^2$$

$$E1 = EP + GAMA \cdot (HE + DO/2) = 16,58 \quad \text{kN/m}^2$$

$$E2 = E1 + GAMA \cdot (H - DO/2 - DU/2) \cdot K_o = 38,68 \quad \text{kN/m}^2$$

$$ES = (E1 + E2)/2 = 27,63 \quad \text{kN/m}^2$$

$$W1 = 10 \cdot HW = 24,50 \quad \text{kN/m}^2$$

$$WS = 10 \cdot (HW - H/2) = 11,75 \quad \text{kN/m}^2$$

POTISAK TLA U TEŽIŠTU ZIDA
PRITISAK VODE

MJERODAVNI POTISAK TLA (NA 0,50 M OD DNA):
SUHO

$$T = H - DO/2 - DU/2 = 2,33 \quad \text{m}$$

$$ER = EP + GAMA \cdot (HE + DO/2 + T - 0,50) \cdot K_o = 32,22 \quad \text{kN/m}^2$$

U VODI

$$W1R = 10 \cdot (HW - 0,50) = 19,50 \quad \text{kN/m}^2$$

$$ER1 = EP + GAMA1 \cdot (HE + DO/2 + T - 0,50) \cdot K_o + W1R = 32,66 \quad \text{kN/m}^2$$

$$ES1 = EP + GAMA1 \cdot (HE + DO/2 + T/2) \cdot K_o + WS = 30,96 \quad \text{kN/m}^2$$

POTISAK OD POKRETNOG OPTEREĆENJA U TEŽIŠTU ZIDA

POKRETNOST: PROPISI EC-1

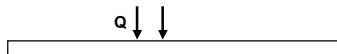
HRN EN 1991-1

Težina vozila:

615

kN

EKVIV. OPT. PREMA DIN 1072 SLW = 60



$$HS = HE + H/2 = 1,36 \quad \text{m}$$

$$BR = 3,00 + HS/2 = 3,68 \quad \text{m}$$

$$LR = 5,00 + 2 \cdot HS/2 = 6,36 \quad \text{m}$$

$$FR = BR \cdot LR = 23,37 \quad \text{m}^2$$

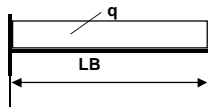
$$PS = SQ / FR = 26,32 \quad \text{kN/m}^2$$

MJERODAVNO OPTEREĆENJE ZIDA

$$QR = ER(ER1) = 32,66 \quad \text{kN/m}^2$$

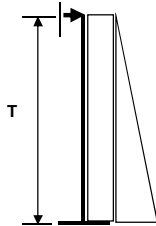
UZDUŽNI ZID LS*H*Dw

PRESJEČNE SILE - HORIZONTALNI SMJER



$$\begin{aligned} LL &= LS - DW = 1,25 & \text{m} \\ QR &= 32,66 \\ MHMAX &= QR * LB^2 / 12 = 4,25 & \text{kNm} \\ RH &= QR * LB / 2 = 20,41 & \text{kN} \end{aligned}$$

PRESJEČNE SILE - VERTIKALNI SMJER



$$\begin{aligned} T &= H - DO/2 - DU/2 = 2,33 & \text{m} \\ QV &= ES(ES1) = 30,96 \\ MVMAX &= QV * T^2 / 8 = 20,92 & \text{kNm} \\ RH &= QR * LB / 2 = 35,99 & \text{kN} \end{aligned}$$

DIMENZIONIRANJE UZDUŽNOG ZIDA -

HORIZONTALNI SMJER

MJERODAVNO!

MJERODAVNI MOMENT

$$M = 4,25 \quad \text{KNM}$$

MJERODAVNA POPREČNA SILA

$$Q = 20,41 \quad \text{KNM}$$

DIMENZIONIRANJE EC-2

a (CM) =	4,5	fcd = a*fck/gc =	17,0	N/mm2	fyd = fyd/gs =	434,8	N/mm2			
b	d = h-a	Msd	Vsd	Nsd	MRd,lim	μsd	ω	As1	As2	
(CM)	(CM)	(KNM)	(KN)	(KN)	(KNM)			(CM2)	(CM2)	
100	20,5	6,38	30,62	0,00	180,04	0,010	0,000	0,00	0,00	

IZBOR ARMATURE:

$$AMIN = b * d * 0,0015 = 3,08$$

$$As1,potr = 3,08$$

ILI MREŽA:

VANI UNUTRA:	(As1 =	7	Φ 8	(AS =	As =	3,5 cm2	Q -	
					e (CM) =	14,3		335
					As2,potr =	3,08		
RAZDJELNA ARM	(As2 =	7	Φ 8	(AS =	As =	3,5 cm2	Q -	
					e (CM) =	14,3		335

POSMIK EC-2:

$$\tau_{sd} = Vsd / (b * 0,85 * d) = 0,02 \quad \text{KN/CM2}$$

POTREBNE VILICE:

$$Asw = m * As1 = \tau_{sd} * b * 100 / fyd = 0,40 \quad \text{CM2/M}$$

RAZMAK

$$sw = Asw1 * m * 0,85 * d * fyd / Vsd = 248,59 \quad \text{CM2/M}$$

USVOJENO

$$\Phi \quad 8 \quad / \quad 100$$

→ DODATNO

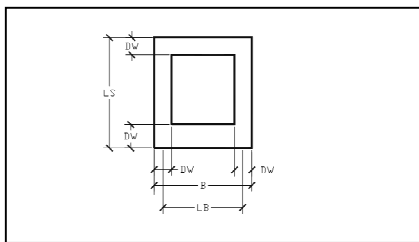
$$\tau_{sd,Rd} = 0,03 \quad \text{kN/cm}^2$$

$$m = 2$$

$$Asw1 = 0,50 \quad \text{cm2}$$

$$As(CM2/M) = 1,00 > Asw$$

PLOČA DNA OKNA/CS



OPTEREĆENJE

OD NADSLOJA..	GE = HE * GAMA =	1,52	kN/m ²
OD PLOČE...	GD = DO * 25 =	6,25	kN/m ²
OD ZIDOVA...	GW = DW*(H-DO-DU)*25/B =	17,50	kN/m ²
OD VODE...	QGW = HW*10 =	0,00	kN/m ²
OD POKRETNOSTI...	PDU = 2*RP/B =	23,30	kN/m ²
UKUPNO OPTEREĆENJE PLOČE DNA	QS =	48,57	kN/m ²

NAPONI NA TEMELJNOM TLU :

$$\text{Sigma} = \text{QS} + \text{DU} \cdot 25 + (\text{H} - \text{DO} - \text{DU}) \cdot 10 = \boxed{75,82} \text{ kN/m}^2$$

KRIŽNO ARMIRANA PLOČA - PREMA LOESERU:

8

RASPON:	LB = B - DW =	1,25	m
	LL = LS - DW =	1,25	m
ODNOS RASPONA:	LL / LB =	1,00	m
KOEF. SMANJENJA - PREMA LOESER-U:			
	VS = 1 - (5/6)*(LB^2*LL^2)/(LB^4+LL^4) =	0,58	
MJERODAVNO OPTEREĆENJE ZA SMJER LB:			
	QB = VS*QS =	28,33	kN/m ²

PRESJEČNE SILE

MOMENT	MS = QB*LB^2 / 8 =	5,53	kNm
REAKCIJA	RS = QB*LB / 2 =	17,71	kN

DIMENZIONIRANJE - GORNJA ZONA

DIMENZIONIRANJE EC-2

a (CM) =	4,5	fcd = a*fck/gc =	17,0	N/mm ²	fyd = fy/d/gs =	434,8	N/mm ²			
b	d = h-a	Msd	Vsd	Nsd	MRd,lim	μsd	ω	As1	As2	
(CM)	(CM)	(KNM)	(KN)	(KN)	(KNM)			(CM ²)	(CM ²)	
100	20,5	8,30	26,56	0,00	180,04	0,012	0,010	0,81	0,00	

IZBOR ARMATURE:

IZBOR ARMATURE:					AMIN = b*d*0,0015 =		3,08		
					As1,potr =		3,08	ILI MREŽA:	
VANI UNUTRA:		(As1 =	7	Φ 8	(AS =	As =	3,5 cm2	Q -	
						e (CM) =	14,3		335
						As2,potr =	3,08		
RAZDJEJNA ARM		(As2 =	7	Φ 8	(AS =	As =	3,5 cm2	Q -	
						e (CM) =	14,3		335
						+.DODATNA			
POSMIK EC-2:		Tau,sd = Vsd / (b * 0,85 * d) =			0,02	kN/vm²	Tau,Rd =	0,03	kN/cm²
POTREBNE VILICE:		Asw = m * As1 = Tau,sd * b * 100 / fyd =			0,35	CM2/M	m =	2	
RAZMAK		sw = Asw1 * m * 0,85 * d * fyd / Vsd =			0,00	CM2/M	Asw1 =	0,00	cm2
USVOJENO		Φ	0	/	0	As(CM2/M) =	#DIV/0!	> Asw	