

Statický posudek

3x kopané sondy Matoušova

Úvod:

Šachta:

Má se posoudit těžní šachta $2,1 \times 1,75\text{m}$ hloubky 7m s výstrojí pomocí kulatiny a dřevěných pažnic. Nejdříve se osadí na terén jámový terč, první rám a bude se hloubit pomocí šikmého zátažného pažení. Jedná še navážky - hutněný zásyp.

Štola:

bez štoly

Použité normy a literatura

ČSN 73 00 35 – Zatížení stavebních konstrukcí

ČSN 73 00 37 – Zemní tlak na stavební konstrukce

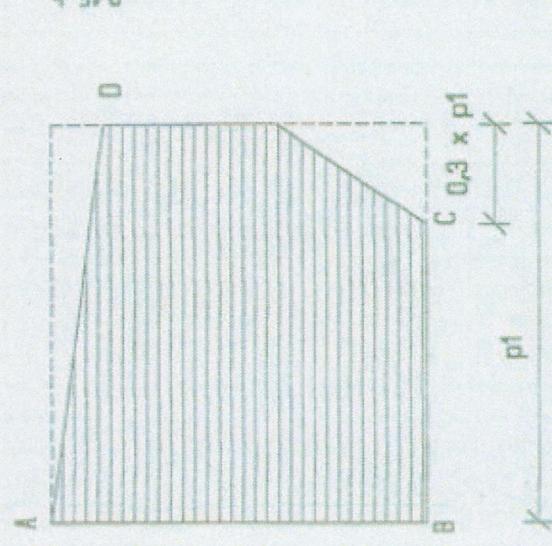
Puška : Podzemní stavby

Bažant : Zakládání staveb

Podklady: Ing. Richard Slepčka

éma redistribuce zemního tlaku dle ČSN 73 00 37 - Zemní tlak na stavební konstrukce

Konstrukce rozepřené ve více úrovních



Pro nesoudržné zeminy

$\gamma_{\text{mota}} = \text{objemová třba čistotelné zvodněké zeminy z n}^{\circ}2$ vytéká
voda do výkopu v kN/m^3

$f_f = \text{úhel vnitřního tření zeminy ve stupních}$
 $h = \text{konečná hloubka jámy v metrech}$

$$p_1 = 0,6 \times \gamma_{\text{mota}} \times h \times K_a$$

$$K_a = \lg 2 (45 - f_f/2)$$

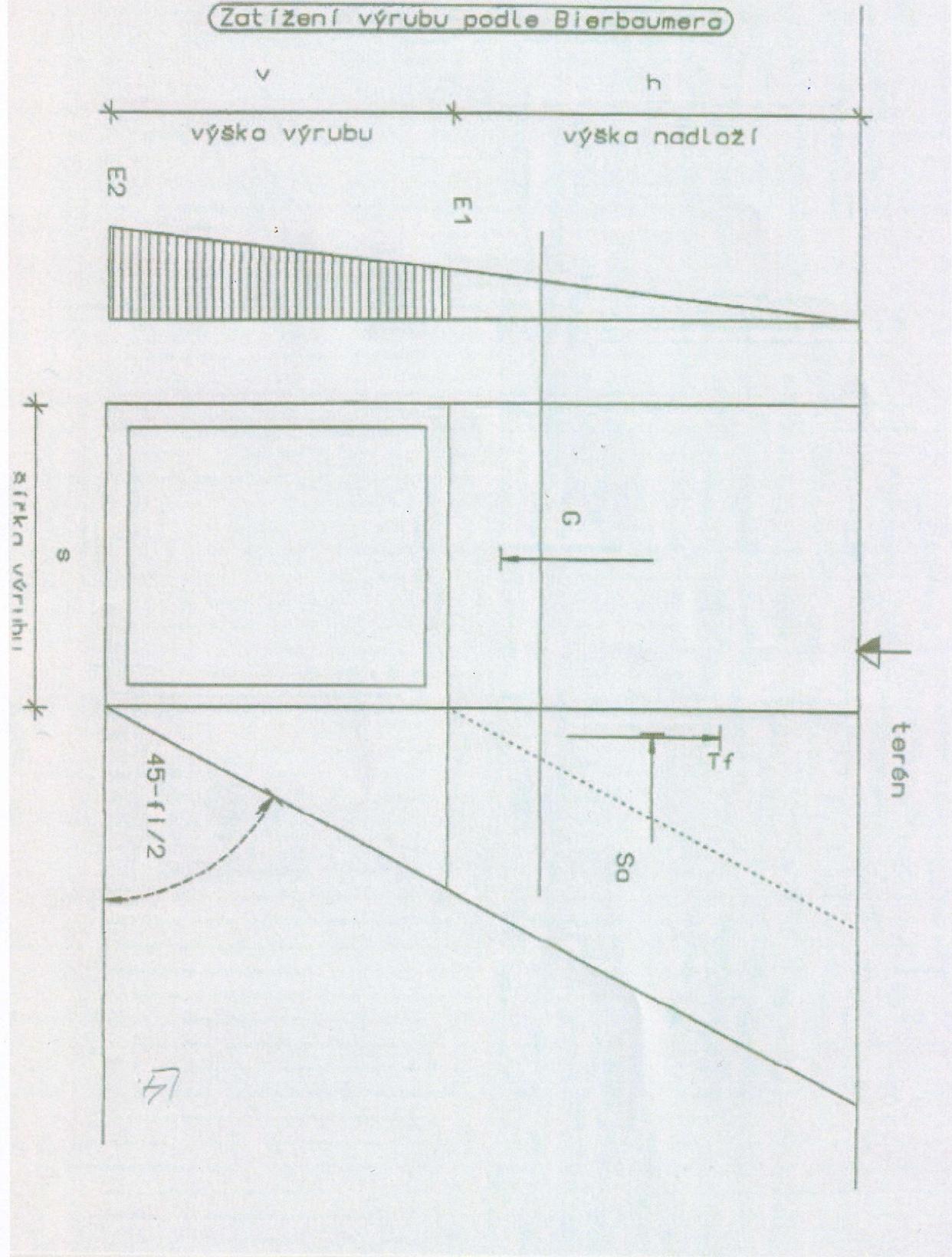
Rovnoměrně zadržený působící na terénu kolem jámy g v kN/m^2
vyvazuje tlak $p_2 = 0,3 \times g$, který se přetíží k p_1

Viz též prof. Z. Bažant: Základní staveb
Při mělké jámě (do 8 m) se počítá s rovnoramenným
zadržením po celé výšce jámy.

Síň tlaku se předpokládá vodorovný.

✓

(Zatižení výruba podle Bierbaumera)



Zemni tlak na pazeni:

24.

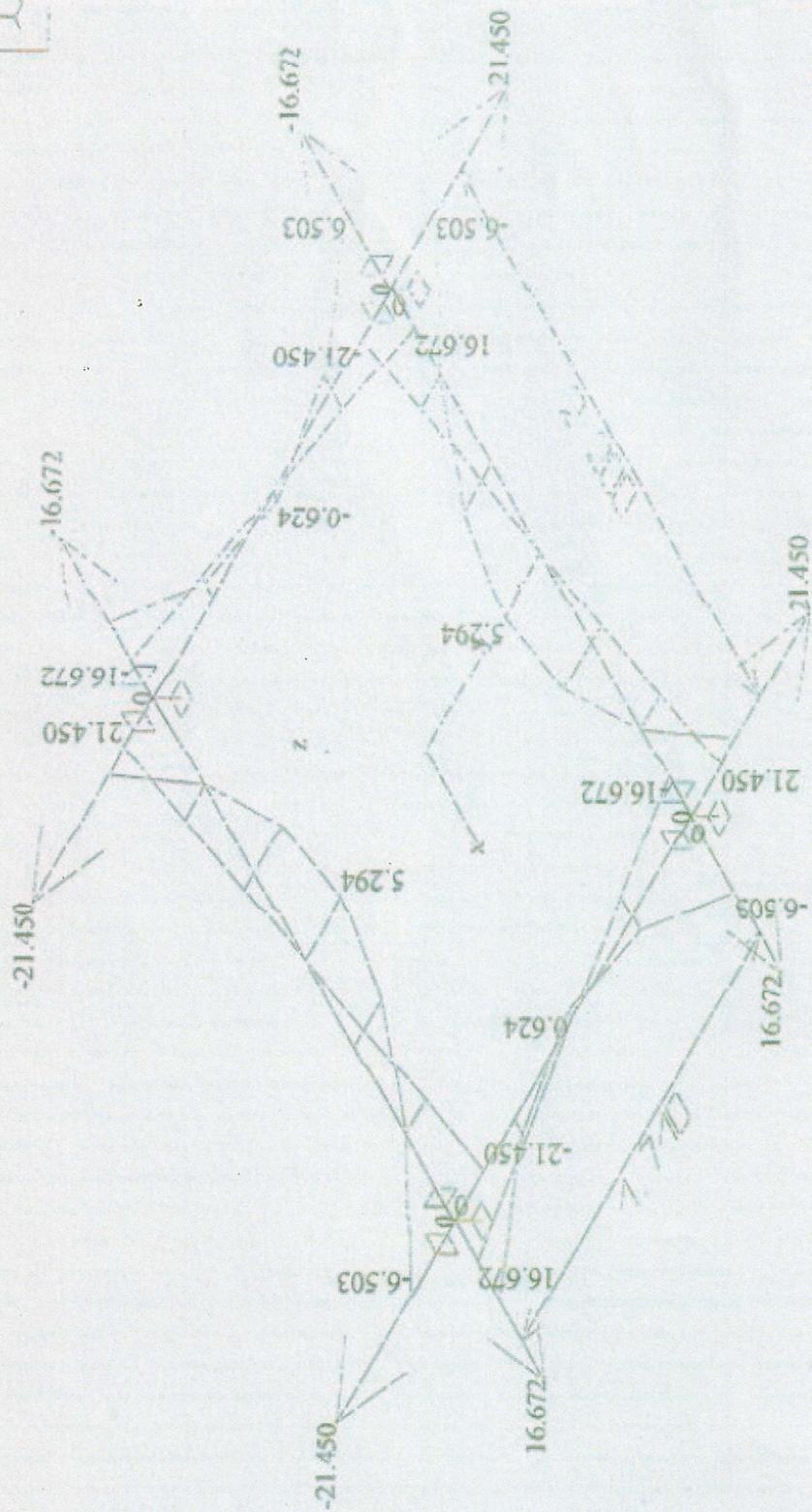
Nazev ulohy: pro dum
Délka sachty: $a = 2.2 \text{ m}$
Šírka sachty: $b = 1.75 \text{ m}$
Hloubka sachty: $h = 7 \text{ m}$
Profil ramu sachty: kulačna
Materiál ramu sachty: dřevo
Popis zeminy dle CSN 73 1001: Hlina s ulomky stav.mat.
Objemová třída zeminy kolem sachty: $\gamma_{ama,z} = 18 \text{ kN/m}^3$
Úhel vnitřního trení zeminy: $\phi_i = 35 \text{ stupnů}$
Nahradní zatížení povrchu kolem sachty: $q = 3 \text{ kN/m}^2$
Charakteristický tlak na pazeni od zeminy: $p = 15.21877 \text{ kN/m}^2$
Navrhovy tlak na pazeni od zeminy: $p_1 = 18.26253 \text{ kN/m}^2$
Charakteristický tlak na pazeni od nahodileho: $p_2 = .9000001 \text{ kN/m}^2$
Navrhovy tlak na pazeni od nahodileho: $p_3 = 1.26 \text{ kN/m}^2$
Celkovy charakteriský tlak na pazeni: $p_5 = 16.11878 \text{ kN/m}^2$
Celkovy navrhovy tlak na pazeni: $p_4 = 19.52253 \text{ kN/m}^2$
Podklady:

Podklady od: ING.

Použité normy a literatura:

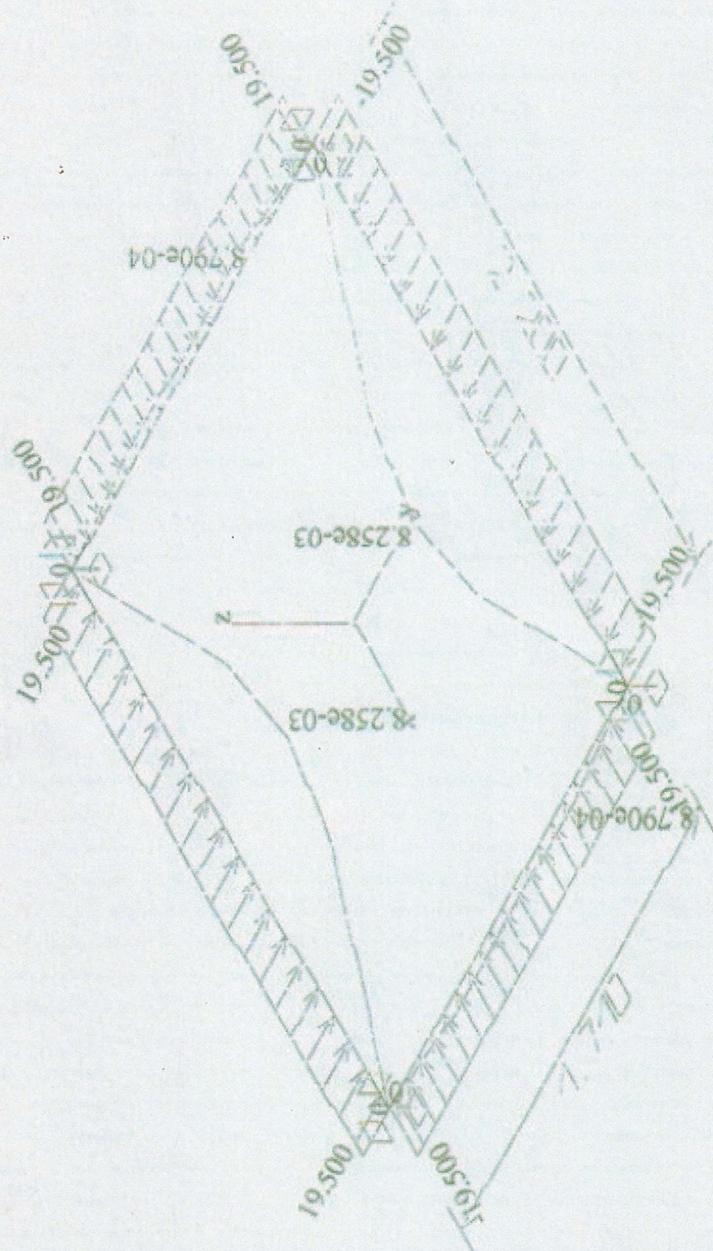
CSN 73 0037-Zemni tlak na stavební konstrukce
CSN 73 1001-Zakladova puda pod plosnymi zaklady
EUROKOD 1-Zatizeni konstrukci
EUROKOD 3-Navrhovani ocelovych konstrukci
EUROKOD 5-Navrhovani drevanych konstrukci
Bazant:Zakladani staveb

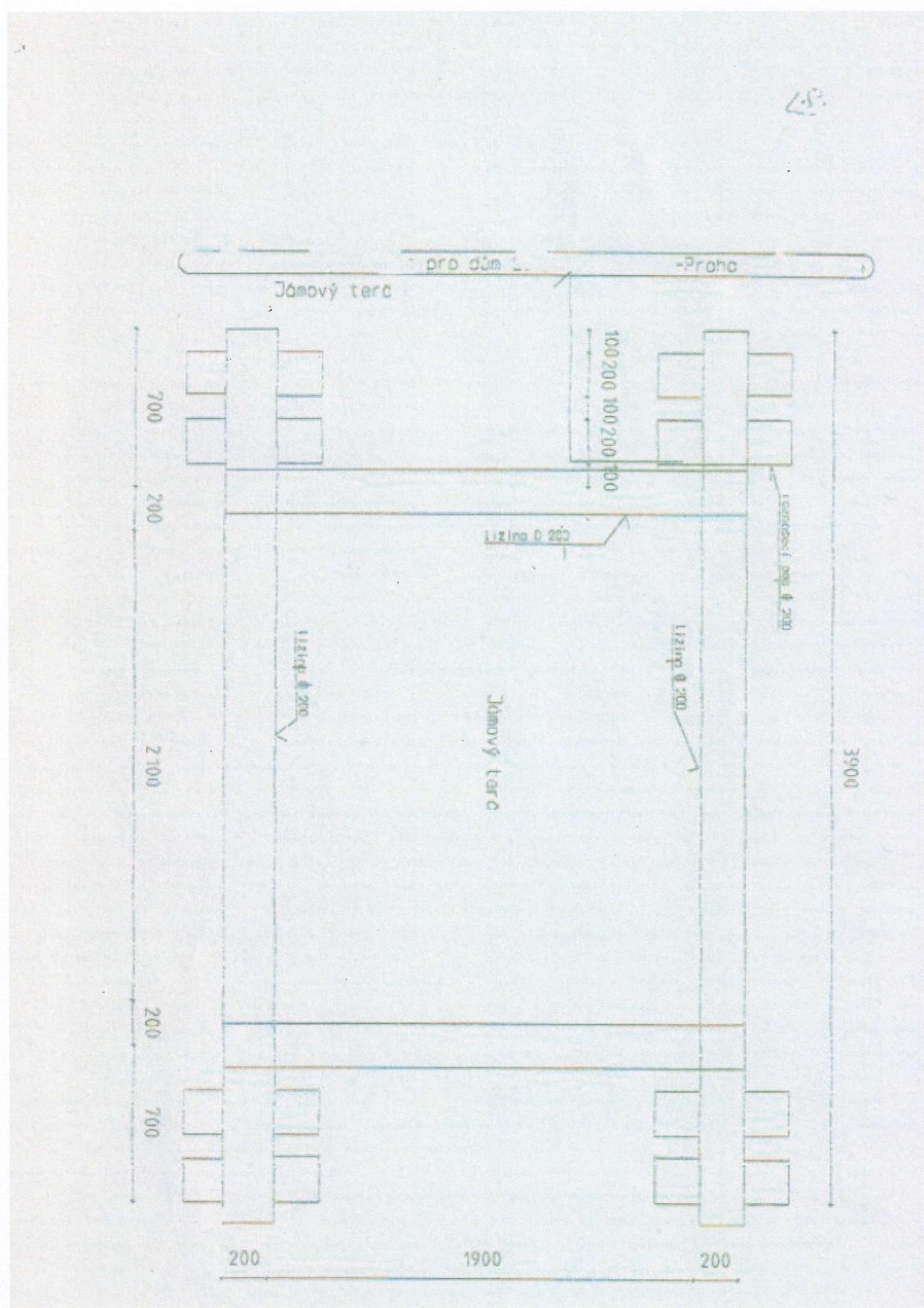
Těží řecko-olympové momenty v kNm + normální síly v k posuvných sítích v kN

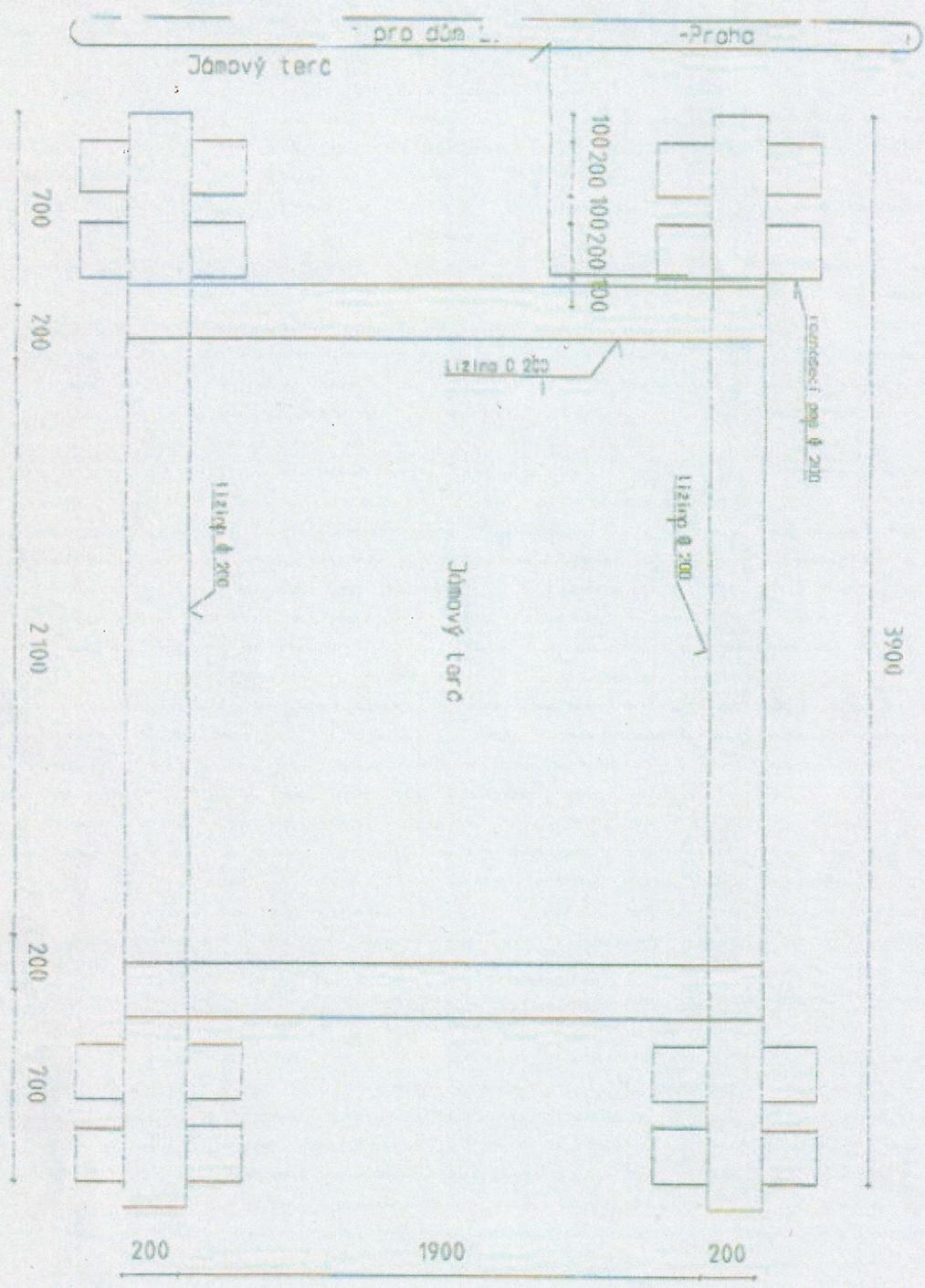


Zat. stav : ZS2, zemní tlak
pro dům

-význam slouží výpočtu deformace v milimetrech







Posouzeni nosniku na chyb:

LH.

Popis posuzovaného prurezu::

Trida Vlnkosti:.....1

Trvani zatizeni:.....strednedobce

Parametry pevnosti a tuhosti:

Trida pevnosti dle CSN 49 1321-1:....S1

Charakteristicka pevnost pri chybu:.....fm,k= 22 MPa

Modul pruznosti dreva:.....Eo,05= 6700

Soucinitel vlastnosti materialu:.....gamma,m= 1.45

Modifik.souc. pro tridy vlnkosti a trvani zatoz.:k_mod= 0

Navrhova pevnost dreva v chybu:.....fm,d= 12.13793 MPa

Rozperty a zatizeni nosniku:

Vyska prurezu:.....h= 150 mm

Sirka prurezu:.....D= 150 mm

Délka nosniku:.....L= 2.2 m

Chybovy moment pusebici na nosnik:.....Msd= 5.3 kNm

Nosnik je zajisten proti pricne a torzni nestabiliti:

Normalove napeti za chybu:.....sigmam,d= 9.422222 MPa

Nosnik za chybu vyhovuje:sigmam,d= 9.422222 < fm,d= 12.13793 MPa

Pruhy nosniku vyhovuje:delta= 0 =<delta,dov= 0 mm