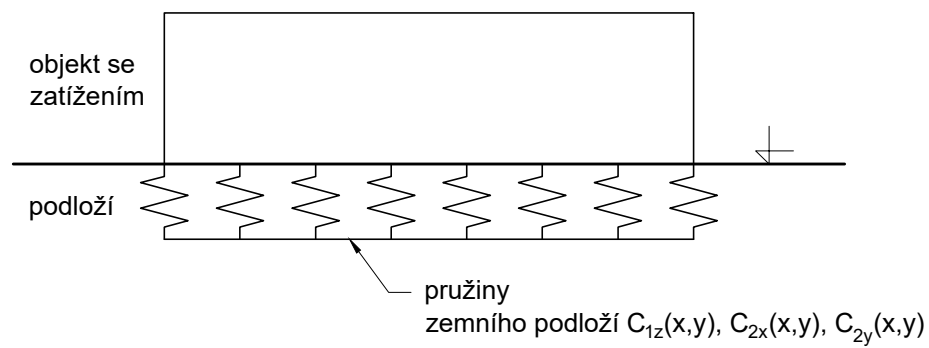


model vrchní stavby - RFEM



1) odhad $C_{1z}^{(1)}$ podle typu podloží

1) výpočet deformace konstrukce - stav 1
výpočet kontaktního napětí (= přitížení) $\sigma_{oi}^{(1)}(x,y) = \sigma_z^{(1)}(x,y,0)$

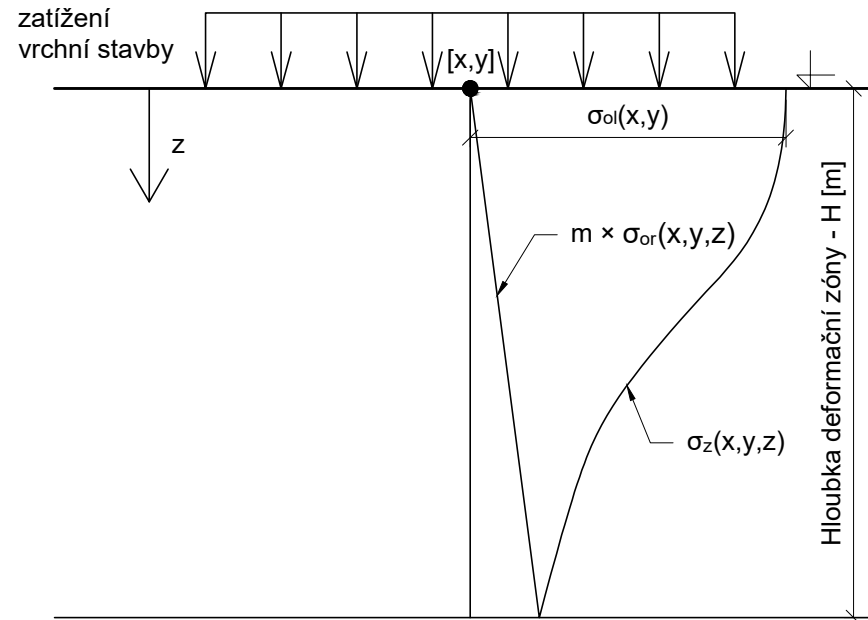
2) oprava deformace konstrukce - stav 2
oprava kontaktního napětí (= přitížení) $\sigma_{oi}^{(2)}(x,y) = \sigma_z^{(2)}(x,y,0)$

•
•
•

n-1) oprava deformace konstrukce - stav n-1
oprava kontaktního napětí (= přitížení) $\sigma_{oi}^{(n-1)}(x,y) = \sigma_z^{(n-1)}(x,y,0)$
1. iterace splňující kritérium konvergence

n) oprava deformace konstrukce - stav n
oprava kontaktního napětí (= přitížení) $\sigma_{oi}^{(n)}(x,y) = \sigma_z^{(n)}(x,y,0)$
2. iterace splňující kritérium konvergence

model podloží - RF-SOILIN



1) výpočet sedání $w^{(1)}(x,y)$
2) oprava tuhosti podloží dle vzorce $C_{1z}^{(2)}(x,y) = \frac{\int_0^H \sigma_z^{(1)}(x,y,z) \epsilon_z^{(1)}(x,y,z) dz}{w^{(1)2}(x,y)}$

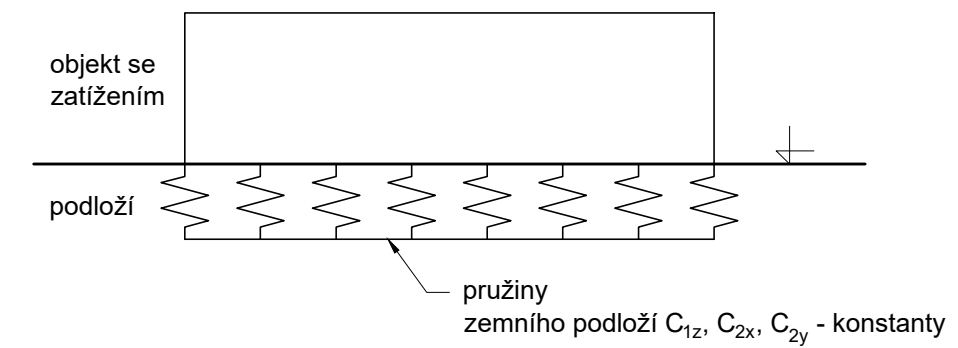
2) oprava sedání $w^{(2)}(x,y)$
3) oprava tuhosti podloží $C_{1z}^{(3)}$

•
•
•

n-1) oprava sedání $w^{(n-1)}(x,y)$
n) oprava tuhosti podloží $C_{1z}^{(n)}$ - hodnota

➔ konec výpočtu

zjednodušený model



1) odhad tuhosti podloží $C_{1z}^{(1)}$ - konstantní hodnota pro celou plochu základu



1) výpočet kontaktního napětí $\sigma_z^{(1)}(0)$ v modelu RFEM

1) výpočet sedání $w^{(1)}(x,y)$ dle ČSN 73 1001 pod charakteristickým bodem základu z průměrné hodnoty kontaktního napětí

2) oprava tuhosti podloží $C_{1z}^{(2)}$ podílem průměrné hodnoty kontaktního napětí $\sigma_z^{(1)}(0)$ a sedání $w^{(1)}(x,y)$

2) oprava kontaktního napětí $\sigma_z^{(2)}(0)$ v modelu RFEM

pozn.: Číslovány jsou jednotlivé iterace výpočtů.

OBOR	KATEDRA	JMÉNO STUDENTA	
C	k132 - katedra mechaniky	Martin Lebeda	
ROČNÍK	VYUČUJÍCÍ		
4.	prof. Ing. Petr Kabele, Ph.D.		
AKCE :			
PŘÍLOHA 1			
FORMÁT	A3		
MĚŘÍTKO	-		
DATUM	6.5.2019		
OBSAH :	Porovnání postupů výpočtových modelů		Č. VÝKR. 1