

Návrh kotvené pažící stěny

Program: Pažení návrh

Soubor: Demo_manual_05.gp1

V tomto inženýrském manuálu je popsán návrh pažící konstrukce kotvené v jedné úrovni.

Zadání úlohy

Navrhněte stěnu kotvenou v jedné úrovni z ocelových štětovnic *VL 602* z oceli *S240 GP* podle EN 1997-1 (EC 7-1, NP3). Hloubka stavební jámy je 5,0 m, řada kotev je umístěna v hloubce 1,5 m pod terénem. Zadání zemin, geologického profilu, hladiny vody a tvaru terénu je stejné jako v předchozím manuálu (č. 4). Povodňový stav se neuvažuje, tudíž můžeme smazat druhou fázi budování. Při návrhu uvažujte redistribuci zemního tlaku vlivem kotvení. Dále uvažujte zvýšený aktivní tlak z důvodu omezení deformace pažící konstrukce (součinitel zvýšeného aktivního tlaku roven 0,25).



Schéma kotvené stěny ze štětovnic – zadání úlohy

Řešení

K výpočtu této úlohy použijeme program *GEO5 – Pažení návrh*. V následujícím textu postupně popíšeme řešení příkladu po jednotlivých krocích:

- základní nastavení úlohy
- výpočet č. 1 pro trvalou návrhovou situaci: stěna v patě vetknutá
- výpočet č. 2 pro trvalou návrhovou situaci: stěna v patě volně uložená
- posouzení průřezu
- posouzení stability
- vyhodnocení výsledků (závěr)

Základní nastavení úlohy

Rámy týkající se zadávání vstupních dat jako "Nastavení, Profil, Zeminy a Přiřazení" ponecháme beze změn. V rámu Geometrie zvětšíme hloubku jámy na 5,0 m a jako průřez zvolíme štětovnici typu *VL 602*.

| | | Režimy _ |
|---|---|------------------|
| 20 | | Projekt |
| | | 🔅 Nastavení |
| | | Profil |
| | | Zeminy |
| | 5,00 | Přiřazení |
| | | _ Geometrie |
| | | 🚥 Materiál |
| | | 두 Kotvy |
| | | T Rozpěry |
| | Editaça úzeku | Podpory |
| | | Stanov. tlaku |
| | Typ stěny : Štětovnice | Terén |
| | Název průřezu : Štětovnice : VL 602 Vlastní | Voda |
| | | 7adané silv |
| HloubeníPrůřez | - Průřez | Zemětřesení |
| Hloubka jámy : h = 5,00 [m] Štětovnice : VL 602 | Katalog | Nastavení fáze |
| Přitížení dna jámy : f = 0.00 [kPa] | Název : VI 602 | - Vúnožet |
| | | ~ |
| | d b | Výstupy _ |
| | | Přidat obrázek |
| | | Hloubení: 0 |
| | $A = 1,15E-02 [m^2/m]$ $I = 1,31E-04 [m^*/m]$ | Celkem : 0 |
| | $W_{y1} = 8,450E-04 [m^{3}/m]$ $W_{pl,y} = 9,900E-04 [m^{3}/m]$ | B Seznam obrázků |
| | Z Uživ. katalog ✓ OK X Storno | |
| then | | |
| HIGH | | Kopírovat pohled |

Rám "Geometrie" – hloubení a volba průřezu



Přejdeme do rámu "Kotvy" a stiskneme tlačítko "Přidat". Pro konstrukci navrhneme jednu řadu kotev v úrovni 1,5 m pod korunou štětovnicové stěny s podélným rozestupem 2,5 m. Dále zadáme sklon kotev (15 stupňů).

| Nová kotva | | × |
|----------------|---------------------------|-----------------|
| - Parametry ko | tvy | |
| Hloubka : | z = 1,50 [m] | |
| Volná délka : | l = 5,00 [m] | |
| Délka kořene : | l _k = 2,00 [m] | |
| Sklon : | α = 15,00 [°] | ~ |
| Vzd. mezi : | b = 2,50 [m] |] |
| | 4 | Přidej X Storno |

Rám "Kotvy" – přidání nové řady kotev

Poznámka: Délka kotev nemá vliv na výpočet vnitřních sil, v programu Pažení návrh slouží pouze pro vizualizaci. Projeví se však při výpočtu celkové stability pažící konstrukce v programu Stabilita svahu.

Přesuneme se do rámu "Stanovení tlaku".

V tomto rámu zvolíme typ redistribuce působícího tlaku. Dále zde určujeme, zda námi zadaný tlak (redistribuovaný) bude sahat pouze do hloubky stavební jámy nebo do tzv. nulového bodu.

Poznámka: Nulový bod určuje místo, ve kterém dojde k vyrovnání pasivního zemního tlaku na líci konstrukce se zemním tlakem působícím za konstrukcí – součet tlaků je v tomto místě nulový.

| | – Výpočet tlaku – Redistribuce tlaku – |
|-------|--|
| | Zemní tlak : zvýšený aktivní 🔽 🗹 Tlak jde do nulového bodu |
| | Součinitel zvýšeného aktivního tlaku : 0,25 [–] |
| | Uvažovat minimální dimenzační tlak |
| | Souč. pro výpočet min. dim. tlaku ($\sigma_{a,min}=k\sigma_z$): k = 0,20 [–] |
| | – Výpočet nulového bodu – |
| tlaku | Nulový bod : 🔹 počítat 💌 |
| .von | |
| Sta | |

Rám "Stanovení tlaku"

Pro náš případ (stěna kotvená v jedné úrovni) se doporučuje redistribuce podle trojúhelníku s vrcholem umístěným v místě kotvení (obdobně bychom postupovali i v případě pažení rozpíraného).

Poznámka: Redistribuce zemních tlaků vlivem kotvení umožňuje lépe vystihnout reálné zatížení konstrukce. Redistribuce se doporučuje v případě aktivního, popř. aktivního zvýšeného tlaku. Pro zatížení tlakem klidovým je redistribuce nevhodná. Redistribuuje se vždy pouze tlak spočtený na základě geologického profilu bez vlivu přitížení a vody. Více informací ohledně stanovení tlaků s vlivem redistribuce je také v nápovědě k programu (F1).

Dále v tomto rámu zadáváme typ působícího tlaku. Uvažujeme aktivní zvýšený tlak s koeficientem 0,25.

Poznámka: Koeficient aktivního zvýšeného tlaku určuje podíl klidového tlaku na tlaku celkovém. V našem případě je tedy zvýšený aktivní tlak tvořen z 25 % tlakem klidovým a ze 75 % tlakem aktivním. Více viz nápověda k programu (F1).



Poznámka: V pravé části obrazovky jsou zobrazeny průběhy tlaků. Zelená čára značí původní tlak, redistribuovaný tlak je zobrazen oranžově, vliv přitížení a vody modře. Celkový tlak je zobrazen černě.



Rám "Stanovení tlaku" – průběhy tlaků

Rámy "Materiál", "Rozpěry", "Podpory", "Terén", "Voda", "Přitížení", "Zadané síly", "Zemětřesení" a "Nastavení fáze" ponecháme beze změny a přesuneme se do rámu "Výpočet".

V tomto rámu provedeme jak pro stěnu v patě volně uloženou, tak pro stěnu vetknutou.

Výpočet č. 1 – stěna v patě volně uložená

V rámu "Výpočet" zvolíme příslušné uložení v patě stěny. Nejprve budeme uvažovat možnost "**Stěna v patě volně uložená**" a provedeme výpočet.



Rám "Výpočet (1)" – stěna v patě volně uložená

V rámci návrhu štětovnicové stěny nás zajímá hloubka vetknutí konstrukce do zeminy a síla v kotvě. Pro stěnu **v patě volně uloženou** hodnoty těchto veličin vycházejí takto:

| ſ | Posou | zení | _ | | × |
|----------|--|---------|----------|------|----|
| | Maximální hodnota pos. síly = 121,31 kN/m Maximální hodnota momentu = 189,10 kNm/m Nutná hloubka konstrukce v zemině = 3,61 m Celková délka konstrukce = 8,61 m | | | | |
| | Síly v kotvách | | | | |
| | Číslo | Hloubka | Sila v l | otvě | |
| | 0.510 | z [m] | [k) | 4] | |
| | 1 | 1,50 | | 370, | 34 |
| | | | | | |
| _ | | | | | |
| X Zavřít | | | | | |

Rám "Výpočet (1)" – dialogové okno "Podrobné výsledky"



Dále provedeme výpočet pro stěnu v patě vetknutou (výpočet č. 2). Poté na základě porovnání výsledků navrhneme příslušnou hloubku vetknutí konstrukce do zeminy.

Výpočet č. 2 – stěna v patě vetknutá

Přejdeme k zadávání dalšího výpočtu pomocí nástrojové lišty v levé dolní části obrazovky.

Zvolíme možnost "stěna v patě vetknutá" a provedeme výpočet.



Rám "Výpočet (2)" – stěna v patě vetknutá

Pro stěnu v patě vetknutou vycházejí výsledky výpočtu takto:

| ſ | Posouzení | | _ | | × | |
|---|--|------|----------------------|--------|---|--|
| | Maximální hodnota pos. síly = 212,15 kN/m Maximální hodnota momentu = 192,39 kNm/m Nutná hloubka konstrukce v zemině = 7,06 m Celková délka konstrukce = 12,06 m | | | | | |
| | Síly v kotvách | | | | | |
| | Číslo Hloubka z [m] | | Síla v kotvě [kN] | | | |
| | 1 | 1,50 | | 301,99 | • | |
| | | | | | _ | |
| _ | X Zavřít | | | | | |

Rám "Výpočet (2)" – dialogové okno "Podrobné výsledky"

Posouzení průřezu

Posouzení průřezu se provádí v rámu dimenzování automaticky na nejnepříznivější stav průběhu vnitřních sil.

| 1 | Výpočet : 🕕 📄 [1] | | Podrobně |
|-------------|---|---|----------|
| Dimenzování | Fáze : (obálky ze všech fází) Změnit Geometrie : Štětovnice : VL 602 – Informace Max. posouvající síla na 1m stěny = 212,15 kN/m Max. moment na 1m stěny = 192,39 kNm/m | ✓ Posuzovat průřez Výpočtový součinitel namáhání průřezu : 1,00 [-] Viv normálové síly : normálové síly - neuvažovat ▼ N = [klN/m] Výsledky OHYB A TLAK : VYHOVUJE (94,9%) SMYK : VYHOVUJE (29,9%) | |

Rám "Dimenzování" – posouzení průřezu

Z výsledku je zřejmé, že námi zadaná štětovnice (VL 602) vyhovuje v posouzení na ohyb a smyk.

V případě, že by daný průřez nevyhověl, bylo by třeba provést jeho změnu v rámu "Geometrie".

Posouzení stability

V rámu "Stabilita" program vypíše doporučené rozmezí délek konstrukce v zemině. Celková délka pažící konstrukce by měla být v rozmezí "H_{vetknutá} až H_{volně uložená}". Pro vetknutou patu stěny vychází délka konstrukce větší, ale menší síla v kotvě. Oproti tomu pro volně uloženou patu je patrné, že štětovnicová stěna je kratší, ale síla v kotvě se zvýší.

V našem případě by měla být délka konstrukce v zemině v rozmezí 3,61 m až 7,06 m. Jelikož výsledné síly v kotvách se příliš neliší (cca 370 kN oproti 300 kN), je výhodnější navrhnout konstrukci kratší, u které ušetříme na použitém materiálu štětovnic. Proto zvolíme délku konstrukce v zemině jako 3,7 m. Rozhodnutí o délce konstrukce je vždy na projektantovi.



Rám "Stabilita"

Dále v tomto rámu na levé straně zadáváme sílu, kterou předpokládáme v jednotlivých kotvách. Předběžně jsme spočetli síly v kotvách na cca 370 kN, budeme tedy předpokládat kotevní síly o velikosti alespoň 400 kN. Tato síla se přenese společně se všemi ostatními daty do programu "Stabilita svahu" po kliknutí na možnost "Stabilita svahu". V programu "Stabilita svahu" poté přejdeme do rámu "Výpočet".



Program "Stabilita svahu" – posouzení stability

Vyhodnocení výsledků a závěr

Navrhneme štětovnici *VL 602* z oceli S 240 GP o celkové délce 8,7 m a kotvy o velikosti předpínací síly 400 kN s podélným rozestupem 2,5 m. Tento návrh je možné dále ověřit v programu "Pažení posudek".

Abychom nemuseli celý příklad modelovat v programu "Pažení posudek" znovu, lze využít zkopírování veškerých dat z programu "Pažení návrh" tlačítkem "Data pro Pažení posudek".



Rám "Stabilita" – kopírování dat pro program Pažení posudek

Poznámka: Kotvenou nebo rozepřenou konstrukci je vhodné posoudit v programu GEO 5 – Pažení posudek, který poskytuje informace o přetvoření konstrukce a posuzuje vnitřní stabilitu kotevního systému i jednotlivé kotvy.