

BL006 – ZDĚNÉ KONSTRUKCE

Vyučující

- konzultace, zápočty, zkoušky:
 - Ing. Ivana Švaříčková, Ph.D., tel. 541147858, mail: svarickova.i@fce.vutbr.cz, pracovna E305,

Registrace studentů a průběh konzultací:

- Studenti si musí ve školním intranetu **zaregistrovat povinné soustředění 12. 2. 2021, 10:00 – 11:50 hodin, učebna C440** v rozvrhové jednotce jako přednáška. Tímto si registrují předmět.
- Výuka – i první povinné soustředění – bude probíhat **distanční formou přes MS Teams**. Každý student s přiděleným, VUT mailem má do této aplikace přístup přes VUTlogin a heslo. Odkaz pro vstup do týmu a kód je uveden v rozvrhové jednotce.
- Ke ***konzultacím pro cvičení*** je nutno se přihlásit na průběžně vypisované termíny typu Speciální konzultace v předepsaných termínech dle příslušné směrnice děkana. Studenti budou svůj zájem o konzultaci deklarovat **příhláškou** k tomuto termínu nejpozději tři dny před termínem. V opačném případě vyučující nebude k dispozici. Konzultace v jiné termíny, je nutno domluvit individuálně s vyučujícím.
- K ***nepovinným konzultacím*** ve formě **společných přednášek** se student nepřihlašuje, budou probíhat pravidelně. Termín bude dohodnut na povinném soustředění ve dnech konzultací.

Osnova kurzu:

Vývoj zděných konstrukcí a jejich navrhování. Materiály pro zděné konstrukce. Pevnost zdiva v tlaku. Pevnost zdiva ve smyku. Pevnost zdiva v tahu a ohybu. Deformační vlastnosti zdiva. Mezní stav únosnosti nevyztuženého zdiva. Vliv vzpěru a mezní poměry výšky a tloušťky tlačných prvků. Únosnost prvků namáhaných dostředným a mimostředným tlakem pro cihelné zdivo, pro pórobetonové zdivo, pro zdivo z tvárnic suchého zdění a pro zdivo s oslabenými ložnými spárami. Zohlednění vlivu oslabení průřezu při porušení řádné vazby, vysekávání a používání zlomků zdících prvků. Únosnost zděných prvků namáhaných ohybem, smykem a tahem. Únosnost v soustředěném tlaku. Mezní stav rozevření trhlin. Mezní stav přetvoření. Statické řešení zděných objektů a konstrukcí. Volba konstrukčního systému, dilatačních úseků a rozměrů tvarů nosných prvků. Všeobecné zásady idealizace zděných konstrukcí a objektů. Statické řešení halových a vícepodlažních zděných objektů. Statické vyšetřování zděných budov s dřevěnými stropními konstrukcemi. Statické vyšetřování budov s tuhými stropními tabulemi. Posouzení smykových stěn. Zděné klenby (idealizace, podmínky spolehlivosti, početní a grafické řešení). Vodorovné konstrukce z kusových staviv, mezní stavy únosnosti a použitelnosti při uvažování spolupůsobení tvarovek v kompozitním průřezu. Spřažené konstrukce z nosníků a tvarovek. Vyztužené zdivo. Sevřené zdivo. Předpjaté zdivo. Vrstvené zdivo. Navrhování svislých keramických dílců.

Literatura:

ČSN EN 1996-1-1 Navrhování zděných konstrukcí – Část 1-1: Obecná pravidla pro vyztužené a nevyztužené zděné konstrukce, ČNI Praha 2007
ČSN EN 1996-2 Navrhování zděných konstrukcí – Část 2: Volba materiálu, konstruování a provádění zděných konstrukcí, ČNI Praha 2007
ČSN EN 1996-3 Navrhování zděných konstrukcí – Část 3: Zjednodušené metody, jednoduchá pravidla pro zděné konstrukce, ČNI Praha 2007

Košatka P., Lorenz K., Vašková J., Zděné konstrukce 1, ČVUT Praha, 2006

Košatka P., Příklady navrhování zděných konstrukcí 1, ČVUT Praha, 2008

Košatka P., Broukalová I., Navrhování zděných konstrukcí – příručka k ČSN EN 1996-1-1, ČKAIT Praha 2010

Gartner O., Procházka M., Navrhování zděných konstrukcí, ES VUT Brno, 1982

Jeneš R., Podroužková B., Zděné konstrukce (MS 1, MS 2, MS 3, MS 4 – Studijní opory pro studijní programy s kombinovanou formou studia), VUT Brno (internet), 2005 - 2006

Kontrola a zakončení studia:

- Udělení zápočtu je podmíněno vypracováním projektu na téma Zděná vícepodlažní budova (6 dílčích úkolů) a příkladu na řešení zděné klenby.
- Podmínkou udělení zápočtu je průběžná kontrola zpracovávání testů.
- Při udělování zápočtů bude kontrolováno, zdali posluchač výpočtům rozumí.
- Pokud student nesplní podmínky pro udělení zápočtu do konce výuky letního semestru prezenčního studia, může vykonat zápočet v náhradním termínu nejpozději do konce zkouškového období letního semestru. O případné prodloužení náhradního termínu musí student požádat vedoucího ústavu.
- Zkouška bude obsahovat praktickou a teoretickou část. Okruhy otázek jsou shodné s obsahem kurzu.
- Termíny zápočtů i zkoušek budou stanoveny po dohodě s posluchači na poslední konzultaci.

V Brně, únor 2021

Ing. Ivana Švaříčková, Ph.D.

Ústav betonových a zděných konstrukcí
FAST VUT Brno, Veveří 95

akademický rok 2020/2021
letní semestr

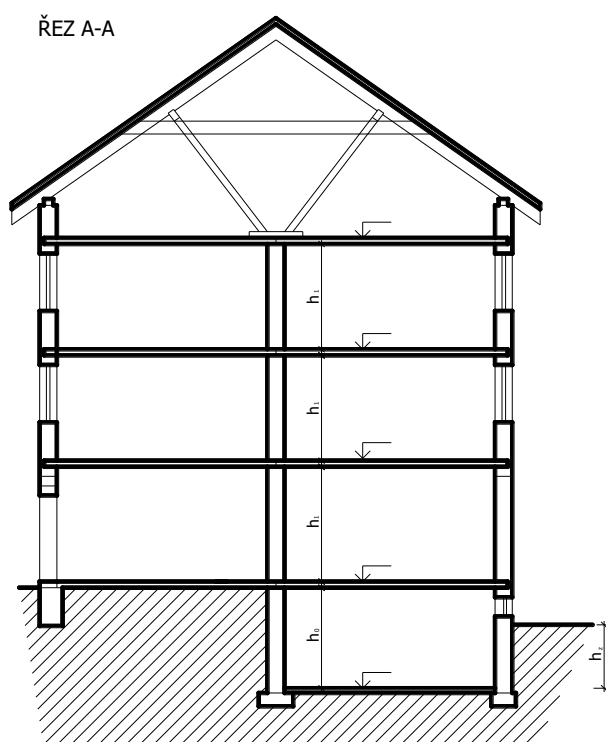
Jméno a příjmení: Studijní skupina Číslo zadání(n)

Zděná vícepodlažní budova

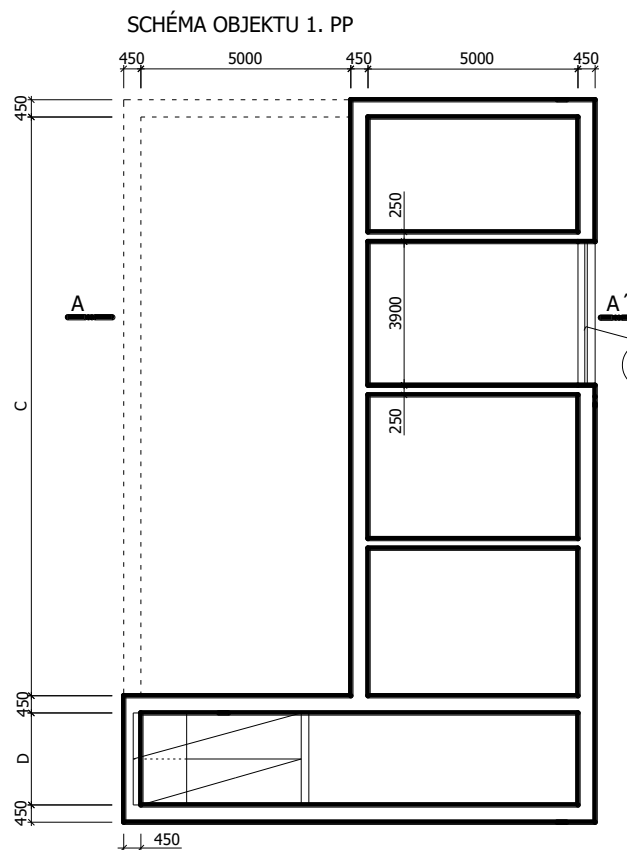
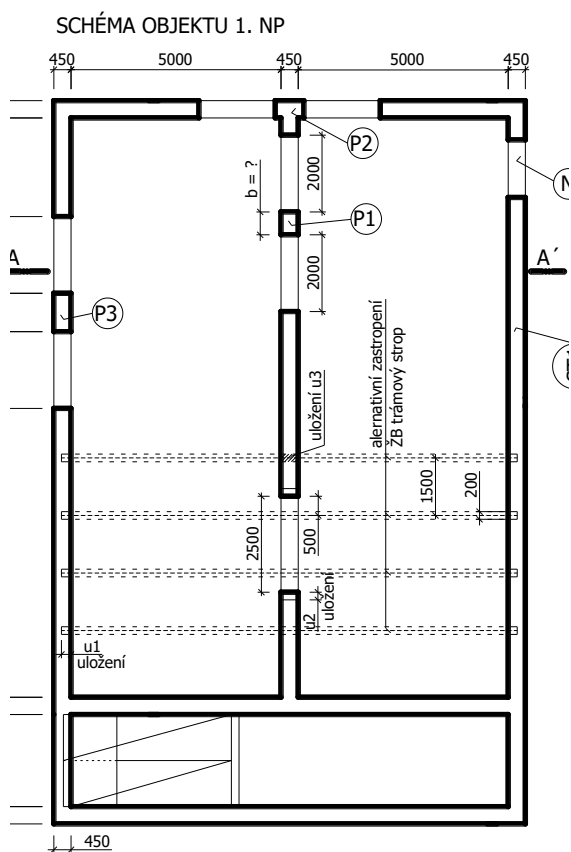
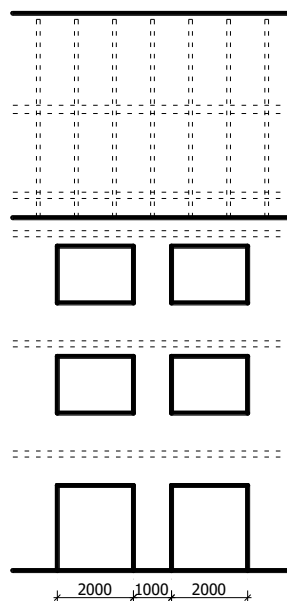
Zadání projektu pro předmět BL006 Zděné konstrukce

Navrhněte svislé nosné konstrukce zděné vícepodlažní budovy tvaru podle přiloženého náčrtu. Konstrukce řešte v různých materiálových variantách jak stěn tak stropů (dle dalšího zadání):

- 1) Navrhněte délku „b“ nosného pilíře „P1“ v 1. NP. provedeného ze zdiva z plných pálených cihel (CP 290/140/65 mm) pevnostní značky P20 (kategorie výroby I) na návrhovou maltu M10.
Zatížení od horních podlaží v hlavě pilíře uvažujte:
 $G_{ek} = 250 + 5n$ [kN] (stálé zatížení) a užité $Q_{ek} = 150 + 5n$ [kN]
Světlná výška pilíře $h_1 = 3,9$. Předpokládá se železobetonová monolitická stropní konstrukce.
- 2) Posuďte obvodovou zeď „ST1“ v 1. NP. výrobní tloušťky 440 mm z plných pálených cihel pevnostní značky P10 (kategorie výroby II) na návrhovou maltu M2,5. Předpokládejte stávající vícepodlažní budovu s dřevěnými stropy. Světlná výška podlaží $h_1 = 3,9$ m. Zatížení od horního patra a střechy v místě horní úrovně stropní konstrukce $N_{ed} = 100$ kN/m', síly od trámového stropu v místě trámu $F_{ed} = 20$ kN, osová vzdálenost trámů je 1,2 m, uložení trámu je 180 mm.
- 3) Vypracujte interakční diagram pro průřez v patě zděného pilíře tvaru T „P2“ v 1.NP. Pilíř je zhotoven ze zdiva z plných pálených cihel CP pevnostní značky P10 (kategorie výroby I) a obyčejné návrhové malty M2,5.
- 4) Posuďte zděný pilíř „P3“ v 1. NP. obvodové nosné stěny viz schéma. Předpokládá se alternativně stropní konstrukce i zdivo POROTHERM.
- 5) Soustředěný tlak. Určete minimální uložení „u1“ ŽB trámu na obvodové stěně a uložení trámu na střední stěně „u3“. Posuďte uložení „u2“ ŽB překladu ve střední stěně. Předpoklad: zdivo z plných pálených cihel (CP 290/140/65 mm) pevnostní značky P20 (kategorie výroby I) na návrhovou maltu M5. Uvažujte světlou výšku 1. NP h_1 , výšku trámu 400 mm a výšku překladu 450 mm. Užité zatížení na podlaze je 3kN/m², tíhu podlahy můžete uvažovat 200kg/m².
- 6) Posuďte vyztuženou suterénní stěnu „ST2“ v 1.PP., která je namáhána zemním tlakem a není zatížena stropy ani tíhou zdiva vyšších podlaží (je zde průběžné suterénní okno mezi dvěma příčnými nosnými stěnami tl. 250 mm. Světlná vzdálenost mezi těmito stěnami je 3,9 m. Uspořádání okna, stěny a řez suterénní stěnou a úroveň terénu viz schéma.
Materiál: bloky Liapor B (240/115/115) – sk.1 – lehký beton, kat. I, objem. tíha 12kN/m³
průměrná pevnost zdiva kolmo na ložnou spáru 12 MPa
kolmo na styčnou spáru 6MPa
malta obyčejná návrhová M15
výztuž MURFOR RND/Z – 5 – 280, dl. 3,05, stykování příložkami GEL/Z – $\phi 6$, 1,4m
všechny spáry jsou zcela vyplněny maltou, $t = 365$ mm



POHLED NA ČELNÍ STĚNU



Ústav betonových a zděných konstrukcí
FAST VUT Brno, Veveří 95

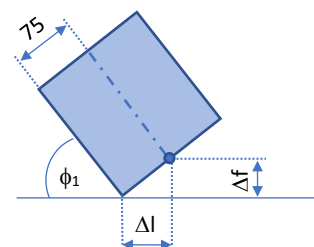
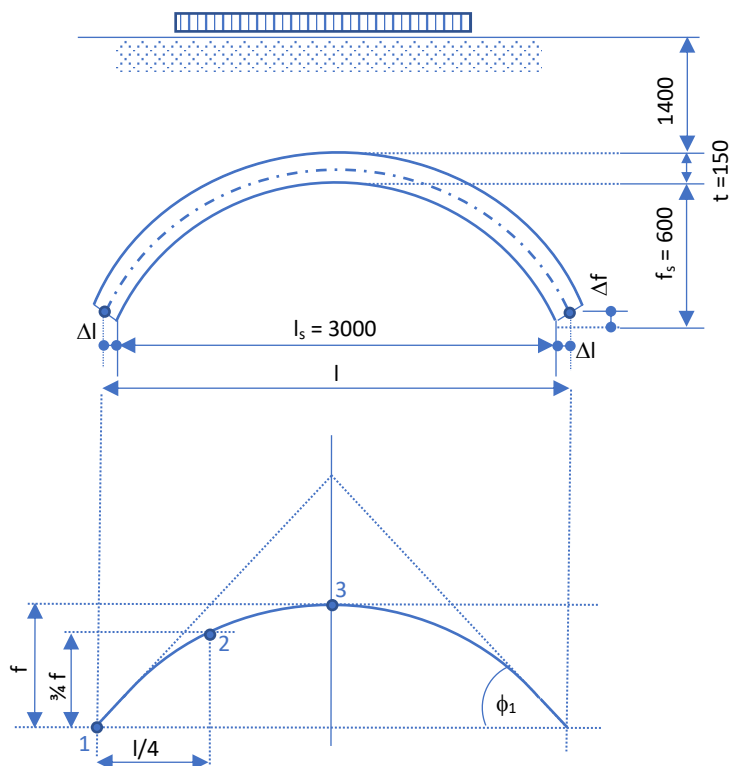
akademický rok 2020/2021
letní semestr

Jméno a příjmení: Studijní skupina (p): Číslo zadání (n):

Zděná klenba

Zadání příkladu pro předmět BL006 Zděné konstrukce

Posudte tloušťku a materiál klenby sklípku dle obrázku v bodech 1,2 a 3. Jedná se o klenbu valenou – parabolický oblouk – vyzděnou z CPP P15 na maltu obyčejnou návrhovou M5. Na zemině je proměnné zatížení $q_k = 4 \text{ kN/m}^2$, objemovou tíhu zásypu zeminou uvažujte 20 kN/m^3 , objemovou tíhu zdiva uvažujte 20 kN/m^3 .



$$\tan \phi_1 = \frac{2f_s}{0,5l_s} \rightarrow \phi_1 =$$

$$\Delta l = 75 \cdot \cos(90^\circ - \phi_1)$$

$$l = l_s + 2 \cdot \Delta l$$

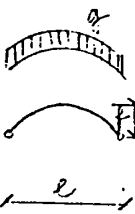
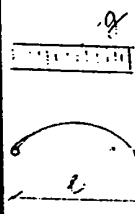
$$\Delta f = f_s + 75 - \Delta f$$

délka oblouku z tabulky

$$\frac{f}{l} = \dots \rightarrow s =$$

$$l_{ef} = 0,54s$$

Dvojklobový oblouk parabolický $L/\cos\varphi=1$

druh zatížení	f/l	pata			čtvrtina rozpětí			vrchol		
		M/gl ²	Nf/gl ²	Tf/gl ²	M/gl ²	Nf/gl ²	Tf/gl ²	M/gl ²	Nf/gl ²	Tf/gl ²
rovnoměrné po oblouku 	0,10	0	-0,13685	0,00051	0,00013	-0,12935	-0,00021	-0,00023	-0,12687	0
	0,11	0	-0,13933	0,00067	0,00016	-0,13024	-0,00027	-0,00028	-0,12726	0
	0,12	0	-0,14204	0,00085	0,00019	-0,13122	-0,00035	-0,00033	-0,12768	0
	0,13	0	-0,14497	0,00106	0,00022	-0,13228	-0,00044	-0,00039	-0,12815	0
	0,14	0	-0,14814	0,00129	0,00025	-0,13342	-0,00054	-0,00045	-0,12862	0
	0,15	0	-0,15153	0,00154	0,00029	-0,13463	-0,00066	-0,00051	-0,12914	0
	0,16	0	-0,15514	0,00182	0,00033	-0,13591	-0,00079	-0,00058	-0,12969	0
	0,17	0	-0,15898	0,00213	0,00037	-0,13727	-0,00093	-0,00065	-0,13027	0
	0,18	0	-0,16304	0,00246	0,00041	-0,13871	-0,00109	-0,00072	-0,13088	0
	0,19	0	-0,16732	0,00281	0,00046	-0,14021	-0,00127	-0,00080	-0,13152	0
	0,20	0	-0,17182	0,00318	0,00050	-0,14178	-0,00146	-0,00088	-0,13218	0
rovnoměrné po půdoryse 	0,10	0	-0,13463	0	0	-0,12748	0	0	-0,125	0
	0,11	0	-0,13656	0	0	-0,12799	0	0	-0,125	0
	0,12	0	-0,13865	0	0	-0,12855	0	0	-0,125	0
	0,13	0	-0,14089	0	0	-0,12916	0	0	-0,125	0
	0,14	0	-0,14327	0	0	-0,12981	0	0	-0,125	0
	0,15	0	-0,14577	0	0	-0,13050	0	0	-0,125	0
	0,16	0	-0,14841	0	0	-0,13124	0	0	-0,125	0
	0,17	0	-0,15116	0	0	-0,13203	0	0	-0,125	0
	0,18	0	-0,15403	0	0	-0,13285	0	0	-0,125	0
	0,19	0	-0,15700	0	0	-0,13372	0	0	-0,125	0
	0,20	0	-0,16008	0	0	-0,13463	0	0	-0,125	0
cípové 	0,10	0	-0,02830	0,0063	0,00167	-0,02376	-0,00263	0,00298	-0,02381	0
	0,11	0	-0,02918	0,00719	0,00167	-0,02375	-0,00288	0,00298	-0,02381	0
	0,12	0	-0,03012	0,00773	0,00167	-0,02374	-0,00313	0,00298	-0,02381	0
	0,13	0	-0,03112	0,00824	0,00167	-0,02372	-0,00337	0,00298	-0,02381	0
	0,14	0	-0,03217	0,00873	0,00167	-0,02371	-0,00361	0,00298	-0,02381	0
	0,15	0	-0,03328	0,00919	0,00167	-0,02370	-0,00385	0,00298	-0,02381	0
	0,16	0	-0,03443	0,00963	0,00167	-0,02369	-0,00408	0,00298	-0,02381	0
	0,17	0	-0,03562	0,01004	0,00167	-0,02368	-0,00421	0,00298	-0,02381	0
	0,18	0	-0,03685	0,01043	0,00167	-0,02367	-0,00454	0,00298	-0,02381	0
	0,19	0	-0,03812	0,01081	0,00167	-0,02366	-0,00476	0,00298	-0,02381	0
	0,20	0	-0,03942	0,01116	0,00167	-0,02365	-0,00497	0,00298	-0,02381	0

f/l	0,1	0,11	0,12	0,13	0,14	0,15	0,16	0,17	0,18	0,19	0,20
s/l	1,0261	1,0344	1,0372	1,0434	1,0500	1,0571	1,0646	1,0724	1,0807	1,0893	1,0982