

Verze 23.9

Build	Komponenta	Popis	ID
29.01.24	Prostředí	Přepřevy texty nápovědy k různým typům redistribucí tlaku zeminy.	16693
29.01.24	Prostředí	V případě vetknutí dle Bluma nemá styková plocha žádný význam, tudíž bylo zrušeno pro tyto případy zbytečné chybové hlášení.	17111
29.01.24	Prostředí	V případě vetknutí dle Bluma nemá styková plocha žádný význam, tudíž bylo zrušeno pro tyto případy zbytečné chybové hlášení.	16868
29.01.24	Prostředí	U skládaných, odstupňovaných stěn se v některých případech nevykresloval jejich dolní úsek kompletně.	16495
29.01.24	Zadání	Zadání uživatelského rámečku pro vyhodnocení se jeho souřadnice z interpretovala chybně pokud byl zvolen souřadný systém s orientací osy z směrem dolů.	17237
29.01.24	Zadání	U záporných svahů na straně výkopu jejichž sklon > phi, se uvažovala jejich odolnost příliš hluboko. Současně se v těchto případech před vlastním výpočtem vypisuje varování.	16846
29.01.24	Zadání	V panelu „Návrh profilu, využití“ se u záporových stěn nezohledňoval vzpěr s klopením.	16547
29.01.24	Výpočet	U skládaných stěn je opět možný výpočet i v případech volby redistribuce „Účinky až po dno výkopu“.	17191
29.01.24	Výpočet	U klidového tlaku zeminy byly zrušeny alternativní možnosti výpočtu (DIN 1045, Siedeck, Simmer...).	17220
29.01.24	Výpočet	Pokud byly současně aktivní následující volby <ul style="list-style-type: none"> • výpočet tlaku zeminy dle DIN • vrstva zeminy s kohezí • nezohledňovat minimální tlak zeminy • přiřadit záporné složky tlaku zeminy na nulu pak se tlak zeminy redistribuoval chybně, trojúhelníkově po horní hranu terénu.	17207
29.01.24	Výpočet	V případě „Winklerovského modelu podloží“ a působících proměnných zatížení mohly být spočtené vnitřní účinky vlivem proměnných zatížení chybně.	16901
29.01.24	Výpočet	V případě proudění se nekorigoval tlak a odolnost zeminy.	16883
29.01.24	Výpočet	Pokud byla při výpočtu tlaku zeminy v důsledku blokového zatížení s konstantní redistribucí na vrstveném podloží délka tohoto zatížení tak velká, že jím ovlivněná oblast přesahovala dole délku stěny, pak s rostoucí délkou blokového zatížení klesal spočtený tlak zeminy.	16704
29.01.24	Výpočet	Při výpočtu tlaku zeminy dle Culmanna nelze předepisovat součinitele tlaku zeminy. V těchto případech následuje chybové hlášení.	16650
29.01.24	Návrhy	Záporové stěny mohou být prováděny hospodárnější konstrukcí, u které není převážka průběžná, avšak se skládá z jednotlivých nosníků vždy přes dva sousední páry zápor, s kotvením nosníku v jeho středu. Toto lze nyní zohlednit volbou „Zatížení centricky kotevní silou“.	13950
29.01.24	Návrhy	Nová možnost definice statického systému: „Vetknutí, hloubka patky předepsána“. Výpočetní model v tomto případě nepočítá hloubku vetknutí iterativně, jak tomu je u plného vetknutí dle Bluma.	16493
29.01.24	Návrhy	Plášťové tření se v posudku svislého směru dle EAB EB 84/85 zohledňuje pouze u vodorovně posuvného uložení patky. Tomuto odpovídá i upravený text nápovědy.	13317
29.01.24	Návrhy	V případě výpočtu tlaku zeminy dle Culmanna již není možné zadat uživatelskou hodnotu součinitele KhEQ.	17150
29.01.24	Protokol	Seznam kotev se nyní neprotokoluje po stavebních stádiích, ale v jedné tabulce nezávisle na stavebních stavech.	17241
29.01.24	Protokol	Skica výpočetního modelu byla přesunuta na začátek protokolu a výkresy půdorysu stěny se vykreslují vodorovně.	17092
29.01.24	Protokol	Pokud nebyla zvolena kombinace zatížení, pak se toto protokoluje.	16694
29.01.24	Protokol	Doplňen protokol uživatelem definovaných materiálů.	16654

Verze 23.0

Build	Komponenta	Popis	ID
20.11.23	Výpočet	U elastických kotev s pružinovou konstantou se návrhové vnitřní účinky stanovovaly bez zohlednění této poddajnosti.	17235
20.11.23	Výpočet	Při zadání elastického uložení a záporné svislé síle se v některých případech nezohledňovalo automatické snížení parametru $\delta_{t.p}$.	17206
20.11.23	Výpočet	U posudku svislého směru se nezohledňovala uživatelská hodnota parametru $\delta_{t.p}$ dle aktuálního stavebního stádia, pokud byla současně aktivní volba <i>Upravený průběh vrstev zeminy</i> .	17203
01.08.23	Prostředí	Při zvýšeném aktivním tlaku zeminy se odolnost zeminy snižuje dle EAB, kap. 9.5, EB 22.	16698
01.08.23	Protokol	Legenda k návrhu klenby byla doplněna o výklad redukčního součinitele vlastní tíhy.	17116
01.08.23	Protokol	V případě betonové výplně s klembovým účinkem se dovolené tlakové napětí betonu počítalo chybně.	17114
01.08.23	Protokol	Jednotka napětí f_{cd} a $f_{c,ex}$ byla v návrhu klenuté výplně záporových stěn opravena na MN/m^2 .	17113
26.06.23	Prostředí	Systém dálkového propojení s technickou podporou RIB FastViewer lze nyní spustit přímo z prostředí programu.	16917
26.06.23	Prostředí	V případě stěny složené z úseků se v některých případech nezobrazoval spodní úsek.	16869
26.06.23	Prostředí	V zobrazení výpočetního modelu na obrazovce chyběly výškové kóty vrstev zeminy a vody.	16590
26.06.23	Výpočet	Návrh štětovnic Posouzení přenosu smykových sil v zámcích byl rozšířen na korunu a patku štětovnic i v těch případech, kdy v těchto místech není průběh posouvající síly nulový.	16995
26.06.23	Výpočet	U klidového nebo zvýšeného aktivního tlaku zeminy nelze současně uvažovat se seismicitou. V těchto případech se objevuje chybové hlášení.	17069
26.06.23	Výpočet	Ve výjimečných případech docházelo ve výpočtu kotev k havárii programu.	17013
26.06.23	Výpočet	Pokud byly při výpočtu proudění zadány velmi malé hodnoty součinitele k , pak se interně počítalo s hodnotou $k=0$ a proudění se tak neuvažovalo.	16876
26.06.23	Výpočet	Pokud leželo nekonečné pásové nebo blokové zatížení mimo aktivní oblast stěny, pak se přesto počítalo s obdélníkovým tlakem zeminy, ačkoliv žádný tlak nemohl vzniknout.	16691
26.06.23	Výpočet	Pokud leželo blokové zatížení pod hranou terénu, pak se tlak zeminy v důsledku tohoto zatížení stanovoval chybně.	16239
26.06.23	Protokol	Přepracování grafických schémat statického modelu, tlaku zeminy, vnitřních účinků a přehledu výsledků.	17068
26.06.23	Protokol	Pokud byly po stavebních fázích zadány různé parametry vrstev zeminy (např. $\delta_{t.p}$), pak se protokolovaly chybné součinitelé tlaku a odolnosti zeminy.	16973
26.06.23	Protokol	Nekonečné pásové zatížení se v přehledném schématu zobrazovalo v některých případech chybně.	16717
06.03.23	Výpočet	Hodnota výslednice tlaku a odolnosti zeminy byla uvažována chybně, pokud nebyla první souřadnice = 0. Toto však nemělo vliv na ostatní výsledky.	16870
06.03.23	Výpočet	Při aktivní volbě "Zadat stykovou plochu u profilů štětovnic tvaru W" se nepočítala plocha pláště, ale uvažovala se hodnota naposledy zadané plochy pláště, i když volba „rozvinutá plochá pláště“ nebyla aktivní.	16866
06.03.23	Návrhy	Návrh převázky <ul style="list-style-type: none"> v grafickém prostředí se výsledky převázky nezobrazovaly vždy správně u podpor se při aktivaci volby „Síla kotvy/vzpěry“ uvažovalo rovnoměrné zatížení s opačným znaménkem z grafického schématu v protokolu byly odstraněny reakce, neboť tyto nemají žádný vliv na návrh převázky Rozšíření rychlé nápovědy k zatížení převázky.	16887
06.03.23	Protokol	Výpočet na malých tlačných plochách se protokoluje pouze tehdy, pokud byl skutečně proveden.	16863

Verze 22.0

Build	Komponenta	Popis	ID
15.02.23	Výpočet	Návrh štětové stěny Do výpočtu nutného počtu lisovacích bodů na běž. m zámku vstupovala chybná hodnota zatěžovací šířky, což bylo při zatěžovacích šířkách > 1 m v neprospěch bezpečnosti.	16845
24.10.22	Výpočet	Standardní hodnota „Přesnost eps při konvergenci“ byla navýšena na 1,0. Tímto se snižují komplikace při iterativním výpočtu délky stěny dle Bluma a vodorovně posuvné patky.	16604
24.10.22	Výpočet	Lze opět vytvářet a upravovat uživatelské betony.	16662
24.10.22	Výpočet	V případě nastavení „Zohlednit pokles podpor“, existenci elastických kotev a elastickém vetknutí dle Bluma se v iteraci pokles podpor nezohledňoval.	16629
24.10.22	Výpočet	Pokud nevyhovoval alternativní posudek dle EAB EB15 před souvislými stěnami, pak se pokládal za relevantní, ačkoliv tento posudek pro skládané stěny vyhovoval. Tyto případy lze nově ošetřit uživatelským nastavením.	16594
24.10.22	Výpočet	Ve stavech zpětného zásypu není možný iterativní výpočet délky stěny s vetknutím dle Bluma nebo s vodorovně posuvnou patkou. Přesto bylo formálně možné toto zvolit nebo se automaticky nastavil Blum, pokud neexistovaly kotvy nebo elastické uložení.	16512
24.10.22	Protokol	Ve schématu zatížení se zobrazovala spojitá zatížení v opačném směru Z.	16537
24.10.22	Protokol	V přehledu vlastností taženého prvku kotvy se u uživatelských lanových kotev protokoloval chybný materiál oceli, a ne její skutečná mez kluzu.	16534
24.10.22	Protokol	V přehledu parametrů vrstvy zeminy se neprotokoloval úhel tření (delta.p) na pasivní straně.	16514
24.10.22	Protokol	Uživatelsky definované hodnoty delta.p se v protokolu zobrazovaly kladně.	16513
24.10.22	Protokol	Posouzení hydraulické stability podloží se počítal a protokoloval i v případech, kdy byl deaktivován.	16505
24.10.22	Návrhy	Při aktivním nastavení tlaku zeminy „Výpočet zatížení iterativně“ se tlak zeminy vlivem nekonečného pásového zatížení počítal chybně.	16581
24.10.22	Návrhy	Při existenci elastické podpory a aktivním nastavení „Zohlednit poklesy podpor z předcházejícího stavu“ se v některých případech počítaly příliš vysoké hodnoty návrhových vnitřních účinků.	16576
24.10.22	Prostředí	Posudek zemní opěry, posudek dle EB15 a posouzení svislého směru byly pro nastavení „Výpočet délky stěny“ se zohledněním geodetických posudků opět deaktivovány.	16608
24.10.22	Prostředí	Spočtené smykové kružnice se zobrazovaly i po úpravě statického systému.	16606
24.10.22	Prostředí	Zobrazují se odlišné symboly pro fixní a elastické podpory.	16587
15.07.22	Protokol	Ve stručném protokolu chyběly u zatěžovacích stavů jejich názvy.	16444
15.07.22	Protokol	Pokud byla poloha stěny nenulová, pak se ve <i>Výsledky > Hluboká kluzná spára</i> tisklo číslování kotev vždy s A0.	16496
15.07.22	Protokol	Pokud byla poloha stěny nenulová, pak se ve <i>Výsledky stěny</i> v některých případech protokolovala hloubka vetknutí chybně.	16491
15.07.22	Protokol	V seznamu parametrů vrstev zeminy v sumarizačním schématu se v některých případech protokoloval parametr delta.p chybně.	16479
15.07.22	Protokol	V přehledu posudků klenby se protokolují správné jednotky.	16370
15.07.22	Protokol	Pokud nebyl kotvám přiřazen jejich typ, pak se přesto v protokolu návrhů tiskly příslušné tabulky.	16358
15.07.22	Prostředí	U propustnosti zeminy jsou nyní přípustné i hodnoty menší než 1.0E-07.	16347
15.07.22	Prostředí	Pokud existovala shodná zatížení (zatížení stěny, terénu, uživatelské tlaky) na stejné poloze, pak nebylo možné tyto dále upravovat. Vybírala se totiž všechna současně. Nyní jsou tato zatížení automaticky superponována.	16481
15.07.22	Prostředí	Pokud byly zatěžovací stavy v různých stavebních stavech aktivní a neaktivní, pak se v některých případech vytvářely nové zatěžovací stavy.	16453
15.07.22	Prostředí	Automaticky vytvářené zatěžovací stavy (ZS 1, 2, 3) nesmí obsahovat uživatelská zatížení. Ve starších verzích RTwalls k tomuto mohlo nedopatřením docházet. Tato zatížení se nyní automaticky odstraňují.	16452
15.07.22	Výpočet	Výpočet tlaku zeminy podle Culmanna Při nekonečném pásovém zatížení a povrchu terénu se svahováním se toto pásové zatížení ve výpočtu nezohledňovalo, pokud byla současně aktivována volba <i>Ukotvit na terénu</i> .	16449

Build	Komponenta	Popis	ID
15.07.22	Výpočet	V některých případech docházelo k havárii programu pokud bylo uložení patky stěny <i>vodorovně posuvně, fixní hloubka</i> a současně aktivována volba <i>nepodkročit určitou hloubku</i> .	16419
15.07.22	Výpočet	Pokud byla aktivována volba <i>Přízpusobit úhel tření na stěně delta.p</i> , pak se upravená hodnota <i>delta.p</i> použila pouze v protokolu posouzení svislého směru a nikoliv ve výpočtu vnitřních účinků a deformací.	16413
01.04.22	Všeobecně	Úpravy programu související s novou kompatibilitou se systémy Windows 11 .	15997
01.04.22	Protokol	Protokol RTwalls byl zásadně přepracován. Zadáání výpočetního modelu a jeho zatížení po stavebních fázích se nyní protokolují na začátku protokolu, tj. odděleně od dílčích výsledků výpočtů, návrhů a posudků. Toto snižuje jeho celkový rozsah a zvyšuje přehlednost a uživatelskou konfigurovatelnost výstupů.	
01.04.22	Protokol	Sjednocení identifikátoru stupně využití (IAB) bezprostředně ve výstupu posudku vzpěru s klopením a v závěrečné rekapitulaci.	16079
01.04.22	Protokol	V databance materiálů zemin, která je součástí Základního instalačního balíku, byly doplněny jejich předepsané barvy dle DIN 4023:2006.	16039
01.04.22	Protokol	V posudku svislého směru dle EB 84 je nyní lépe objasněn rozdíl mezi posudky 1 a 2.	15582
01.04.22	Protokol	V informacích o projektu se nyní vedle zvolené normy dokumentuje rovněž metodika výpočtu tlaku zeminy (Culmann nebo DIN 4085).	15163
01.04.22	Protokol	V závěrečném schématu výsledků se nově popisuje deformace stěny ve výšce dna.	15157
01.04.22	Protokol	Nověji lze vrstvám zeminy přiřazovat uživatelské barvy, které lze přenášet do dalších projektů.	14986
01.04.22	Protokol	V nabídce Informace o systému > Statický systém byla chybně popsána volba <i>Zohlednit pokles podpory</i> , neboť se tato vztahuje až na následující stavební fáze a ne na aktuální fázi, ve které se aktivuje.	16042
01.04.22	Protokol	Spočtená výztuž betonové výplně musí ležet na vnější straně stěny, což bylo v rekapitulaci zobrazováno chybně.	16005
01.04.22	Protokol	Při změně znaménka souřadnice z v průběhu výšky stěny mohlo docházet k chybnému zobrazení průběhů vnitřních účinků a tlaku vody.	16004
01.04.22	Protokol	Pokud nevyhovoval v případě vetknutí dle Bluma posudek C, pak chyběl výpočet přídatné ovlivněné hloubky <i>delta.t</i> pro výpočet přídatku na vetknutí.	15965
01.04.22	Protokol	Pokud neexistují podpory, kotvy nebo elastické uložení, pak musí výpočet uvažovat s vetknutím dle Bluma, jinak není možný.	15964
01.04.22	Protokol	Ve výsledcích návrhu štětové stěny se protokoluje tabulka přenosu smyku v zámcích.	15867
01.04.22	Protokol	V návrzích betonu pilotových nebo milánských stěn byly v některých případech chybně dokumentovány příslušející stavební fáze a vnitřní účinky.	15844
01.04.22	Protokol	U uživatelsky definovaných štětových profilů se v tabulce průřezových hodnot tiskne skutečně zadaná hodnota <i>Wpl,y</i> . U starších vstupních souborů však musí být tato hodnota jednorázově nově zadána v panelu definice profilu štětovnice.	15800
01.04.22	Prostředí	Posouzení bezpečnosti vytržení kořene kotvy probíhá pouze při zadané nulové délce injektované oblasti. Na tuto skutečnost upozorňuje příslušné varování před spuštěním výpočtu.	15879
01.04.22	Prostředí	Nově je možné posunutí výšky stěny v rámci stávajícího profilu terénu.	15776
01.04.22	Prostředí	Pomocník zadání byl rozšířen o zadání délky injektované oblasti.	15361
01.04.22	Prostředí	Jednotka propustnosti k byla opravena z [cm/sec] na [m/sec]. Kromě toho se protokolovala chybná řádová hodnota (např. 5.0e-5 m/sec namísto 5.0e-6 m/sec).	16012
01.04.22	Prostředí	Posudek svislého směru štětové stěny – styková plocha Dle aktuálního předpisu EAB již není přípustný výpočet stykové plochy <i>Ab</i> z rozměrů profilu štětovnice. Toto zadání tedy již nemělo žádný vliv na vlastní výpočet a bylo nyní zrušeno.	15903
01.04.22	Prostředí	Při přiřazování kotev k různým stavebním fázím se v některých případech vyskytovaly problémy. Mohlo docházet ke stavům, kdy se v jedné stavební fázi nacházely na shodné výšce vícenásobné kotvy.	15817
01.04.22	Prostředí	V případě úpravy <i>povrchu terénu vlevo</i> se automaticky vkládal ve vzdálenosti 1 m další nový bod.	15774
01.04.22	Prostředí	Kotvám bylo možné přes stavební fáze přiřazovat z databanky různé vlastnosti. Při vlastním posouzení kotev se však uvažovalo pro všechny stavební fáze s vlastnostmi kotvy z té stavební fáze, ve které byla největší kotevní síla (<i>Ahd</i>).	15533
01.04.22	Prostředí	Změna profilu převázky na určité výšce neprobíhala doposud automaticky přes všechny stavební fáze a uvažovala se tak pouze v aktivní stavební fázi.	15485
01.04.22	Prostředí	Po úpravě rozměrů výřezu se v primárním stavu poloha „zelené“ horní hrany neaktualizovala.	15359

Build	Komponenta	Popis	ID
01.04.22	Prostředí	Při vytváření nové stavební fáze se již automaticky negeneruje její uživatelský název. V protokolu se jako nadpis používá vždy „Stavební fáze A / B ... plus uživatelský název“.	14795
01.04.22	Výpočet	Se zadanou hladinou podzemní vody v primárním stavu se nepočítalo.	15477
01.04.22	Výpočet	Pokud je spočtený součet svislých sil záporný, pak lze tomu nově automaticky nechat přizpůsobit úhel tření na stěně $\delta_{t.p}$ (volba Posudek svislého směru: <i>Přizpůsobit úhel tření na stěně $\delta_{t.p}$</i>).	15894
01.04.22	Výpočet	V případě volby typu stěny <i>Stěna s úseky</i> musí být zadány alespoň dva úseky, jinak není výpočet možný.	15846
01.04.22	Výpočet	V případě koheze na straně odolnosti zeminy mohlo docházet k drobným chybám ve výpočtu redistribuce v oblasti dna výkopu.	16030
01.04.22	Výpočet	V případě nestandardního nastavení redistribuce, jako např. „Účinky po patu stěny, s odolností zeminy“ pro „vodorovně posuvná“ nebo u skládaných stěn s jinou volbou redistribuce než „Redistribuce po dno výkopu“, následují před výpočtem varování.	16008
01.04.22	Výpočet	V případě uložení patky <i>Stupeň vetknutí</i> , se ve výpočtu návrhových účinků správně zohledňuje mobilizovaná odolnost zeminy, rovněž tak při výpočtu charakteristických vnitřních účinků.	15856
01.04.22	Výpočet	Při nastavení „Zohlednit pokles podpor“ a „Vodorovně fixovaná“ se protokolovaly chybné reakce.	15747
01.04.22	Výpočet	Nová volba výpočtu „Redukovat posouvající sílu v oblasti C“ umožňuje při vetknutí dle Bluma snížení celkové posouvající síly pro návrh na smyk v oblasti náhradní síly C na délku 2Dt.	15717
01.04.22	Výpočet	Při vytváření vodní hladiny vlevo nebo vpravo se nyní automaticky na protější straně vpravo nebo vlevo doplňuje korespondující vodní hladina.	14809
01.04.22	Návrhy	Záporová stěna: posouzení dřevěné výplně Ve výpočtu smykového napětí se v rozporu se vzorcem uvedeným v příslušné legendě nezohledňoval součinitel 1,5. Nadále se dle EN 1995-1-1, 6.1.7 zohledňuje redukční součinitel kcr pro efektivní šířku. Důsledkem těchto obou oprav jsou vyšší hodnoty smykových napětí.	15838

Verze 21.0

Build	Komponenta	Popis	ID
09.03.22	Prostředí	Nastavení "Posudek únosnosti stěny" pro ocelové záporny nebylo funkční a posudek probíhal vždy elastoplasticky.	16142
09.03.22	Prostředí	Možnost zadání uživatelského tlaku vody před stěnou byla zrušena, lze uvažovat pouze uživatelský tlak vody na aktivní straně.	16130
09.03.22	Prostředí	Při změně znaménka souřadnice z v průběhu výšky stěny se průběh tlaku zeminy umísťoval do chybné výšky, tudíž všechny navazující výsledky nebyly správné.	16076
09.03.22	Prostředí	Nutný ocelový profil záporny lze opět automaticky stanovit programem.	15961
09.03.22	Výpočet	Tlak zeminy dle DIN v důsledku nekonečného pásového zatížení při více vrstvách zeminy se nyní redistribuuje po vrstvách. Doposud se redistribuoval chybně, přes všechny vrstvy obdélníkově.	15925
09.03.22	Výpočet	V posudku svislého směru dle EB9 se u fázi zpětného zásypu v některých případech (při existenci vodní hladiny) uvažovaly chybně záporné hodnoty vodorovných sil.	15913
04.12.21	Všeobecně	Nastavené rozměry výřezu terénu s pažící konstrukcí se nyní přebírají i do zobrazení v protokolu.	14119
04.12.21	Prostředí	Pokud se v projektu s nastavenou osou Z směrem dolů následně otevřel projekt s osou Z směrem nahoru, pak se směr a souřadnice Z interpretovali chybně.	15664
04.12.21	Výpočet	Při aplikaci Winklerovského modelu uložení s kohezi na straně odolnosti zeminy nebyl v některých případech nalezen průsečík s průběhem E0, v důsledku čehož nebyl ve výsledku zohledněn průběh primárního zatížení.	15667
18.10.21	Prostředí	V tabulce „parametrů zeminy“ byla opravena jednotka koheze na [kN/m ²].	15626
18.10.21	Prostředí	U zatížení stěny osamělou silou a/nebo momentem se v zadání a protokolu uváděla chybná jednotka [kN/m] namísto [kN], resp. [kNm/m] namísto [kNm]. U skládaných stěn s roztečí zápor jiným než 1.0 m se tato zatížení uvažují automaticky se zadanou hodnotou dělenou zadanou roztečí zápor.	15580
18.10.21	Výpočet	V případě sklonu svahu na straně výkopu > než úhel vnitřního tření zeminy phi se před vlastním výpočtem zobrazuje příslušné varování.	15623
18.10.21	Výpočet	Ve výpočtu odolnosti zeminy dle Gudehuse s vodorovně posuvnou patou se Rd v posouzení uložení v zemině uvažovalo příliš vysoké, v důsledku čehož havaroval iterativní výpočet hloubky vetknutí stěny.	15622
18.10.21	Výpočet	Pokud iterativní výpočet uložení paty stěny nekonverguje a je současně aktivní volba „Nepokročit určitou hloubku“, pak se během výpočtu objevuje příslušné chybové hlášení s možností tuto volbu během iterace hloubky vetknutí automaticky vypnout a iteraci opakovat.	15573
18.10.21	Návrhy	Výpočet převázky je opět možný i pro štetové stěny.	15577
18.10.21	Návrhy	V návrhu stříkaného betonu se v určitých případech protokolovaly nutné plochy výztuže při vnějším a vnitřním líci stěny opačně.	15552
18.10.21	Protokol	Pokud se v posudku svislého směru aktivuje volba „Plášťové tření: převzít z vrstvy zeminy“, pak je i nadále možné na panelu Vlastností zadat plochu pláště.	15581
26.08.21	Prostředí	U stěn z vrtaných pilot nebyly na pásu karet funkce Kotva+ / Podpora+ / Zatížení stěny+ aktivní. Zmíněné objekty však bylo možné i tak nově vytvářet pomocí funkcí z kontextové nabídky.	15474
30.07.21	Prostředí	Nové parametry zeminy se při uložení projektu již automaticky současně neukládají do databanky vrstev zeminy.	15284
30.07.21	Prostředí	V některých případech docházelo v souvislosti s funkcí <i>Průběh hrany terénu</i> ..., startované z kontextové nabídky, k chybnému a nevratnému posunutí výškových souřadnic.	15360
30.07.21	Výpočet	V případě šikmého povrchu terénu mohl být tlak zeminy od blokového zatížení se železničním zatížením nižší než bez železničního zatížení.	15384
30.07.21	Výpočet	V případě více uživatelských návrhových kombinací mohlo docházet k tomu, že i přes automatické generování mezních stavů, se neprováděli všechny posudky (např. smyková kružnice) ve všech stavebních stádiích.	15362
30.07.21	Výpočet	U projektů s různými úseky stěn, ve kterých byl spodní úsek tvořen skládanou stěnou, se adaptace elastického uložení počítala s odolností pro kompaktní stěny, namísto prostorové odolnosti na malých tlakových plochách.	15356

Build	Komponenta	Popis	ID
02.07.21	Prostředí	V případě neexistence licence funkčního rozšíření o návrhové kombinace se v některých případech nepřizávalo nastavení návrhové situace ke stavební fázi (NS-P, NS-T atd.). Dále mohl být poslední sloupec v <i>tabulce návrhových kombinací</i> pro stavební fáze zavádějí, pokud existovali pouze automatické kombinace. Nyní v těchto případech následuje hlášení a návrhovou situaci lze rovněž přiřazovat na panelu <i>vlastností</i> v možnostech stavební fáze.	15321
02.07.21	Návrhy	Návrh výplně byl chybný, pokud neexistovala žádná proměnná zatížení.	15320
02.07.21	Protokol	V případě pažení z různých typů úseků – např. záporová stěna nahoře a dole pilotová stěna – se v některých případech neprotokoloval posudek výplně pilotové stěny.	15319
23.06.21	Prostředí	V panelu materiálů vrstev zeminy se položky seřazují nezávisle na velkých a malých písmech.	15307
23.06.21	Prostředí	Seznam materiálů v databance se zobrazuje nově abecedně.	15306
23.06.21	Prostředí	Po provedení výpočtu se kótují spočtená délka stěny plus přídavek její délky. Pokud nebyl proveden výpočet, pak se kótuje počáteční hloubka iterace, která může být přímo upravená nakliknutím.	15131
23.06.21	Prostředí	Betonová výplň se již standardně neposuzuje jako klenba.	15109
23.06.21	Prostředí	Interaktivní změna rozměrů nakliknutím kóty nefungovala vždy spolehlivě.	15304
23.06.21	Prostředí	Schéma v podokně <i>Půdorys a Převážka</i> nebylo po změně úseku změny aktualizováno, nýbrž až po provedení výpočtu.	15302
23.06.21	Prostředí	Při volbě možnosti vrstvy zeminy „gama.w nastavit na standardní hodnotu“ se v tabulce „Vrstvy zeminy“ přesto případně zobrazovaly uživatelské hodnoty. Do této tabulky byl doplněn nový sloupeček, který koresponduje s touto volbou.	15301
23.06.21	Prostředí	Import starších projektů *.rtw s odlišnými parametry zeminy vlevo a vpravo pod základem byl chybný.	15299
23.06.21	Prostředí	Pokud došlo ke smazání některých stavebních fází, pak nebyla možná v některých případech volba kotev z databanky.	15281
23.06.21	Prostředí	Uživatelské vodní tlaky nelze přiřazovat k proměnným zatěžovacím stavům, tudíž byla tato možnost potlačena.	15185
23.06.21	Prostředí	Volba typu redistribuce klidového tlaku zeminy nebyla až do verze 18.0 možná. Při importu těchto starších projektů proto docházelo k chybné interpretaci typu redistribuce.	15107
23.06.21	Zadání	Při importu starších projektů *.rtw mohlo při existenci laviček na straně výkopu docházet k chybnému přiřazení vrstev zeminy.	15246
23.06.21	Výpočet	V případě pažení z různých typů úseků – např. při změně rozteče dolní pilotové stěny – se tato změna nepřenášela do výpočtu efektivní kontaktní plochy v "Posudku přenosu svíslých sil dle EB84".	15300
23.06.21	Výpočet	V návrzích betonu byla označení As.vnější a As.vnitřní zaměněna.	15285
23.06.21	Výpočet	Pokud úsek pažení končil nad dnem výkopu, pak se odolnost zeminy na malých tlačných plochách v některých případech počítala chybně.	15279
23.06.21	Výpočet	Pokud se u vrstvy zeminy nastavila možnost "uživatelské součinitele" pro výpočet tlaku zeminy a byla současně zadána hodnota $k_h = 0.0$, pak se tato (v rozporu s popisem v uživatelské příručce) nepočítala z parametrů vrstvy zeminy, ale zůstávala nulová.	15276
23.06.21	Výpočet	Při chybném iterativním výpočtu délky stěny následuje varování, které musí být uživatelem potvrzeno.	15245
23.06.21	Výpočet	Vlastní tíha zeminy $> 100 \text{ kN/m}^3$ nemůže být uvažována ve výpočtu smykových kružnic, proto v těchto případech následuje varování.	14747
23.06.21	Protokol	Pokud nejsou zadány žádné uživatelské součinitele tlaku zeminy, pak se tyto v přehledu parametrů vrstev zeminy rovněž neprotokolují.	15296
23.06.21	Protokol	Při volbě možnosti „Odtržení kořene kotvy“ se neprotokolovala <i>tabulka součinitelů tlaku zeminy</i> .	15282
10.06.21	Prostředí	Pokud byly vnitřní účinky pouze záporné, pak se nezobrazoval jejich průběh. Toto však nemělo žádný vliv na výpočet a zobrazení výsledků v protokolu.	15275
10.06.21	Prostředí	Pokud se pro návrh záporové stěny zvolil profil zdvojené U a tento následně změnil na jiný	15248

Build	Komponenta	Popis	ID
		než U profil, pak se ve výpočtu přesto dále uvažovalo se zdvojeným momentem odolnosti.	
10.06.21	Výpočet	U příliš strmých svahů byl součinitel klidového tlaku zeminy dle Simmer/Werner chybný.	15278
10.06.21	Výpočet	Odstraněny problémy se zaokrouhlováním v průběhu iterace, pokud hladiny vody ležely v těsné blízkosti k jiným hranám.	15274
25.03.21	Všeobecně	Sjednoceno značení návrhových kombinací.	14896
25.03.21	Prostředí	Vstupní parametr „Tloušťka stěny“ není u pažící konstrukce z vrtaných pilot relevantní a byl proto z grafického zadání odstraněn.	14959
25.03.21	Prostředí	Název vrstvy zeminy a profilů lze nově upravovat přes kontextovou nabídku nebo poklepání.	15095
25.03.21	Prostředí	Při uložení patky dle Bluma nebo volbě „Patka volná“, současně s aktivním elastickým uložením se zobrazuje varování, že se elastické uložení ignoruje.	15078
25.03.21	Prostředí	Při vytvoření nové kotvy, podpory, zatížení v podokně tabulky, se automaticky vytváří příslušný nový objekt, aniž by jej bylo nutné interaktivně polohovat.	15048
25.03.21	Prostředí	Pokud neexistuje žádná kombinace typu EQU nebo auto, pak se neprotokolují deformace a současně se před vlastním výpočtem zobrazuje varování.	14907
25.03.21	Prostředí	V panelu vlastností "Možnosti posouzení svislého směru" se nyní zobrazují pouze vlastnosti korespondující se zvoleným typem stěny.	14906
25.03.21	Prostředí	V přehledu struktury dat jsou nyní zatěžovací stavy automaticky sbaleny.	14895
25.03.21	Prostředí	U pilotové stěny nebyl obsah panelu „Rozteč nosníku“ kompletně viditelný, pokud bylo podokno „Půdorys stěny“ umístěno při dolním okraji obrazovky.	15020
25.03.21	Výpočet	Oprava výpočtu odolnosti zeminy při skloněném terénu rozdílných vrstvách zeminy a hladinách vody a uživatelsky zadanému úhlu tření na stěně.	15071
25.03.21	Výpočet	Ve výpočtu smykových kružnic se v některých případech nezohledňovaly reakce od rozpěr.	14856
25.03.21	Návrhy	U záporových stěn se zdvojenými profily U se posuzuje jejich vzpěrná stabilita dle EN 1993-1-1, 6.3.3 rov. (6.61). Předpokládá se, že oba U profily jsou v pravidelných roztečích navzájem tuze spojeny a drženy výdřevou proti bočnímu posunutí.	15190
25.03.21	Protokol	Ve vstupních parametrech kotev byly jednotky pro pružinové konstanty a maximální únosnou sílu uvedeny chybně jako shodné. Jednotka pro únosnou sílu byla opravena z kN/m na kN, neboť tato zadávaná síla odpovídá maximální únosné síle jedno kotvy.	15193
25.03.21	Protokol	Oprava označení součinitelů elastického uložení a napětí.	14879
25.03.21	Protokol	Legenda byla rozšířena o sklon podpor a dále bylo sjednoceno jejich označení.	14873
25.03.21	Protokol	Pokud se některý posudek počítá dvěma metodikami, pak se v přehledu využití zobrazuje výsledek s nižším využitím.	14409
25.03.21	Protokol	U pilotové stěny se chybně protokoloval průměr, který byl formálně zaměněn s relevantní vstupní hodnotou "tloušťka stěny".	14959
25.03.21	Protokol	Pokud dojde ke změně dílčích součinitelů bezpečnosti oproti předcházejícímu stavebnímu stavu, pak se protokolují jejich správné hodnoty v odpovídajícím stavebním stavu.	14813
25.03.21	Protokol	Potlačena možnost zadání podpor a kotev v primárním stavu.	14784
05.03.21	Výpočet	V případě nadmíru strmých svahování se odolnost zeminy spočítala příliš nízká neboť se při přeměně svahování před stěnou na stoupání = vnitřní úhel tření na stěně počítalo se součinitelem tlaku zeminy beta.	15192
05.03.21	Výpočet	V případě Blum s volbou redistribuce "Účinky po patku stěny, superponovat s odolností zeminy" se uvažovalo zatížení ze strany zeminy při výpočtu návrhových vnitřních účinků příliš vysoké. Z těchto důvodů příliš často havaroval výpočet hloubky vetknutí s M.char != 0.	15188
05.03.21	Výpočet	V případě záporové stěny s volbou redistribuce "Účinky po patku stěny, superponovat s odolností zeminy" se nesměl na straně zeminy ořezávat aktivní tlak zeminy ve výšce zs.	15187
05.03.21	Výpočet	Při vodorovně posuvném uložení patky stěny s iterativním výpočtem hloubky stěny a adaptací elastického uložení nebyl v některých případech po první iteraci adaptovaný průběh uložení dostatečně hluboký.	15060
05.03.21	Protokol	V případě absolutních výškových souřadnic se nyní správně kótuje i výška stěny	15141

Build	Komponenta	Popis	ID
		v rekapitulačním schématu	
16.02.21	Prostředí	Po provedení výpočtu nebyly na první pokus možné úpravy parametru betonu a ocele.	15106
16.02.21	Prostředí	Nabídnutý profil v panelu „Návrh profilu“ se nepřebíral do dalšího zpracování.	15100
16.02.21	Prostředí	Po provedení výpočtu bylo nutné vybrat profil dvojnásobným kliknutím, aby se skutečně převzal do dalšího zpracování.	15022
16.02.21	Zadání	Zatížení bylo možné zadávat pouze tehdy, pokud existovaly další zatěžovací stavy s č. > 3.	15050
16.02.21	Výpočet	Oprava iterativního procesu určení hloubky vetknutí stěny v případě posuvné patky a adaptace elastického uložení.	15060

Verze 20.0

Build	Komponenta	Popis	ID
21.01.21	Prostředí	Při volbě „výřez na stěnu“ se primární stav zobrazoval chybně.	14984
21.01.21	Prostředí	Při výpočtu klidového tlaku zeminy pro Winklerovský model podloží se upravovala horní hrana terénu primárního stavu, ale neobnovovala se na původní zadání.	14988
21.01.21	Výpočet	Při vodorovně posuvném uložení s typem redistribuce „Redukce“ se v některých případech nedařilo stanovit počáteční hloubku pro její iteraci.	15008
15.01.21	Protokol	Ve výsledcích reakcí do podpor chybělo zohlednění sklonů, čímž byly vodorovná složka formálně shodná s reakcí ve směru podpory.	14872
15.01.21	Návrhy	V návrhu délek kotev nedocházelo k přenosu již spočtených délek kotev z předcházejících fází.	14985
15.01.21	Prostředí	Pokud bylo v importovaném starším souboru *.RTW aktivní nastavení „Pro výpočet vnitřních účinků uvažovat se sníženou odolností zeminy“, pak se u odolností zeminy aplikovaly příliš vysoké součinitele spolehlivosti.	14923
15.01.21	Prostředí	U skládaných pažících stěn počítaných dle Bluma a s předepsanou odolností zeminy se ve výpočtech návrhových účinků a délky stěny nezohledňovala odolnost zeminy.	14941
15.01.21	Výpočet	V případě Winklerovského modelu podloží se neuvažovalo primární zatížení E0 jako klidový tlak zeminy, ale naopak jako aktivní tlak zeminy.	14908
05.11.20	Protokol	Průběhy efektivního kontaktního napětí zobrazovaly ve všech stavebních fázích výsledky z poslední stavební fáze. Jednalo se pouze o formální chybu výstupu – vlastní výpočet vnitřních účinků na stěně aj. se počítalo správně.	14846
05.11.20	Výpočet	Oprava výpočtu odolnosti zeminy na malých tlakových plochách (šířka záporny) v případě absolutních souřadnic, resp. v závislosti na orientaci osy Z.	
05.11.20	Výpočet	V případě absolutních souřadnic a orientace osy Z směrem nahoru se tlaky zeminy dle Culmana transformovaly chybně.	14850
05.11.20	Výpočet	V případě absolutních souřadnic a nekonečného pásového zatížení, které nezačínalo na stěně, se do výpočtu dle Culmana předávaly chybné souřadnice, což byly příčina nerealistických špiček napětí ve výpočtu tlaku zeminy.	14785
25.09.20	Prostředí	V tabulce kotev se po provedení výpočtu nově navíc zobrazuje spočtená návrhová kotevní síla A.d.	14548
25.09.20	Prostředí	V případě odolnosti dle Gudehuse chyběl v protokolu průběh odolnosti zeminy.	14577
25.09.20	Prostředí	Přenos <i>uživatelsky zadaných průřezových charakteristik</i> do návrhů nebyl funkční.	14575
25.09.20	Prostředí	Funkce <i>Kopírovat</i> (Ctrl+C/Ctrl+V) označených numerických hodnot v tabulce vytvářela nový objekt = řádek, namísto pouhé kopie dané hodnoty.	14566
25.09.20	Prostředí	V případě existence více zatěžovacích kombinací se chybně protokolovaly stupně využití.	14563
25.09.20	Prostředí	V tabulce <i>Zatížení</i> byla pro typ zatížení <i>Moment</i> deaktivována buňka <i>Sklon</i> . Dále bylo opraveno znaménko sklonu.	14550
25.09.20	Prostředí	V případě výpočtu tlaku zeminy dle Culmana byly deaktivovány volby redistribuce zatížení na povrch terénu.	14544
25.09.20	Prostředí	<p>Databanka materiálů vrstev zeminy</p> <ul style="list-style-type: none"> Doposud se v projektu mohly vyskytovat stejnojmenné materiály s rozdílnými parametry. Toto je nyní zamezeno. Pokud se upraví materiálové parametry materiálu některé vrstvy zeminy, pak se tyto úpravy automaticky promítnou do všech dalších vrstev a stádií, kde je tentýž materiál přiřazen. Standardní materiály vrstev zeminy, tj. materiály obsažené v dodávané materiálové databance, již nemohou být upravovány. Při otevření projektu s novými materiály vytvořenými na jiných pracovištích nebylo možné tyto materiály vybírat a upravovat. Oprava velikosti panelu správy materiálu, u kterého byla v některých případech tlačítka při dolním okraji uživateli skryta. 	14528
25.09.20	Prostředí	Podokno <i>Vlastností</i> se při každém startu programu nechtěně zvětšovalo.	14517

Build	Komponenta	Popis	ID
25.09.20	Prostředí	Stěna s úseky <ul style="list-style-type: none"> • Typ stěny s úseky lze nyní nově přepnout zpět na konstantní stěnu. • Pokud existuje pouze jeden úsek stěny, pak tento již nelze smazat. • V případě smazání úseku stěny se již souřadnice „z“ automaticky nenastavuje na 0. 	14516
25.09.20	Prostředí	Pro skládané stěny lze nyní deaktivovat posudek ve vodorovném směru dle EAB, EB15. Tento posudek se navíc nově rovněž zobrazuje v tabulce přehledu posudků.	14088
25.09.20	Prostředí	Ve výběru kotevního systému nefungovala kontrola vyhovuje / nevyhovuje správně.	14702
25.09.20	Výpočet	Volba <i>Zohlednit pokles podpory</i> je opět aktivní.	14693
25.09.20	Výpočet	Pokud byla aktivní volba redistribuce <i>Redukce</i> a z1/z2 ve výšce kotvy, avšak bylo z1 definováno uživatelsky na 0/0, pak neprobíhala žádná redukce.	14657
25.09.20	Výpočet	Průběh tlaku zeminy v důsledku seismicity se redistribuoval obdélníkově.	14562
25.09.20	Výpočet	V případě absolutních souřadnic nebyly uživatelské průběhy tlaku a odolnosti zeminy funkční.	14561
25.09.20	Výpočet	V případě vrstev zeminy s velkými výškovými rozdíly a výpočtu tlaku zeminy dle Culmanna, mohlo docházet k chybám.	14558
25.09.20	Výpočet	Volba zdvojeného profilu U se nezohledňovala při výpočtu odolnosti zeminy na malých tlakových plochách (šířka zápor).	14500
25.09.20	Návrhy	V případě absolutních souřadnic a typu stěny <i>S úseky</i> se v návrhu stěny na vzpěr s klopením stanovovala chybná délka zápor, tj. výsledná interakční podmínka IAB byla chybná.	14666
25.09.20	Návrhy	Uživatelsky zadaná vzpěrná délka záporové stěny se skutečně zohledňuje v návrhu na vzpěr s klopením.	14698
25.09.20	Návrhy	Volby posudku uložení v zemině „zohlednění světlé šířky“ a „delta Eah,d, Eph.d se skutečnou délkou stěny“ se nezohledňovaly, v důsledku čehož mohl být posudek nevyhovující.	14511
25.09.20	Návrhy	U výpočtů s uvažováním elastického uložení chyběla v geotechnických posudcích kontaktní napětí a z nich vyplývající reakce. Pokud se navíc uvažovalo s adaptivním uložením, pak chyběla rovněž složka zatížení z primárního stavu.	13936
25.09.20	Protokol	Pokud bylo při výpočtu tlaků zeminy dle Culmanna přiřazeno blokové zatížení do některého ze stálých zatěžovacích stavů, pak se jeho příslušný průběh tlaku zeminy zobrazoval s nadpisem <i>Tlak zeminy proměnný zatěžovací stav</i> .	14560
14.05.20	Prostředí	Zadání zatížení na stěnu Fz je nyní kladné vždy ve směru souřadného systému. Úhel sklonu pro $F_x = 0$ se již nenastavuje na nulu.	14089
14.05.20	Prostředí	V náhledu výsledků se zobrazoval stupeň využití kotvy na vytržení, ačkoliv se vůbec nepočítal.	13918
14.05.20	Prostředí	Jednotka zadání pro elastické uložení byla změněna z N/cm^3 na MN/m^3 .	13915
14.05.20	Prostředí	U skládaných stěn (záporová nebo pilotová stěna s výplní) lze osamělé zatížení nyní zadat jako působící na zápor, tj. ne v jednotce zatížení na metr běžný.	13689
14.05.20	Prostředí	Pokud je sklon terénu větší než úhel tření nejvyšší vrstvy zeminy, pak před výpočtem následuje varování.	11796
14.05.20	Prostředí	V průběžném protokolu výpočtu se zobrazuje využití (E_d / R_d), již ne bezpečnost (R_d / E_d).	14378
14.05.20	Prostředí	Sloupeček „Vzdálenost“ v tabulce „Podpora“ je pouze informativní, a proto je šedý.	14172
14.05.20	Prostředí	Pokud se v panelu „Volby výpočtu stavebního stavu“ zvolí pro „dovolený tlak hlavice“ možnost „Převzít z vrstvy zeminy“, pak se skryjí následující řádky s jeho uživatelským zadáním.	14030
14.05.20	Prostředí	V datance systému kotev se u kotev „Gewi Litzenspanngliedern“ zobrazovala chybně hodnota $A=0$.	14025
14.05.20	Prostředí	Při založení nového projektu je standardně zvolen typ výpočtu tlaku zeminy dle Culmanna.	13916
14.05.20	Prostředí	Souřadnice polygonálních vrstev zeminy lze nově upravovat v samostatném panelu.	13907
10.03.20	Prostředí	Databanka standardních průběhů povrchu terénu byla rozšířena o vodorovný terén a terén s jednou lavičkou.	14131

Build	Komponenta	Popis	ID
10.03.20	Prostředí	Shodné názvy různých stavebních stádií již nejsou přípustné.	14034
10.03.20	Prostředí	Při tvorbě nového projektu pomocí funkce „Nové zadání s Pomocníkem“, jsou nastaveny následující standardní volby redistribuce: <ul style="list-style-type: none"> • „Účinky po dno výkopu“ – u skládaných stěn • „Účinky po dno výkopu, níže bez redistribuce“ – u všech ostatních stěn 	13942
10.03.20	Prostředí	V případě absolutních souřadnic se lichoběžníková a odstupňovaná redistribuce nepočítali správně. Pokud bylo zvoleno „z1/z2 ve výšce kotvy“, pak se zohledňovaly jen kotvy a ne podpory. Při změně souřadnice z se navíc neposouvaly výšky z1/z2.	14066
10.03.20	Prostředí	V případě absolutních souřadnic se chybně interpretovaly uživatelské tlaky vody.	14061
10.03.20	Prostředí	V panelu „Zvolit kotvu“ bylo tlačítko „Nový“ nastaveno jako aktivní, což při volbě kotevního systému a následném stisku klávesy Enter vytvářelo nechtěné uživatelské kotvy. Aktivní tlačítko je nyní nastaveno na „OK“.	14028
10.03.20	Prostředí	Na záložce „Převázky“ byl sloupeček „Zdvojený profil U“ neviditelný, tudíž jej nešlo použít.	14024
10.03.20	Prostředí	Protokoloval se chybný stupeň využití posouzení svislého směru.	13984
10.03.20	Prostředí	V případě absolutních souřadnic se nepředávala nutná délka kotev z posudku usmyknutí v hluboké spáře do grafického prostředí.	13976
10.03.20	Prostředí	Uživatelské průřezové charakteristiky se neinterpretovaly v uvedené jednotce "cm", ale v "m". Stejně tak nebyla tato jednotka v případě skládaných stěn uvedena správně. Nejedná se o průřezové charakteristiky na metr běžný, ale přímo o průřezové charakteristiky profilu záporny. Přepočet těchto hodnot probíhá interně přes rozteč nosníku.	13933
10.03.20	Prostředí	Uživatelské profily se sice vytvářely a ukládaly do databanky, nebylo však možné je zvolit.	13932
10.03.20	Prostředí	V případě absolutních souřadnic se nezobrazovalo zatížení od kotev, resp. výztuž a skoku v průběhu posouvající síly zadané v panelu „Zatížení převázky“.	13931
10.03.20	Prostředí	Při tvorbě nového zadání s Pomocníkem se automaticky vytvářejí abecední názvy fází.	13792
14.05.20	Prostředí	Zadání uživatelské vzpěrné délky je nyní možné pro případy: <ul style="list-style-type: none"> • vetknutí dle Bluma • schémata s vetknutím dle Bluma a přídatnými podporami a kotvami pouze v dolní části • stěna s úseky, pokud je dolní úsek vetknutý nebo je pod ním rovněž ocelový profil Toto platí pouze pro návrh záporových a těsnících stěn.	12879
14.05.20	Výpočet	Výpočet odolností zeminy dle GUDEHUSE Při komplexních geometriích a současném spolupůsobení laviček více vrstev zeminy a vodních hladin, nebyl výpočetní model zcela funkční. Novým algoritmem tohoto výpočtu lze řešit i tyto složitější případy.	13694
10.03.20	Výpočet	Pokud se ve stavebních fázích vyskytovaly odlišné parametry vrstev zeminy, pak výpočet probíhal pouze s parametry zeminy aktuálně zobrazované stavební fáze.	14188
10.03.20	Výpočet	V případě zatížení umístěného pod hranu terénu se uvažoval příslušný tlak zeminy dle Culmanna od horní hrany.	14175
10.03.20	Výpočet	Při importu starších projektů *.rtw s nastavením „Použít modifikovaný součinitel odolnosti zeminy“, se tento součinitel interpretoval chybně, s výjimkou záporových stěn.	13989
10.03.20	Výpočet	V posouzení smykových kružnic se u zatížení na stěnu a liniových zatížení nezohledňovala vlastnost „vytvářející tření“.	13965
10.03.20	Výpočet	Volba „Výztuž na široké trhliny“ nebyla funkční.	13861
10.03.20	Výpočet	U těsnících stěn lze definovat redukční součinitel beta_D pro ohybovou tuhost štětovnic tvaru U na zohlednění nedostatečné smykové soudržnosti v zámcích. Tento součinitel se nově zohledňuje i ve výpočtu deformací stěny.	12701
	Návrhy	V případě absolutních souřadnic a vodorovně uložené stěny se chybně počítala její vzpěrná délka.	
14.05.20	Návrhy	Zápory záporových stěn mohou být ve zvláštních případech posuzovány jako obdélníkové, kruhové nebo duté profily.	12642

Build	Komponenta	Popis	ID
14.05.20	Návrhy	Sklon převázky lze nyní zadat. Převázka se nadále zobrazuje jako samostatný objekt ve struktuře zadání a okně vlastností.	11600
14.05.20	Návrhy	Do návrhového programu se předává zásadně jen jeden vektor vnitřních účinků s rozhodující kombinací pro maximální množství výztuže. Tímto je v návrhovém řezu zaručena jednoznačnost polohy tažené a tlačené zóny. Návrhový program však obecně očekává zadání minimálního a maximálního vektoru vnitřních účinků, takže může dojít k otočení tažené a tlačené strany. V důsledku toho mohlo docházet k tomu, že probíhal nadbytečný návrh na omezení šířky trhlin v tlačené zóně.	14366
14.05.20	Návrhy	Zatížení pro posudek výplně se uvažuje z neredistribuovaného tlaku zeminy kombinovaného s tlakem vody.	14316
08.06.20	Návrhy	V návrhu výplně ze stříkaného betonu se nezohledňovala volba „Trojúhelníkové zatížení“.	14319
10.03.20	Návrhy	Výpočet redistribuce typu „účinky po patku stěn, s odolností zeminy“ a vetknutím dle Bluma, byl částečně chybný.	14005
10.03.20	Návrhy	Ve výpočtu vnitřních účinků se u odolnosti zeminy počítalo vždy s $\delta.p = \delta.a$, a to i v případě odlišné hodnoty $\delta.a.p$.	14153
10.03.20	Návrhy	Při existenci laviček na straně výkopu se chybně počítala odolnost zeminy na malých tlačných plochách.	14010
10.03.20	Návrhy	V případě absolutních souřadnic se v posudku hluboké kluzné spáry uvažovalo vždy s koncovým bodem stěny, tedy ne s nulovým bodem průběhu posouvající síly.	13973
14.05.20	Protokol	V případě volby mezní stav „auto“ se nyní protokolují součinitelé dílčí bezpečnosti pro každý mezní stav (Geo2, GEO3, EQU, STR, UPL, HYD).	14069
10.03.20	Protokol	Modifikovaná hodnota součinitele odolnosti zeminy se protokoluje.	13985
10.03.20	Protokol	V posudku „Přenos svislých sil do podloží“ se opět zohledňují složky síly C.	14151
10.03.20	Protokol	Stupeň využití posudku svislého směru „Přenos svislých sil do podloží“ se protokoluje v absolutní hodnotě.	14102
10.03.20	Protokol	V tabulce parametrů vrstvy zeminy byl aktivní úhel tření na stěně chybně označen jako $\delta.p$.	14082
10.03.20	Protokol	V případě absolutních souřadnic a směru z nahoru byly výškové údaje ke kotvám a převázce chybné.	14064
10.03.20	Protokol	Hodnoty plášťového tření a hrotového tlaku piloty byly zaměněny. Kromě toho se hrotový tlak piloty neprotokoloval se správnou jednotkou.	14032
10.03.20	Protokol	Názvy a jednotky vlastností kotev v uživatelském prostředí byly sjednoceny s protokolem.	14031
10.03.20	Protokol	Tlak zeminy od vlastní tíhy se protokoloval vždy jen jako aktivní tlak.	13988
10.03.20	Protokol	Posudek vytržení kotevní zeminy se provádí a protokoluje v případech, kdy jsou rozměry injektovaného kořene nulové a virtuální kotevní stěna se posune směrem dolů.	13982
10.03.20	Protokol	V případě absolutních souřadnic byly výškové kóty v závěrečném grafickém schématu chybné.	13975
10.03.20	Protokol	V případě absolutních souřadnic se chybně protokoloval výsledný tlak vody.	13974
10.03.20	Protokol	Neprotokolovaly se uživatelské profily.	13934

Verze 19.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2019-1.3cz	Kompletní redesign produktu	Nové grafické prostředí.	
2019-1.3cz	Kompletní redesign produktu	Nové a přepracované metodiky geotechnických posudků a návrhů dílčích konstrukčních prvků různých typů pažících stěn.	
2019-1.3cz	Kompletní redesign produktu	Nové protokoly výpočtu, posudků a návrhů v technologii RTreport.	

Verze 18.0

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
2018-1.2cz	Návrhy	V případě záporové stěny s betonovou výplní a volbou „Posoudit beton jako tlačenu klenbu“ se v protokolu výpočtu dokumentuje i tento posudek.	
2018-1.2cz	Návrhy	Pokud není uživatelem zadána plochy pláště pro výpočet účinku tření, pak se pro profily I použije jejich rozvinutá plocha ve smyslu doporučení směrnice EB 85.	
2018-1.1cz	Protokol	Pro uživatelsky zadané profily nosníků se vždy stanovuje hodnota elastického modulu setrvačnosti a to i v těch případech, kdy by byl možný návrh elasticko-plastickým způsobem.	
2018-1.1cz	Protokol	Spočtená výztuž piloty z výsledků návrhu na ohyb je celkovou výztuží na jeden průřez piloty a z těchto důvodů se proto uvádí s jednotkou cm ² .	
2018-1.1cz	Protokol	V případě vodorovně posuvné stěny s elastickým uložením a aktivní volbou "Odolnosti před patkou uvažovat jako záporná zatížení statického systému" byly hodnoty kontaktních napětí APx v geodetických posudcích částečně nulovány. Tato volba nemá při elastickém uložení praktický význam, a proto byla nyní automaticky deaktivována.	
2018-1.1cz	Návrhy	Dočasné datové soubory přenosu informací pro návrhy betonu (NAZWEI) se již nevytváří v instalační podsložce. Toto bylo dříve při chybějících uživatelských právech zápisu do instalační podsložky příčinou havárie návrhového programu.	
2018-1.1cz	Návrhy	Zohlednění snížení tloušťky profilu vlivem koroze při návrhu štětovnic Dosavadní postup, při kterém se moment setrvačnosti a plocha průřezu štětovnic snižovala proporcionálně k průměrné hodnotě snížení tloušťky stěny, byl až příliš konzervativní. Nově zavedená metodika snižuje tuhost štětovnic přímým odpočtem velikostí zkorodovaných ploch, resp. korespondujících momentů setrvačnosti. Toto vede na hospodárnější návrhy.	
2018-1.1cz	Návrhy	Návrhy štětovnic umožňují i návrh jednoho profilu. V tomto případě se uživatelsky zadá jeden profil štětovnice s přímým vstupem geometrických rozměrů a průřezových charakteristik. Ve volbách návrhu se ve "Vlastnostech stěny" nastaví "Návrh jako jeden profil". Dále se zadává šířka profilu tak, aby pro tuto byly spočteny korespondující vnitřní účinky (v RTwalls jsou totiž vnitřní účinky zpravidla spočteny na jeden běž. m stěny).	
2018-1.1cz	Návrhy	Protokol návrhu profilů štětovnic byl rozšířen o posouzení únosnosti na posouvající sílu. Posudek interakce ohybu a posouvající síly je možný pouze tehdy, pokud je vlastní posouzení na posouvající sílu vyhovující.	
2018-1.1cz	Návrhy	Převážka může být dodatečně zatížena libovolným počtem osamělých sil.	
2018-1.1cz	Návrhy	V návrhu převážky lze zohlednit uživatelsky zadanou normálovou sílu.	
2018-1.1cz	Návrhy	V posudku smykové únosnosti zámků štětovnic se uvažovalo se smykovou silou z rozhodujícího návrhového účinku při maximálním využití profilu štětovnice. Tato smyková síla nemusela být obecně vždy hledaným maximem. Nyní se u tohoto posudku uvažuje se skutečně maximální posouvající silou zjištěnou přes všechny stavební fáze a zámků	
2018-1.1cz	Návrhy	V případě polohy počátku se zápornou souřadnicí z nebyly v některých případech funkční návrhy stěny po stavebních fázích.	
2018-1.1cz	Návrhy	V návrhu na posouvající sílu kruhových průřezů byl upraven výpočet smykové odolnosti VRd,ct dle doporučení autorů "Bender, Mark", tj. se stupněm vyztužení 0,5*As,tot/Ac. Statická užitná výška d se přitom vztahuje k těžišti tahové síly a hodnota d v rovnici (6.2) normy EN se nahrazuje vnitřním ramenem z. Nárůst únosného zatížení vlivem tlakových sil se nadále vyhodnocuje v souladu s EN (kap. 6.2).	
2018-1.1cz	Výpočet	Implementován numerický výpočet odolnosti zeminy dle autora Gudehus .	
2018-1.1cz	Výpočet	Výpočet smykových kružnic rozšířen na až 1000 kružnic v jednom programovém běhu.	
2018-1.1cz	Výpočet	V případě posuvné patky lez uvažovat s hloubkou vetknutí 0,0.	
2018-1.1cz	Zadání	Piloty výplně u převrtávané pilotové stěny mohou mít nyní jiný průměr než hlavní piloty.	
2018-1.1cz	Zadání	Opět umožněno přímé zadání vlastní tíhy stěny.	
2018-1.1cz	Zadání	Na výpočet deformací lze zadat uživatelské hodnoty momentu setrvačnosti I, plochy A a smykové plochy Aq.	
2018-1.1cz	Zadání	Při zadání průřezů po úsecích neodpovídali údaje o jejich hloubce zobrazovaným hodno-	

Build/stav	Komponenta	Popis	ID
		tám.	
2018-1.1cz	Zadání	V posudku přenosu svislých sil lze nově předepsat dílčí součinitele spolehlivosti u hrotového tlaku a plášťového tření.	
2018-1.1cz	Návrhy	Reakce v důsledku výztuh se ve výpočtu smykových kružnic uvažují ve stejné skupině zatížení jako kotevní síly.	
2018-1.1cz	Návrhy	Smyková únosnost zámků výplní tvaru U Výpočet nutného počtu lisovaných zámků pro zajištění smykové únosnosti profilů tvaru U doposud vycházel z návrhu na maximální posouvající sílu. V nově implementovaném, hospodárnějším posudku se integrací posouvající síly v každé smykové oblasti se shodným znaménkem stanovuje výslednice smykové síly, která se následně rovnoměrně rozdělí na všechny zámkové dané oblasti. Výpočet nutného počtu lisovaných zámků tímto zohledňuje vliv plastické redistribuce zatížení do okolních zámků.	
2018-1.1cz	Prostředí	Velikost panelu "Možnosti návrhů" lze měnit, a zůstává zachována i v následujících starších programech.	
2018-1.1cz	Prostředí	V případě použití absolutních souřadnic s orientací osy z směrem nahoru, byla uváděná hodnota souřadnice z ve volbách návrhu chybné.	
2018-1.1cz	Prostředí	V případě pozdější změny geometrie kotvy docházelo k nechtěnému vymazání jejích vlastností.	
2018-1.1cz	Prostředí	Oprava některých chybných hlaviček ("Souř. Z" namísto "Souř. Y").	
2018-1.1cz	Prostředí	Při použití znaků '<', '>' v názvu projektu se v panelu "Možnosti návrhů" a protokolu výpočtu nevykreslovala grafická schémata.	
2018-1.1cz	Prostředí	U průběhů normálových sil byly chybně popsány maximální hodnoty.	