EUROKODY praktyczne komentarze

Niniejszy skrypt to kolejne opracowanie w cyklu publikacji na temat podstaw projektowania konstrukcji budowlanych według aktualnie obowiązujących norm opartych na EUROKODACH. Każdy skrypt to teoria przedstawiona w przystępny sposób oraz przykłady, które prowadzą krok po kroku przez proces wymiarowania.

Skrypt 8

1.	Założenia wstępne	E02
2.	Model statyczny hali	.E03
3.	Podstawowe obciążenia hali	E06
4.	Obliczenia statyczne i wymiarowanie	E08

Projekt przestrzennej hali stalowej w programie R3D3-Rama 3D v.12 z uwzględnieniem modułu wymiarującego EuroStal.

1. Założenia wstępne

Przedstawiony poniżej uproszczony projekt hali stalowej prezentuje możliwości programu R3D3 Rama 3D v. 12 podłużnym na długości 28 m i spięto układem płatwii w zakresie projektowania stalowych konstrukcji wg norm Eurokodowych. Z powyższych względów oraz ze względu na ograniczoną formę artykułu, nie odzwierciedla on w pełni wszelkich zaleceń Eurokodu oraz tym bardziej wymagań rzeczywistej konstrukcji, zwłaszcza w zakresie zadawanych obciążeń. W prezentowanym przykładzie pominięto niektóre schematy statyczne, zwłaszcza dotyczące odziaływania wiatru na ściany szczytowe oraz przeważnie odciążającego działania wiatru na połaciach dachowych. Schemat statyczny zamodelowano w uproszczeniu - metodą inżynierską, bez wprowadzania elementów na mimośrodach, mimo że w programie R3D3 jest również taka możliwość.

Przestrzenną halę stalową zaprojektowano w kierunku poprzecznym jako jednonawową, z ryglem kratowym dwuspadowym (przekroje rurowe) o rozpiętości 18 m, którego pas górny i dolny oparto przegubowo na słupach głównych hali. Słupy główne hali z dwuteownika HEB 300

zamocowano na stopach fundamentowych w obu kierunkach hali. Tak otrzymane ramy poprzeczne rozstawiono co 5 m przy szczytach i co 6 m w pozostałych polach w kierunku ciągłych z dwuteownika IPN 160, opartym przegubowo na pasie górnym dźwigara kratowego.

Dodatkowe usztywnienie podłużne hali stanowi układ rygli usztywniających i pionowych stężeń typu X z pręta o średnicyØ22, ułożony w linii ścian i w kluczu hali na wysokości dźwigara oraz stężenia portalowe ułożone w polach skrajnych ścian, między słupami głównymi hali. W płaszczyznach połaci, dookoła, w polach skrajnych, założono stężenia połaciowe typu X z pręta Ø22 napinane śrubą rzymską. Całkowite wymiary osiowe hali w rzucie to 18 x 28 m, a wysokość hali do spodu wiązara ma wynosić 5 m. Wszystkie profile przyjęto ze stali S235, z wyjątkiem dwuteowników na płatwie, które przyjęto ze stali S355.

Szczegółowy szkic projektowanej hali przedstawiono na rysunkach poniżej.



ArCADia-PRESS



2. Model statyczny hali

Projekt hali rozpoczynamy od założenia nowego projektu i wybraniu w oknie startowym **Właściwości** zestawu **Norm Eurokodowych PN - EN** (1).



W przypadku gdy w trakcie wykonywania projektu, dokonujemy zmiany zestawu norm projektowych z PN na Eurokod lub odwrotnie, szczególnej ponownej kontroli wymagaja:

- definicje grup obciążeń,
- definicje kombinacji użytkownika
- klasy materiałów przypisane do poszczególnych przekrojów elementów w modelu.

Przed przystąpieniem do graficznego wprowadzania modelu wygodnie jest wczytać do projektu zestaw profili, których będziemy używać przy modelowaniu.



20kno: *Manager przekrojów*. 2Wczytanie zestawu profili do projektu.

W tym celu otwieramy okno **Managera przekrojów** (2) i funkcją **Nowy** wczytujemy kolejno z biblioteki niezbędne przekroje elementów, a na koniec zaznaczamy niepotrzebny domyślny profil IPE 200 i usuwamy go przez wciśnięcie klawisza **Delete**. Chcąc sprawdzić parametry wczytanego przekroju, jego charakterystyki lub przypisaną do niego klasę materiałową, wykonujemy w **Managerze przekrojów** dwuklik na jego nazwie i przechodzimy do okna **Edycji przekroju**.

Teraz możemy przystąpić do tworzenia modelu projektowanej hali.

Modelowanie rozpoczniemy od wprowadzenia kratownicy dźwigara dachowego. W tym celu w programie posłużymy się automatycznym *Generatorem kratownic płaskich*. Po otwarciu okna generatora (3) ustalamy rodzaj kratownicy, wybierając jej symetryczny typ, ustalając ciągłość pasów i brak węzłów podporowych (podporą będą słupy hali). Następnie, zgodnie ze szkicem zamieszczonym na początku artykułu, definiujemy wszystkie wymiary dźwigara i określamy przekroje jego elementów.

$E04 \; \texttt{ZIELONE STRONY}$

Przed wstawieniem kratownicy do projektu należy zwrócić uwagę, czy dźwigar jest wstawiany w kierunku pionowym "z", w którym zliczane są wszystkie ciężary własne konstrukcji. Przy użyciu generatora wszystkie wstawione do modelu pręty kratownicy podzielone są na odpowiednie grupy prętów *Pas dolny*, *Pas górny*, *Słupki* i *Krzyżulce*.



W trakcie pracy nad modelem wskazane jest zadawanie wszystkich prętów układu w wyodrębnionych grupach prętów.

Dlatego też przed przystąpieniem do wprowadzenia słupów głównych ramy wskazane jest otwarcie na zakładce *Geometria* okna *Grup prętów* i utworzenie nowej grupy prętów *Słupy główne hali*.

Dwa skrajne słupy ramy o wysokości 5 m z dwuteownika HEB 300 wprowadzamy w nowo utworzonej grupie prętów. Skrajne słupki kratownicy również zamieniamy na profil HEB 300 oraz przypisujemy do grupy *Słupy główne hali*.

Po zaznaczeniu dolnych dwóch węzłów słupów głównych na zakładce *Geometria* blokujemy wszystkie sześć więzi, tworząc podpory zamocowane. Teraz każdy słup główny hali składa się z dwóch prętów połączonych między sobą przegubem.

Aby uciąglić połączenie między obiema częściami słupa, należy zaznaczyć oba pręty (górny i dolny) oraz węzeł między nimi i na zakładce **Geometria** w grupie **Przegub** wybrać opcję **Połącz pręty**.

Operację tą można przeprowadzić na obu słupach jednocześnie.



Kolejnym etapem jest przejście od ramy płaskiej do hali przestrzennej.

Do tego celu wykorzystujemy zaimplementowaną w programie funkcję **Kopiowania z ciągnięciem i skalowaniem**.



Zaznaczamy oknem całość ramy i wywołujemy wspomnianą funkcję z głównego paska narzędziowego.

W oknie **Kopiowania** ustalamy kierunek wektora kopiowania po osi "y", ustalamy ilość kopii i odległości między poszczególnymi kopiami. Dodatkowo zaznaczamy opcję ciągnięcia z funkcją **Połącz przegubowo** oraz bez **Łączenia podpór**. Na profil ciągnięty wybieramy przekrój płatwii IPN 160.

Skutkiem działania funkcji będzie wielokrotne skopiowanie zaznaczonej ramy w zadanych odległościach oraz przegubowe połączenie odpowiadających sobie węzłów kolejnych kopii (z wyjątkiem podporowych) prostopadłymi elementami o przekroju IPN 160. Na skutek działania powyższej funkcji połączone zostaną prętami wszystkie odpowiadające sobie węzły kolejnych kopii nie będące podporami.

Połączenia te w poziomie pasa górnego stanowić będą płatwie dachowe z IPN 160, stąd zaznaczamy je i przypisujemy do nowej grupy prętów *Płatwie*.

W poziomie pasa dolnego połączenia między węzłami poszczególnych kopii są nadmiarowe i musimy je usunąć. W tym celu ustawiamy otrzymaną halę przestrzenną w widoku od szczytu, widok perspektywiczny w tym ustawieniu sprowadzamy do rzutu prostokątnego i zaznaczamy oknem obejmującym wszystkie węzły pasa dolnego z pominięciem węzła w kluczu i w linii ścian.

Po dowolnym obróceniu układu widzimy, że poza węzłami zaznaczone zostały całe ciągi nadmiarowych prętów biegnących w linii tych węzłów. Teraz klikamy prawym klawiszem myszki w dowolnym miejscu na ekranie graficznym i z menu kontekstowego prawego klawisza myszki wybieramy funkcję **Usuń zaznaczone pręty**. Po usunięciu nadmiarowych prętów analogicznie jak poprzednio zaznaczamy wszystkie pozostałe pręty powstałe w skutek ciągnięcia w poziomie pasa dolnego, zmieniamy im przekrój na rurę kwadratową 80 x 80 x 5 i przypisujemy je do nowo utworzonej grupy prętów *Rygle usztywniające*.

Kolejnym etapem jest uciąglenie płatwii. W tym celu znów ustawiamy widok hali od szczytu w rzucie prostokątnym, ale tym razem oknem obejmującym zaznaczamy wszystkie węzły w poziomie pasa górnego. Skutkiem tego zaznaczają się wszystkie płatwie i węzły między nimi. Teraz możemy je uciąglić funkcją **Połącz pręty** na zakładce **Geometria**. W efekcie dostajemy ciągłe pasy górne kratownicy oraz ciągłe płatwie, które opierają się przegubowo na pasie górnym kraty.

Ponieważ pasy górne dźwigarów nachylone są do poziomu pod kątem około 3.81 stopnia, dlatego też przekroje płatwi na poszczególnych połaciach dachu powinniśmy również pochylić pod kątem ±3.81 stopnia.



W tym celu zaznaczamy płatwie na jednej połaci z wyjątkiem kalenicowej i na zakładce *Geometria* w polu *Kąt obrotu przekroju* podajemy odpowiednią wartość. Kontrolę poprawności kierunku obrotu przekroju płatwi najłatwiej jest przeprowadzić na *Widoku 3D*, gdzie pokazane jest położenie rzeczywistego profilu w przestrzeni.

Tak niewielka zmiana ułożenia płatwi ma bardzo istotne znaczenie przy jej wymiarowaniu, gdyż z płatwi jednokierunkowo zginanej staje się ona dwukierunkowo zginana, przy czym w przypadku dwuteownika jest tu dodatkowe zginanie w znacznie słabszym kierunku przekroju.

Pozostały nam do wprowadzenia do modelu stężenia połaciowe, pionowe i portalowe. Wprowadzanie stężeń rozpoczynamy od utworzenia trzech nowych grup prętów, których nazwy jednoznacznie identyfikują poszczególne typy stężeń.

Wszystkie typy stężeń wprowadzamy do układu ustawiając typ pręta przegub – przegub. Po utworzeniu grup prętów ukrywamy wszystkie elementy układu z wyjątkiem płatwi i pasów górnych kratownicy. Ustawiamy dla elementów połaci widok z góry i kolejno wprowadzamy stężenia połaciowe typu X, wybierając przekrój Ø22, odpowiednią grupę prętów oraz typ wprowadzonego pręta przegubprzegub. Przy ręcznym wprowadzonego pręta przegubprzegub. Przy ręcznym wprowadzaniu prętów powinniśmy pamiętać, że wprowadzenie nowego pręta dokładnie po śladzie już istniejącego nie powoduje w programie nałożenia dwóch prętów w tej samej lokalizacji lecz tyko przełącza węzeł początkowy przy wprowadzaniu nowych prętów.

Stężenia połaciowe wprowadzamy ręcznie oczywiście tylko do osi symetrii układu w kierunku x i y. Pozostałe stężenia wygodnie jest otrzymać przez zaznaczenie już wprowadzonych i ich lustrzane odbicie względem wskazanej płaszczyzny. Do tego celu wykorzystujemy funkcję *Lustra – Względem płaszczyzny*, dostępną z menu kontekstowego prawego klawisza myszki.

Analogicznie wprowadzamy w odrębnej grupie stężenia pionowe w wysokości dźwigara w linii ścian i w kluczu. Przy próbie wprowadzania stężenia pionowego w kluczu, ze względu na spore zagęszczenie prętów w modelu, wygodnie jest ukryć chwilowo połowę hali do linii klucza. Stężenia portalowe również zadajemy w odrębnej grupie prętów z profili CN 80. Przy tym w przypadku stężeń portalowych ręcznie wprowadzamy jedynie trzy pręty stężenia, a wszystkie pozostałe pręty uzyskujemy przez kolejne odbicia lustrzane względem odpowiednich płaszczyzn.

Wprowadzanie stężenia portalowego rozpoczynamy od wprowadzenia pręta ukośnego o długości 1.5 m, leżącego na przekątnej stężanego pola.

W tym celu punkt początkowy pręta wskazujemy w gór-

F06 ZIELONE STRONY

nym węźle słupa głównego hali, następnie bez klikania w ostatniej kolumnie dla oddziaływań powoduje, że dane czający przekątną stężanego pola) i w kierunku wskai zatwierdzamy ją klawiszem Enter. Pozostałe dwa pręty stężenia portalowego powstają przez kolejne wskazanie znanych już węzłów układu.



3. Podstawowe obciażenia hali

Po zdefiniowaniu modelu prętowego układu hali możemy przystąpić do wprowadzenia podstawowych obciążeń przy następujących założeniach wartości charakterystycznych:

- poziome parcie wiatru na ścianę boczną 0.55 kN/m²,
- poziome ssanie wiatru na ścianie bocznej 0.2 kN/m²,
- równomierne obciążenie śniegiem na rzut połaci 0.72 kN/m²
- ciężar własny pokrycia przypadający ma jeden metr kwadratowy połaci - 0.94 kN/m2.

Ciężar własny konstrukcji wszystkich elementów hali zostanie automatycznie uwzględniony przez program.

Wprowadzanie obciążeń zawsze rozpoczynamy od zdefiniowania właściwych grup obciążeń i przypisanych do nich oddziaływań. W tym celu otwieramy na głównym pasku narzędziowym okno Grup obciążeń i, poza ciężarem własnym, definiujemy cztery grupy obciążeń, stałą - Pokrycie dachu oraz trzy grupy zmienne: Wiatr z lewej, Wiatr z prawej oraz Obciążenie śniegiem. Dla zdefiniowanych grup obciążeń ustawiamy typ grupy, jej charakter oraz przypisujemy im rodzaj oddziaływania. Wraz z właściwym oddziaływaniem do danej grupy obciążeń przypisane są odpowiednie współczynniki obciążenia oraz współczynniki kombinacyjne. Zaznaczenie parametru Wiodący znaczonych płatwi drugiej połaci.

wskazujemy wezeł dolny słupa sąsiedniej ramy (wyzna- oddziaływanie i przypisane do niego grupy w trakcie obliczeń będą potencjalnie rozpatrywane jako wiodące i zanego wektora wpisujemy z klawiatury odległość 1.5 m w przypadku braku pewności warto ten znacznik ustawić dla wszystkich typów oddziaływań jako zaznaczony.



Po określeniu podstawowych grup obciażeń możemy przystąpić do zadawania obciążeń w poszczególnych grupach. Wszystkie założone dla projektu obciążenia możemy zadawać jako przyłożone na odpowiednie elementy układu obciążenia powierzchniowe, które program sam przekształci w odpowiednie obciążenia ciągłe, działające na poszczególne pręty modelu. W trakcie zadawania obciążeń zawsze wygodnie i czytelnie jest pozostawić jako widoczną tylko tę grupę obciążeń, w której aktualnie zadajemy obciążenia (parametr Widoczność w ostatniej kolumnie okna Grup obciążeń).

Zadawanie obciążeń rozpoczniemy od zdefiniowania stałego obciążenia powierzchniowego od warstw pokrycia dachowego. Takie obciążenie powinno być przyłożone na wszystkich płatwiach dachowych jako obciążenie działające na każdej połaci osobno w globalnym pionowym kierunku "z".

W tym celu w "drzewie projektu" zaznaczamy wszystkie płatwie oraz oknem obejmującym przy wciśniętych klawiszach CTRL + SHIFT odznaczamy płatwie na jednej połaci z wyjątkiem płatwii kalenicowych. Dla tak zaznaczonych wszystkich płatwi na jednej połaci dachu wywołujemy funkcję Obciążenia powierzchniowego przez 3 punkty. Następnie wskazujemy płaszczyznę obciążenia przez wskazanie trzech dowolnych niewspółliniowych punktów na płatwiach tej połaci. Teraz w oknie Obciążenia powierzchniowego nadajemy nazwę, wartość i kierunek rozkładu (Globalny Z), a następnie wykonujemy rozkład obciążenia powierzchniowego na połaci.

Dokładnie takie same operacje przeprowadzamy dla za-



W ten sposób grupa obciążeń stałych od ciężaru warstw pokrycia składa się z dwóch obciążeń powierzchniowych, z których każde działa na osobnej połaci dachu.

Obciążenie śniegiem również zadamy jako obciążenie powierzchniowe działające w kierunku pionowym, ale tym razem, ponieważ działa ono na rzut połaci założymy je dla wszystkich płatwi na raz. W tym celu zaznaczamy wszystkie płatwie w "drzewie projektu" i wybieramy funkcję **Obciążenia powierzchniowego przez 2 punkty**. Jako płaszczyznę obciążenia wskazujemy dwa dowolne punkty na ekranie, wskazujące płaszczyznę poziomą, najwygodniej nad układem hali. Następnie w oknie **Obciążenia powierzchniowego** nadajemy nazwę, wartość i kierunek rozkładu (**Globalny Z** lub **Prostopadły do płaszczyzny obciążenia**), a następnie wykonujemy rozkład obciążenia powierzchniowego na rzucie dachu. Obciążenie powierzchniowe śniegiem zadajemy w zmiennej grupie obciążenia śniegiem.

Pozostało nam do wprowadzenia obciążenie poziome od wiatru. W jednej grupie obciążenia wiatrem wprowadzamy dwa odrębne obciążenia powierzchniowe; jedno to parcie, a drugie to ssanie wiatru na ściany boczne. W "drzewie projektu" zaznaczamy pręty należące do grupy *Słupy główne hali* i oknem z wciśniętymi klawiszami **CTRL + SHIFT** odznaczamy połowę słupów znajdujących się w na przykład w linii prawej ściany hali.



Dla tak zaznaczonej połowy słupów wybieramy funkcję **Obciążenia powierzchniowego przez 2 punkty**. Jako płaszczyznę obciążenia wskazujemy dwa dowolne punkty na ekranie, wskazujące płaszczyznę pionową, najwygodniej leżące na zewnątrz hali.



$E08 \, \text{zielone strony}$

Następnie w oknie **Obciążenia powierzchniowego** nadajemy nazwę, wartość i kierunek rozkładu (**Globalny X** lub **Prostopadły do płaszczyzny obciążenia**), a następnie wykonujemy rozkład obciążenia powierzchniowego parcia wiatru na ścianie hali. Analogicznie postępujemy dla pozostałych słupów hali, obciążając je ssaniem wiatru (przeważnie z przeciwnym znakiem niż parcie). W drugiej grupie obciążenia wiatrem zakładamy obciążenia z przeciwnym znakiem niż w pierwszej, a dodatkowo dla słupów, dla których poprzednio występowało parcie, teraz przykładamy ssanie i odwrotnie.

Po zadaniu obciążeń we wszystkich grupach możemy włączyć widoczność wszystkich grup obciążeń i sprawdzić wizualnie symetrię wprowadzonych obciążeń. Przed przystąpieniem do procesu obliczeń i analizy wyników należy jeszcze w **Oknie definiowania zależności między grupami obciążeń** ustawić właściwe relacje grup zmiennych, które w rozpatrywanym przypadku ograniczają się do ustawienia wzajemnego wykluczenia grupy *Wiatru z lewej* z grupą *Wiatru z prawej*. Komplet zdefiniowanych obciążeń przyłożonych w projektowanej hali przestrzennej przedstawiono w rzucie prostokątnym w widoku od szczytu na rysunku 12.



4. Obliczenia statyczne i wymiarowanie

Obliczenia statyczne wykonanego projektu można w programie wykonać według teorii drugiego rzędu oraz z uwzględnieniem pracy stężeń jako cięgien wiotkich. Tego typu obliczenia wymagają obliczeń iteracyjnych z automatyczną zmianą schematu statycznego w trakcie obliczeń i wyniki otrzymamy tylko dla wcześniej zdefiniowanych kombinacji użytkownika, których określenie przy bardziej złożonych schematach może być trudne. Dlatego też w prezentowanym przykładzie posłużymy się obliczeniami statycznymi według teorii pierwszego rzędu i z uwzględnieniem ściskania stężeń (przy małych przekrojach mają one niewielki wpływ na wyniki statyki). Wówczas program na podstawie zadanych grup obciążeń, przypisanych do nich oddziaływań oraz ustawionych relacji między grupami, jest w stanie zbudować automatyczną kombinatorykę obciążeń według założeń eurokodowych. Skutkiem takiej kombinatoryki jest otrzymanie w programie automatycznej obwiedni sił wewnętrznych, naprężeń normalnych i reakcji.

Kontrola obliczeń statycznych dla prezentowanego projektu jest o tyle ułatwiona, że projekt jest w pełni symetryczny względem klucza hali i takie też muszą być wyniki wyznaczonych obwiedni. Na dole zakładki **Wyniki** można również śledzić, jakie kombinacje grup obciążeń wraz z przypisanymi do nich wynikowymi współczynnikami budują aktualnie wyświetlane ekstremum sił wewnętrznych lub naprężeń, przy danej lokalizacji na pręcie.



Ponieważ na etapie statyki liczona jest również obwiednia naprężeń normalnych oraz w przypadku, gdy w oknie **Grup prętów** zostały prawidłowo przypisane dopuszczalne granice naprężeniowe σ^*_{dop} i σ^-_{dop} , po obliczeniach statycznych (przycisk σ w oknie **Widoku 3D**) możemy sprawdzić, czy obwiednia naprężeń nie wychodzi poza założone granice naprężeniowe. Pręty o przekroczonych granicach naprężeniowych wyświetlają się wówczas na czerwono w **Widoku 3D**. Sprawdzenie to może być w wielu przypadkach traktowane jako wstęp do wymiarowania, choć trzeba pamiętać, że naprężenia normalne wyznaczane są w statyce na bazie charakterystyk sprężystych, a wymiarowanie profili klasy 1 i 2 według PN-EN 1993 odbywa się według charakterystyk plastycznych i teoretycznie może zdarzyć się przypadek, że naprężenia sprężyste w elemencie wyjdą poza założone granice naprężeniowe, a przy dokładnym wymiarowaniu element jednak spełni warunki nośności. Może tak się zdarzyć, zwłaszcza gdy przy wymiarowaniu całkowicie pominiemy efekt wyboczenia lub zwichrzenia.

Na podstawie analizy statycznej można utworzyć mniej lub bardziej szczegółowy raport dla aktualnie widocznej na ekranie części (lub całości) modelu. Do tego celu wybieramy z głównego paska narzędziowego funkcję **Raport z obliczeń statycznych**.

Po obliczeniach statycznych i analizie ich wyników możemy przystąpić do przygotowania projektu do wymiarowania zbiorczego całości konstrukcji.

W programie można też wymiarować pręty pojedynczo. Można również wymiarować dowolny element ciągły, współliniowy o takim samym przekroju prętów składających na ten element. Jednak ponieważ najwięcej pracy wymaga przygotowanie modelu do wymiarowania zbiorczego, taka metoda zostanie tu omówiona. Na właściwe przygotowanie modelu do wymiarowania zbiorczego składają się dwie podstawowe czynności zależne całkowicie od użytkownika, które mają decydujący wpływ na efekt przeprowadzonego wymiarowania. Jest to wydzielenie w układzie elementów wymiarowych, czyli elementów ciągłych, współliniowych o stałym przekroju i złożonych z kilku prętów modelu, oraz przypisanie do prętów i elementów wymiarowych odpowiednich definicji typów wymiarowania. Obie te czynności sa od siebie zależne i obie powinny być wykonane po przeprowadzeniu obliczeń statycznych. Od tego jakie elementy wymiarowe założymy w układzie, zależy jakie wartości parametrów będziemy przyjmować w przypisanych do nich definicjach typu wymiarowania. Zwłaszcza chodzi tu o współczynniki wyboczenia, dopuszczalne wartości ugięć oraz parametry do liczenia współczynnika zwichrzenia ustawiane w definicjach typu wymiarowania. Może się tak zdarzyć, że wygodnie będzie założyć inne elementy wymiarowe i inne definicje typu wymiarowania dla stanu ULS, a inne dla stanu SLS. Definicja typu wymiarowania przypisana do prętów lub elementów wymiarowych to zestaw parametrów ustawianych przez użytkownika, na podstawie których zostanie przeprowadzone wymiarowanie

tych prętów lub elementów.

Ponieważ przy wymiarowaniu zbiorczym wszystkie pręty w danej grupie prętów muszą mieć tę samą definicję typu wymiarowania, istotny może tu być również właściwy podział prętów na grupy i trzeba o tym pamiętać najlepiej już na etapie statyki. Każdy z elementów wymiarowych zdefiniowanych w modelu może mieć przypisaną inną definicję typu wymiarowania.

W omawianym przykładzie w pierwszej kolejności przystąpimy do utworzenia elementów wymiarowych. W tym celu w "drzewie projektu" zaznaczamy grupy prętów: Słupy główne hali, Pas dolny i Pas górny kratownic.

Następnie z menu kontekstowego prawego klawisza myszki wybieramy opcję **Utwórz elementy wymiarowe**. Program sam sprawdza warunki na ich utworzenie, takie jak na przykład współliniowość, ciagłość itp.

Skutkiem działania funkcji jest utworzenie 12 elementów wymiarowych w postaci słupów głównych hali, 12 elementów wymiarowych w postaci pasów górnych kratownic i 6 elementów wymiarowych w postaci pasów dolnych kratownic.

W przypadku pasa górnego, który jest załamany w kluczu, element wymiarowy obejmuje odcinek od słupa do kalenicy hali o długości ok. 9 m, natomiast element wymiarowy pasa dolnego obejmuje pełną rozpiętość pasa, to jest 18 m.

Nazwa elementu	Materiał	Numery prętów (liczba prętów)	Grupa prętów	Definicja typu wymiarowania	Wybierz element
Element wymiarowy	Stal EN S235	3-4, 11-12, 19-20, 27	K1-Pas dolny	pas dolny 😰	
Element wymiarowy	Stal EN S235	54-55, 62-63, 70-71, 7	K1-Pas dolny	pas dolny 📧	
Element wymiarowy	Stal EN S235	105-106, 113-114, 121	K1-Pas dolny	pas dolny 📧	
Element wymiarowy	Stal EN S235	156-157, 164-165, 172	K1-Pas dolny	pas dolny 📧	
Element wymiarowy	Stal EN S235	207-208, 215-216, 223	K1-Pas dolny	pas dolny 📧	
Element wymiarowy	Stal EN S235	258-259, 266-267, 274	K1-Pas dolny	pas dolny 📧	
Element wymiarowy	Stal EN S235	5, 13, 21, 29, 37, 45 (6)	K1-Pas górny	pas góny 💷	
Element wymiarowy	Stal EN S235	6, 14, 22, 30, 38, 46 (6)	K1-Pas górny	pas góny 💷	
Element un miarous-	Shall ENL\$225	56 64 72 80 88 96 (6)	K1-Dar górov	nar dómu 👘	
Rozbij zaznaczone	Zaznacz wszystkie	Odznacz wszystkie			OK An
14 ⁰¹	kno utwo	orzonych	elemen	tów wym	iarowyc

Po utworzeniu elementów wymiarowych przystępujemy do przypisania do nich i do pozostałych prętów właściwych definicji typu wymiarowania. W tym celu otwieramy okno **Grup prętów** i dla kolejnych grup prętów i elementów w tym oknie wywołujemy okno definicji typu wymiarowania.

Każdej definicji nadajemy charakterystyczną nazwę, tak by już gotową można było przypisać do kilku grup prętów poprzez zwykły wybór z listy.

$E10 \; \texttt{zielone strony}$

Nazwa grupy	Ilość prętów (elementów)	Materiał wymiarowany	Klasa materiału	Przekrój	Moduł wymiarujący	Def. typu wymiarowania dla pretów	a	Def. ty wymiarou dla eleme	pu vania sitów	o+ (MPa)	o- _{dop} [MPa]	Ukryj
Niepogrupowane	0						_			235	-235	
CL-Pas górny	72 (12)	Stal EN	\$235	R 160 x 8	EuroStal		_	pas góny		235	-235	
Q-Pas dolny	72 (6)	Stal EN	\$235	R 140 x 8	EuroStal		_	pes dolny		235	-235	
CL-Słupki	66	Stal EN	\$235	R 80 x 5	EuroStal	słupki i krzyżulce		——		235	-235	
CL-Krzyżulce	72	Stal EN	\$235	R 80 x 5	EuroStal	słupki i krzyżulce		I — — —		235	-235	
iłupy główne hali	24 (12)	Stal EN	\$235	HE 300 B	EuroStal		_	słupy główne		235	-235	
Ratwie	65	Stal EN	\$355	IPIN 160	EuroStal	platew		I — — —		355	-355	
lygle usztywnijące	15	Stal EN	\$235	R 80 x 5	EuroStal	słupki i krzyżulce		I — — —		235	-235	
itęzenia połaciowe	60	Stal EN	\$235	# 22	EuroStal	stężęnia		I — —		235	-235	
tężenia pionowe	30	Stal EN	\$235	ø 22	EuroStal	stezenia) ——		235	-235	•
itężenia portalowe	24	Stal EN	\$235	UPN 80	EuroStal	stężęnia	22			235	-235	
Nowa onuna Usuri												

Definicja typu wymiarowania określona jest przez unikalną nazwę nadaną przez użytkownika i w przypadku modułu wymiarującego **EuroStal** składa się z czterech kolejnych zakładek: Ściskanie, Rozciąganie, Żebra poprzeczne i Zwichrzenie. Nie wszystkie parametry ujęte na zakładkach wymagają edycji w każdym przypadku. Zakres tych parametrów jest nadmiarowy, gdyż dotyczą one wszystkich typów przekrojów, które możemy wymiarować w module, a także wszystkich stanów pracy elementu, które nie zawsze występują lub ich działanie jest pomijalne.

Nazwa definicji typu pas górny	Nazwa definicji typu pas górny
skanie Rozciąganie Żebra poprzeczne Żwichrzenie	Ściskanie Rozciąganie Żebra poprzeczne Zwichrzenie
Wapółczynnik długości wyboczeniowych Image wyboczeniowych względem osił y przetroju ky – Image względem osiż przetroju kz – 0.167 directenj przetroju kz = 0.167	Ostablerie gvintowaniem Angetto = 0 Ostablerie obvorani Angetto = 1 Proloczenie cierne Przeiroje tączone niesymetrycznie
Wymarowanie rur okrąpłych i kątowników dla przekroju klasy 4 @ Metoda stanu krytycznego 🖉 Metoda stanu nadkrytycznego	Okączenie śrubowe Połączenie śrubowe Liczba śrub (0) 1 0 2 0 3 lub więcej Średnica otwaru do 15 mm
Element tylko ściakany kub rozciągany osłowo Dopuszczalne uglęcie elementus	$\label{eq:response} \begin{array}{c c} \mbox{Resistant frulty in science} p = $50 & mm \\ \mbox{Grubolic} \mbox{Iccomponentiation} t = 8 & mm \\ \mbox{Iccomponentiation} t = 8 & mm \\ \mbox{Grubolic} \mbox{Iccomponentiation} t = 8 & mm \\ Iccomponentiation$
On Henry capito	
Definiça typu elementu	
Definiçă typu elementu elementu	CK Andag Zoos
Definiçă typu elementu Sens definiță typu elementu Sens definiță typu pas génry Jódane Racagene îdră portectire guidrareale Zefa podrate Zefa podrate Zefa podrate	OK Andag Zoos
Cefiniçă typu elementu Definiçă typu elementu Remo definiță typu a sopranzine Zadravene distane poderbie distane poderbie date a poderbie date a poderbie date a poderbie date a poderbie de a	CK Arkéy Zene
Definiçã typu elementu Name definiçã typu per gentractim Selame definição typu per gentractim	CK Arkáj Zon Definiça typu elementa Nezes definiç typu zon görv Solaren Bassagaren Zelar apograzme Solaren Bassagaren Zelar apograzme Solaren zo definiç typu zon görv Solaren zon definiç typu zon görv Solaren zon definiç typu zon görv Solaren zon definiç Solaren zon defini

1 6 Kolejne zakładki definicji typu wymiarowania w module EuroStal.

Teraz krótko przedstawimy ustawienia podstawowych parametrów definicji wymiarowania dla poszczególnych grup prętów i elementów wymiarowych.

Wszystkie współczynniki długości wyboczeniowej w przypadku elementu wymiarowego pasa górnego o długości ok. 9 m ustawiamy na 1/6 rozpiętości,

czyli na odległość ok. 1.5 m między płatwiami i słupkami kratownicy. Dla głównie rozciąganego pasa dolnego współczynniki wyboczenia ustawiamy: w płaszczyźnie kraty na 1/12 rozpietości elementu wymiarowego (tym razem o długości 18 m), a z płaszczyzny kraty i skrętny na 1/6, gdyż dla pasa dolnego ściskanie może wystąpić jedynie w dwóch skrajnych segmentach kratownicy. Dla elementów wymiarowych słupów głównych hali wszystkie współczynniki przyjęto o wartości 1.6. Dla wszelkich elementów stężeń, które z założenia pracują tylko na rozciąganie, eliminujemy możliwość uwzględniania wyboczenia przy sile ściskającej przez ustawienie wszystkich współczynników wyboczenia na wartość zero. Dla pozostałych elementów hali: płatwii, słupków, krzyżulców i rygli usztywniających, wszystkie współczynniki wyboczenia pozostawiamy ustawione na domyślną wartość 1.

Dopuszczalna wartość ugięcia interesuje nas praktycznie jedynie dla dźwigara dachowego i płatwi. Dla płatwi wartość dopuszczalnego ugięcia ustawiamy 1/250 długości płatwi.

Tak samo robimy dla pasa dolnego kratownicy o długości 18 m, a dla elementów wymiarowych pasa górnego na 1/125 długości elementu pasa, który jest o połowę krótszy od elementu pasa dolnego. Analogicznie postępujemy przy ustawieniu parametrów zwichrzenia, które ustawiamy dla elementów pracujących głównie na zginanie. W naszym przypadku będą to płatwie i ewentualnie przekrój słupów głównych hali. W programie możemy podać współczynnik zwichrzenia lub moment krytyczny wyliczony dokładnie w innym programie (np. LTBeam - bezpłatny program wyznaczający moment krytyczny za pomocą MES) lub posłużyć się metodą zamieszczoną w projekcie Eurokodu PN-ENV 1993, zaimplementowaną w module **EuroStal**. Tutaj posłużymy się tą ostatnią metoda. Dla płatwi wybieramy model jak dla Belki jednoprzęsłowej i określamy jej parametry.

Stężenia pośrednie			
Pasa górnego		V Pasa dolnego	
🗇 Stężenie ciągłe ni	a długości elementu	Stężenie ciągle na długości element	tu
Podział stężeniam	ni na n odcinków n = 1	Podział stężeniami na n odcinków n	- 1
Podział względny	na dowolne odcinki	Podział względny na dowolne odcini	ki
0,0.75,1	Zmień	0, 0.75, 1	Zn
Rozklad momentów			
Charakter przebiegu r	nomentu miedzy steż, pasa (zórnego	70
Charakter przebiegu r	nomentu między stęż. pasa	górnego	Zm
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r	nomentu między stęż. pasa nomentu między stęż. pasa	dolnego	Zn
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Poziom przyłożenia ob	nomentu między stęż, pasa nomentu między stęż, pasa ciążenia	jórnego	Zn
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Poziom przyłożenia ob @ Pas górny	nomentu między stęż. pasa nomentu między stęż. pasa ciążenia	jórnego Jolnego © W odl. z od pasa górnego z = 0	Zm
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Poziom przyłożenia ob	nomentu między stęż. pasa nomentu między stęż. pasa ciążenia O Pas dołny końcach elementu	sórnego kolnego O W od. z od pasa górnego z =	Zm
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Poziom przyłożenia ob	nomentu między stęż, pasa nomentu między stęż, pasa ciążenia Pas dołny końcach elementu Obrót względem osi mni	sórnego olinego O W odl. z od pasa górnego z = 0 ijszego momentu bel "Aledności	Zm Zm
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Poziom przyłożenia ob ® Pas górny Warunki podparcia na Węzeł początkowy i	nomentu między stęż, pasa nomentu między stęż, pasa O Pas dolny końcach elementu Obrót względem osi mni (w ukł. lokalnym)	jórnego O W odl. z od pasa górnego z = (jszego momentu bel "Aladności Więzeł końcowy (w ukł. lokalnym)	Zm
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Poziom przyłożenia ob ® Pas górny Warunki podparcia na Węzeł początkowy i ® Swobodny	momentu między stęż, pasa i momentu między stęż, pasa i O Pas dołny końcach elementu Odrót względem osi mni (w ukł. lokalnym) O Utwierdzenie	primego O W odl. z od pasa górnego z () Starego momentu bil-jakładności Wiczel krócowy (w ukl. lokalawym) () Stoobodny O Utbilecki	Zm Zm Zm
Charakter przebiegu r Charakter przebiegu r Pozlom przyłożenia ob ® Pas górny Warunki podparcia na Węzeł początkowy i ® Swobodny Spaczenie na obu końc	momentu między stęż, pasa - momentu między stęż, pasa - ciążenia Pas dokny końcach elementu Obrót względem osi mni (w ukł, klakimy) (w ukł, klakimy) (utwierdzenie cach	gárnego Sóhnego W od. z od pasa gárnego z – Siscego moraentu bel Jalańnow Węzeł końcowy (w ukł. lokalnym) ® Swobodny Otwerst	Zm Zm Zm

7 Okno parametrów zwichrzenia dla płatwi.

Wybieramy tu dla obu pasów podparcie na końcach stwie do koloru czerwonego oznacza że wykorzypłatwi oraz przebieg momentów jak dla belki wieloprzesłowej.

W przypadku słupów głównych hali wybieramy opcję jak dla **Wspornika** i również określamy parametry do liczenia zwichrzenia.



Okno parametrów zwichrzenia dla słupów hali.

Po zdefiniowaniu elementów wymiarowych i przypisaniu odpowiednich parametrów w definicjach typu wymiarowania możemy przystąpić do wymiarowania zbiorczego całości konstrukcji. Po uruchomieniu wymiarowania zbiorczego wyświetlone zostanie okno pośrednie, w którym należy zdecydować, na jaki zestaw sił wewnętrznych będzie przeprowadzone wymiarowanie. Dla prezentowanego projektu będzie to pełen zestaw wszystkich 14 obwiedni sił wewnętrznych i naprężeń. W trakcie obliczeń w pierwszej kolejności wymiarowane są zdefiniowane elementy wymiarowe, a następnie pozostałe pręty.



Okno wyboru zestawu sił do wymiarowania.

Po wymiarowaniu zbiorczym na głównym ekranie graficznym zostanie wyświetlony liczony układ hali, w którym dla każdego elementu wymiarowego oraz dla każdego pręta nie wchodzącego w skład żadnego elementu, zostanie wyświetlona etykieta w kolorze: zielonym, czerwonym lub żółtym, w której przedstawiony zostanie wynik najgorszego sprawdzenia nośności dla danego pręta lub analizą ukrywamy te elementy. elementu. Kolor zielony etykiet w przeciwień- Przy sprawdzaniu stanu granicznego użytkowania

stanie nośności jest poniżej 100%. Czasem może pojawić się również etykieta w kolorze żółtym co oznacza że w trakcie wymiarowania nie został spełniony jakiś dodatkowy warunek np. przekroczona została dopuszczalna smukłość elementu lub pręta.

Na dole zakładki **Wymiarowanie** umieszczono filtr umożliwiający filtrowanie etykiet po ich wartościach. Po przeglądzie ekstremalnych wyników sprawdzenia nośności dla projektowanej hali widzimy że prawie wszystkie etykiety są w kolorze zielonym.

Jedyny wyjątek stanowią części środkowe płatwi kalenicowej gdzie przekroczona jest nośność o ok. 26%. Tak naprawdę tym wynikiem nie musimy się przejmować, gdyż w rzeczywistości będzie tam przeważnie płatew podwójna a wówczas wykorzystanie rzeczywiste nośności będzie zbliżone do płatwi okapowej (które jest znacznie niższe i wynosi ok. 55%).



Wyniki ekstremalnych sprawdzeń nośności dla głównych elementów hali.

Analogiczne sprawdzenie możemy wykonać dla stanu granicznego użytkowania (SGU), włączając odpowiedni przełącznik na dole zakładki Wymiarowanie, przy czym, ponieważ z założenia nie interesują nas ugięcia lub przemieszczenia stężeń wiotkich (pozwalamy im na zwis) oraz przemieszczenia słupków i krzyżulców dźwigarów, przed

E12 ZIELONE STRONY

należy również rozróżnić, co sprawdzamy dla da- Po całościowej analizie wyników wymiarowania dla rozpatrywanego układu, dla płatwi i rygli usztywniających nie ma sensu sprawdzanie przemieszczeń, które w przypadku prętów kalenicowych tego typu kładce funkcję Raport. są z założenia większe niż przemieszczenia dźwigara o długości 18 m. Dlatego też dla tych elementów sprawdzamy jedynie ich ugięcie względne. Dla pozostałych elementów, takich jak pasy dźwigara czy słupy główne hali możemy sprawdzać ich przemieszczenia. Bardziej szczegółowe wyniki poszczególnych sprawdzeń nośności oraz porównania ugięć względnych i przemieszczeń z wartościami dopuszczalnymi możemy uzyskać na zakładce Wymiarowanie po zaznaczeniu w układzie pręta lub elementu wymiarowego, którego mają one dotyczyć.

Z analizy globalnej sprawdzania nośności, przemieszczeń i ugięć względnych można utworzyć skrócony raport dla aktualnie widocznej na ekranie części (lub całości) układu. Do tego celu wybieramy z głównego paska narzędziowego funkcję Raport z wymiarowania.



Ugięcia względne w odniesieniu do wartości dopusz-

nego typu elementu. W programie możemy sprawdzić stanu granicznego nośności i użytkowania możeprzemieszczenia elementów układu lub ich ugięcia my przystąpić do przeglądania i wydruku raportów względne w wartościach bezwzględnych, jak rów- szczegółowych z wymiarowania dla wybranych prętów nież w odniesieniu do wartości dopuszczalnej. Dla lub elementów wymiarowych. W tym celu, będąc na zakładce Wymiarowanie, zaznaczamy w modelu dany pręt lub element wymiarowy i wybieramy na tej za-





Pragment raportu szczegółowego z wymiarowania słupa,