Politechnika Gdańska Wydział Oceanotechniki i Okrętownictwa

Optymalizacja wytrzymałościowa metalowych konstrukcji cienkościennych - laboratorium

SPRAWOZDANIE

ZADANIE 2 - Optymalizacja blachownicy

prowadzący laboratorium: mgr inż. Jakub Baurycza

Sprawozdanie wykonała:

Sławomir Gwizdała Semestr: 4 magisterski

Kierunek: Oceanotechnika i Okrętownictwo Specjalność: Projektowanie statków specjalnych

i urządzeń oceanotechnicznych Typ studiów: niestacjonarne Rok akademicki: 2016/2017

Nr zadania: 11

Spis treści

Spis treści.
1.Wstep
1.1.Geometria blachownicy
1.2.Dane wejściowe
1.3.Model obliczeniowy
2.Analiza numeryczna
2.1.Analiza statyczna
2.2.Wariant 1
2.1.1 Ustawienia optymalizacji
2.1.2 Wyniki optymalizacji
2.2 Wariant 2
2.2.1 Ustawienia optymalizacji
2.2.2 Wyniki optymalizacji10
3.Porównanie wyników oraz wnioski11

1. Wstęp

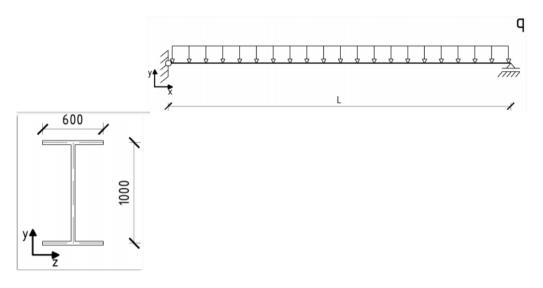
Celem ćwiczenia jest dobranie grubości blach półek i środnika tworząc blachownicę o przekroju dwuteowym, aby jej masa była minimalna, dla dwóch wariantów dodatkowych wymagań

- a) maksymalne ugięcie dowolne
- b) maksymalne ugięcie mniejsze o 50% od wartości uzyskanej w wariancie a)

W ramach zadania należało wykonać analizy numeryczne z wykorzystaniem modułu optymalizacji w programie FEMAP. Dla każdego wariantu został sformułowany problem optymalizacji, zidentyfikowano wartości maksymalnych przemieszczeń, ich kierunek oraz węzeł. a także dokonano oceny stanu naprężeń i stanu przemieszczeń. Na koniec zostały porównane wyniki dwóch wariantów.

1.1. Geometria blachownicy

Rys.1. Geometria blachownicy



1.2. Dane wejściowe

$$n = \begin{pmatrix} n & d \, l \, a & n < 20 \\ n - 19 & d \, l \, a, & n \ge 20 \end{pmatrix}$$

n- numer przydzielony na liście studentów

1.3. Model obliczeniowy

Model obliczeniowy został wykonany wg schematu (rys1.) oraz zadanych danych wejściowych (pkt. 1.2) w programie FEMAP

2. Analiza numeryczna

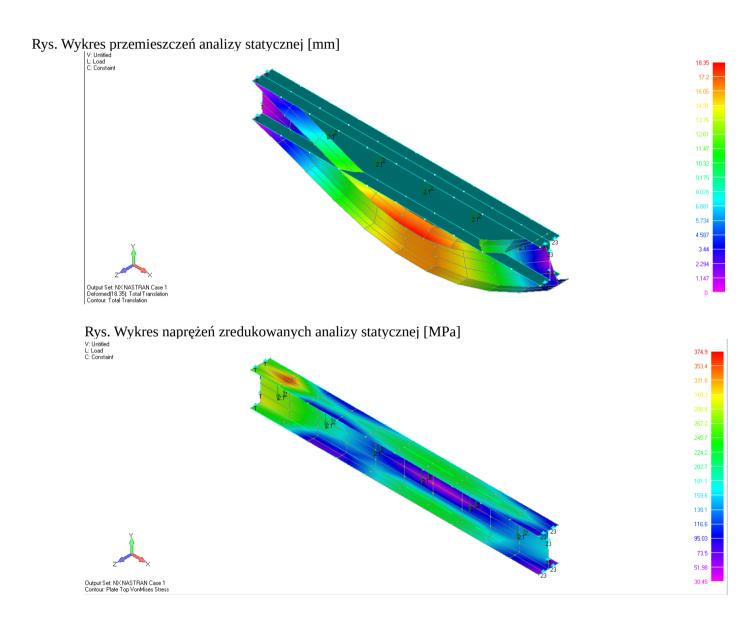
Analizę numeryczną wykonano w programie FEMAP.

2.1. Analiza statyczna

Grubość półek i środnika T = 40 mm Masa całkowita konstrukcji = 8 017kg

Podczas analizy statycznej modelu przemieszczenia maksymalne wyniosły 18,35 mm w węźle nr 66 i 78 na kierunku OY

Największe naprężenia zredukowane znajdują się w węźle nr 84 i wynoszą 333,74 MPa, zas najmniejsze w węźle nr 9 i wynoszą 23,11 MPa



2.2. Wariant 1

W wariancie 1 należało dobrać grubość blach półek i środnika wszystkich elementów skończonych o jednakowej grubości

Funkcja celu i wektor zmiennych projektowych:

$$F(x) = \sum_{i=1}^{n} T_i * A_i * \rho$$

$$\overline{\mathbf{x}} = \begin{cases} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ \vdots \\ T_n \end{cases} T_i = T = const$$

Ograniczenia:

• stan wytężenia materiału od -345 do + 345 MPa

Dla wyznaczonej wartości T=const zidentyfikować wartość maksymalnego przemieszczenia, jego kierunek oraz numer odpowiadającemu mu węzła

$$\begin{split} & \delta_{mk} = \delta_{max}, \\ & m \text{ - numer węzła,} \\ & k \text{ - indeks kierunku} \end{split}$$

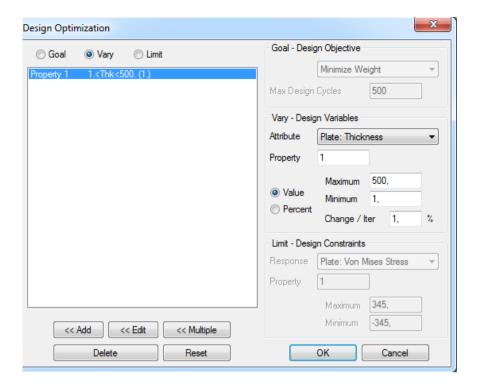
W analizie zostały pominięte elementy podporowe, w których dochodzi do koncentracji naprężeń

2.1.1 Ustawienia optymalizacji

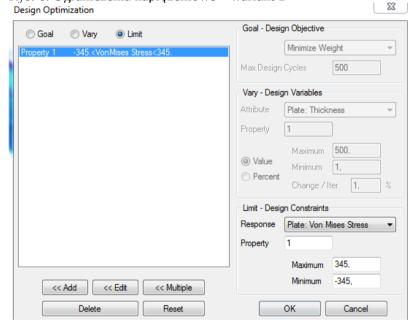
Na poniższych rysunkach zostały przedstawione ustawienia optymalizacji w programie.

Rys. 4. Funkcja celu – wariant 1 Design Optimization Goal - Design Objective Goal Vary Limit Minimize Weight Property 1 1.<Thk<500. (1.) Max Design Cycles Vary - Design Variables Attribute Rod: Area Property Maximum Walue Minimum Percent Change / Iter Limit - Design Constraints Response Plate: Von Mises Stress Property Maximum 345, Minimum -345 << Add << Edit << Multiple OK Cancel

Rys.5. Zmienna oraz jej zakres – wariant 1



Rys. 6. Ograniczenia naprężeniowe – wariant 1



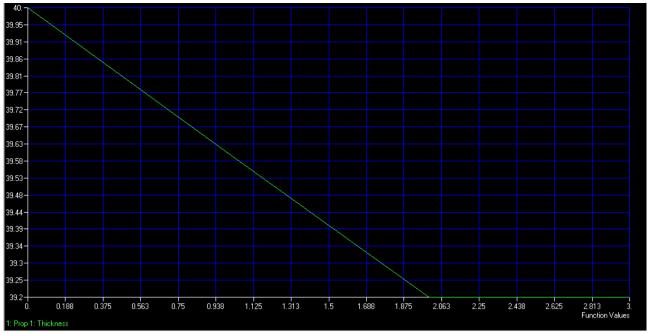
2.1.2 Wyniki optymalizacji

Grubość półek i środnika T = 39,2 mm Masa całkowita konstrukcji = 7856,8 kg

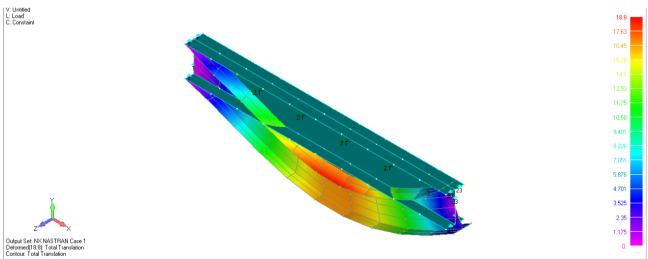
Podczas analizy statycznej modelu przemieszczenia maksymalne wyniosły 18,75 mm w węźle nr 66 i 78 na kierunku OY

Największe naprężenia zredukowane znajdują się w węźle nr 84 i wynoszą 340,02 MPa, zaś najmniejsze w węźle nr 9 i wynoszą 23,57 MPa

Rys. Wykres przeprowadzonych iteracji – wariant 1



Rys. Wykres przemieszczeń po optymalizacji – wariant 1 [mm]



Rys. Maksymalne naprężenia zredukowane po optymalizacji – wariant 1 [MPa]

V. Uribled
E. Constaint

Sasta

2.2 Wariant 2

W wariancie 1 należało dobrać grubość blach półek i środnika wszystkich elementów skończonych o jednakowej grubości

Funkcja celu i wektor zmiennych projektowych:

$$F(x) = \sum_{i=1}^{n} T_{i} * A_{i} * \rho$$

$$\overline{\mathbf{X}} = \begin{cases} T_{1} \\ T_{2} \\ T_{3} \\ \vdots \\ T_{n} \end{cases} T_{i} = T = const$$

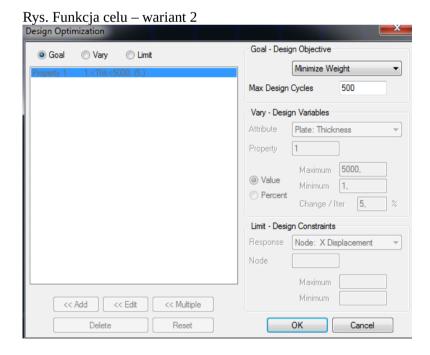
Ograniczenia:

- stan wytężenia materiału od -345 do + 345 MPa
- przemieszczenia danego węzła w połączeniu ze środnikiem w środku rozpiętości l $\delta m k \leq \delta m a x = \frac{\delta m a x}{2} = \frac{18}{2} = -9[mm]$

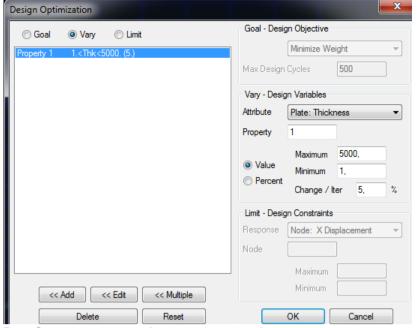
 $(\delta_{max}$ - wartość z analizy statycznej)

2.2.1 Ustawienia optymalizacji

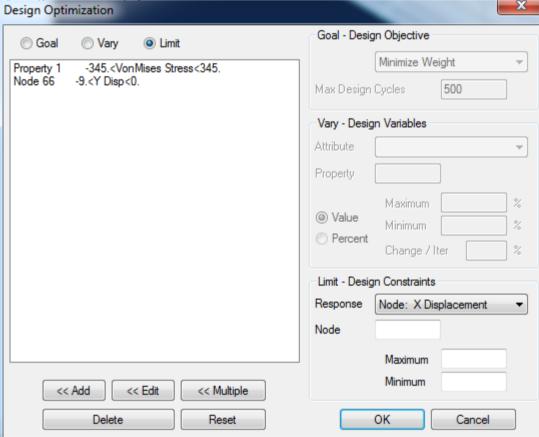
Na poniższych rysunkach zostały przedstawione ustawienia optymalizacji w programie.



Rys. Zmienna oraz jej zakres – wariant 2



Rys. Ograniczenia naprężeniowe – wariant 2



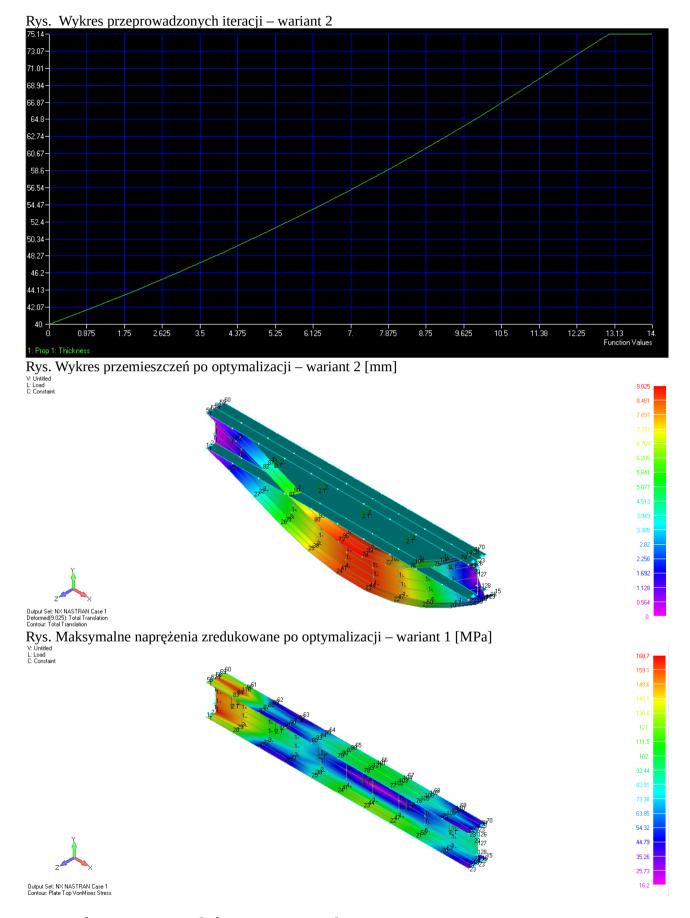
2.2.2 Wyniki optymalizacji

Grubość półek i środnika T = 75,14 mm

Masa całkowita konstrukcji = 15060 kg

Podczas analizy statycznej modelu przemieszczenia maksymalne wyniosły 9mm w węźle nr 66 i 78 na kierunku OY

Największe naprężenia zredukowane znajdują się w węźle nr 84 i wynoszą 197,11 MPa, zaś najmniejsze w węźle nr 9 i wynoszą 14,02 MPa



1. Porównanie wyników oraz wnioski

W poniższej tabeli zestawiono główne parametry konstrukcji przed optymalizacją (analiza

statyczna- model podstawowy) oraz po optymalizacji (wariant 1 i wariant 2)

Parametr	Analiza statyczna	Wariant 1	Wariant 2
grubosci półek i środnika [mm]	40	42,38	75,14
masa całkowita [kg]	8 017,20	7 856,86	15060,31
przemieszczenia max [mm]	18,35	18,75	10,02
max naprężenia zredukowane[MPa]	333,74	340,02	197,11
minimalne naprężenia zredukowane [MPa]	23,11	23,57	14,02

- Największe przemieszczenia dla wszystkich modeli znajdują się w węźle nr 66 i 78, na kierunku OY.
- Największa grubość profilu blachy po procesie optymalizacji (wariant2) jest o ok.46% większa od modelu podstawowego
- Masa całkowita blachownicy jest o ponad połowę większa dla wariantu 2 i wynosi 15 225 kg, zaś dla wariantu 1 wynosi 8694,1 kg i jest ona nieznacznie mniejsza od modelu wyjściowego
- Wartość największego przemieszczenia po procesie optymalizacji dla wariantu 1 wynosi -18,75 mm, zaś dla wariantu 2 wynosi 10,02 mm i jest ona o połowę mniejsza od modelu podstawowego
- Największe, maksymalne naprężenia występują w wariancie podstawowym i wynoszą 356,52 MPa, po ograniczeniu stanu wytężenia materiału nieznacznie one maleją (wariant 1) i są one o ok. 3% mniejsze. Dla wariantu 2 są one o około 45% mniejsze w porównaniu z modelem bez ograniczeń oraz z modelem z ograniczeniami tylko naprężeniowymi.
- Najmniejsze, minimalne naprężenia występują w wariancie 2 i wynoszą 14,02 MPa. W modelu po optymalizacji tylko ograniczeniem stanu wytężenia materiału (wariant 1) naprężenia minimalne nieznacznie maleją (o niecałe 1,39 MPa) w porównaniu do modelu bazowego.
- Wprowadzenie do modelu optymalizacji ograniczeń tylko naprężeniowych (dotyczących stanu wytężenia materiału od -345 do +345MPa), nieznacznie poprawia jej parametry maksymalnych przemieszczeń oraz maksymalnych i minimalnych naprężeń. Masa konstrukcji także nieznacznie się zwiększa. Dopiero nałożenie dodatkowych ograniczeń w postaci zmniejszonego o połowę maksymalnego przemieszczenia konstrukcji znacznie redukuje naprężenia i przemieszczenia (aż o ok.50%), ale kosztem zwiększenia masy konstrukcji
- Im większa jest grubość profilu konstrukcji tym większa jest jej masa, co jest równoważne ze zwiększeniem jej kosztów
- Zwiększenie masy konstrukcji poprzez zastosowanie grubszych profili czyni ją bardziej stabilną oraz zmniejsza przemieszczenia a także wartość występujących w niej naprężeń zredukowanych