

ANALIZA PŁASKIEJ FALI NAPRĘŻENIA METODĄ RUCHOMYCH, NAJMNIEJSZYCH KWADRATÓW ANALYSIS OF A FLAT STRAIGHT WAVE USING MOVABLE, SMALLEST SQUARE METHOD

Wojciech DORNOWSKI* ¹

¹Wojskowa Akademia Techniczna, Warszawa

Abstract

A meshless method based on the moving least squares approximation is applied to stress wave propagation analysis. Two kinds of node meshes, the randomly generated mesh and the regular mesh are used. The nearest neighbors problem are developed from a triangulation that satisfies mini-mum edges length conditions. It is found that this method of neighbors choice significantly improves the solution accuracy. The reflection of stress waves from the free edge is modeled using fictitious nodes (outside the plate). The comparison with the finite difference results also demonstrated the accuracy of the proposed approach.

Keywords: civil engineering, meshless method, moving least squares method, elastic waves

Streszczenie

W pracy rozwiązano zadanie początkowo-brzegowe propagacji płaskiej fali naprężenia w tarczy stalowej metodą ruchomych najmniejszych kwadratów. Stosowano różne siatki węzłów. W przypadku siatek z węzłami generowanymi losowo istotne znaczenie ma wybór węzłów sąsiedztwa aproksymacyjnego. Przyjęto kryterium topologiczne wynikające z triangulacji zbioru węzłów, która minimalizuje łączną długość krawędzi triangulacji. Stwierdzono, że triangulacyjny sposób wyboru otoczenia aproksymacyjnego i wygładzanie siatki nieregularnej metodą Laplace'a znacznie poprawia dokładność rozwiązania. Efekt odbicia fali naprężenia od brzegu swobodnego modelowano przez wprowadzenia węzłów fikcyjnych (poza obszarem tarczy). Otrzymane rezultaty porównano z wynikami obliczeń metodą różnicową stwierdzając ich zgodność jakościową i ilościową.

Słowa kluczowe: mechanika konstrukcji, metody bezsiatkowe, metoda ruchomych najmniejszych kwadratów, fale sprężyste.

1 WSTĘP

Współczesne problemy mechaniki konstrukcji są rozwiązywane głównie metodą elementów skończonych (MES). Ma ona ugruntowane podstawy matematyczne, bogatą bibliotekę oprogramowania i jest skuteczną w modelowaniu nawet bardzo złożonych zagadnień brzegowych mechaniki. Istnieje jednak grupa zagadnień, w których MES ujawnia swoje wady. Na przykład analiza procesów dużych deformacji. W takich przypadkach elementy mogą zmieniać swój kształt na tyle, że prowadzenie dalszych obliczeń wymaga pełnej regeneracji siatki elementów. Powtórne tworzenie siatki, zwykle wiąże się z utratą pierwotnej dokładności obliczeń lub zbieżności. Innym przykładem jest analiza procesów powstawania i propagacji pęknięć przy obciążeniach dynamicznych. Wpływ konfiguracji elementów na kierunki rozwoju szczelin może uniemożliwić prawidłową ocenę tego, w istocie silnie niestatecznego zjawiska. Usuwanie tych ograniczeń w ramach samej MES jest dość kłopotliwe z uwagi na fakt, że węzły łączą ścisłą relacją z elementami.

Ograniczeń tych nie mają tzw. metody bezsiatkowe [1–3]. Stanowią one pewne uogólnienie metody różnic skończonych, w której elementem kluczowym jest węzeł. W metodach bezsiatkowych aproksymacja jest rozpięta na zbiorze

*Corresponding author: E-mail address: wojciech.dornowski@wat.edu.pl (Wojciech DORNOWSKI)

węzłów i nie ma dodatkowych relacji między węzłami a elementami. Zaletą metod bezsiatkowych jest to, że można je implementować w wersji adaptacyjnej, ze zmienną gęstością węzłów. W efekcie problemu modelowania dużych deformacji, propagacji pęknięć itp. można rozwiązać spełniając wymagania sformułowań adaptacyjnych w sposób naturalny.

W metodach bezsiatkowych stosowana jest najczęściej aproksymacja wynikająca z minimalizacji błędu metodą najmniejszych kwadratów. W niniejszej pracy wykorzystano metodę ruchomych najmniejszych kwadratów (ang. *Moving Least Squares - MLS*). Strukturę tej metody określają następujące elementy:

- baza wielomianowa, niekiedy wzbogacana o funkcje modelujące różnego typu nieciągłości,
- funkcja wagowa określona na nośniku zwartym, związana z każdym węzłem siatki lub lokalnie z punktem, w którym definiujemy aproksymację,
- zbiór współczynników aproksymacji zależnych od położenia punktu.

Nośnik funkcji wagowej definiuje obszar wpływu węzła na aproksy-

mację. Istnieje wiele sposobów definicji obszaru wpływu, wiele też wprowadzono różnych funkcji wagowych.

Niniejsza praca stanowi wstęp do bardziej zaawansowanych analiz zjawiska zniszczenia w materiałach niesprężystych przy obciążeniach dynamicznych z wykorzystaniem metod bezsiatkowych. Jest także kontynuacją wcześniejszych prac autora wraz z prof. P. Perzyną, w których wykorzystywano metodę różnic skończonych w sformułowaniu konwekcyjnym do modelowania procesów dużych deformacji i propagacji pęknięć w metałach obciążonych dynamicznie, [4, 5]. Wydaje się, że konwekcyjne ujęcie metody ruchomych najmniejszych kwadratów otworzy możliwości bardziej efektywnej analizy tych zagadnień.

W rozdziale 2 pracy sformułowano zagadnienie początkowo-brzegowe propagacji płaskiej fali naprężenia. Problem ten w niniejszej pracy pełni rolę testu proponowanej, numerycznej metody rozwiązania (MLS).

Rozdział 3 zawiera sformułowanie metody ruchomych najmniejszych kwadratów, a także stosowanej w obliczeniach funkcji wagowej. W rozdziale tym podano również sformułowanie różnicowe problemu, wykorzystywane do odpowiednich porównań na etapie analizy rezultatów obliczeń numerycznych.

W rozdziale 4 przedstawiono rezultaty analizy numerycznej. Przedmiotem tej analizy jest cienka tarcza stalowa poddana wymuszeniu kinematycznemu na części brzegu. Przyjęto dwa rodzaje siatek węzłów do aproksymacji MLS. Jako pierwszą analizowano siatkę węzłów generowanych losowo w obszarze tarczy. Do wyboru węzłów otoczenia aproksymacyjnego wykorzystano triangulację minimalizującą łączną długość krawędzi triangulacji. Takie podejście umożliwiło także poprawę jakości generowanej losowo siatki jedną z metod wygładzania. Drugą siatkę tworzy regularny zbiór węzłów (siatka prostokątna), w której zbiory węzłów aproksymacyjnych określano według kryterium odległościowego. Rozważano różne liczby węzłów w tych zbiorach, adekwatnie do rzędu aproksymacji 1 lub 2. Otrzymane wyniki porównano z rozwiązaniem różnicowym. Wnioski końcowe zawiera rozdział 5.

2 SFORMUŁOWANIE PROBLEMU

W kartezjańskim układzie współrzędnych prostokątnych zbiór poszukiwanych funkcji problemu w płaskim stanie naprężenia tworzą odpowiednio składowe stanów przemieszczenia, odkształcenia i naprężenia:

$$u(x, y, t) = \begin{bmatrix} u_x(x, y, t) \\ u_y(x, y, t) \end{bmatrix}, \quad \varepsilon(x, y, t) = \begin{bmatrix} \varepsilon_{xx}(x, y, t) \\ \varepsilon_{yy}(x, y, t) \\ \gamma_{xy}(x, y, t) \end{bmatrix}, \quad \sigma(x, y, t) = \begin{bmatrix} \sigma_{xx}(x, y, t) \\ \sigma_{yy}(x, y, t) \\ \tau_{xy}(x, y, t) \end{bmatrix} \quad (1)$$

Funkcje te zależą od dwóch zmiennych przestrzennych x i y i czasu t . Równania ruchu można zapisać w postaci jednego równania macierzowego:

$$\rho \ddot{u} = \mathbf{D}^T \sigma \quad (2)$$

w którym macierz operatorowa ma następującą strukturę:

$$\mathbf{D} = \begin{bmatrix} \partial_x & 0 \\ 0 & \partial_y \\ \partial_y & \partial_x \end{bmatrix} \quad (3)$$

Wektor przyspieszenia

$$\ddot{u}^T = \partial_t^2 u^T = [\ddot{u}_x, \ddot{u}_y] \quad (4)$$

a ρ jest gęstością materiału.

Liniove związki geometryczne przyjmują postać

$$\varepsilon = \mathbf{D}\mathbf{u} \quad (5)$$

Zależność pomiędzy stanem naprężenia i stanem odkształcenia wyrazimy prawem Hooke'a:

$$\sigma = \mathbf{E}\varepsilon \quad (6)$$

Składowe macierzy modułów sprężystości w płaskim stanie naprężenia określamy według następujących wzorów:

$$E_{11} = E_{22} = \frac{E}{1 - \nu^2}, \quad E_{33} = \frac{E}{2(1 + \nu)} = G, \quad E_{12} = \nu E_{11}, \quad E_{13} = E_{23} = 0 \quad (7)$$

gdzie E jest modułem Younga, ν współczynnikiem Poissona, a G oznacza moduł Kirchhoffa. Odpowiednie warunki brzegowe i początkowe sformułujemy rozwiązując wybrane zadanie początkowo-brzegowe (rozdz. 4).

3 METODA ROZWIĄZANIA

3.1 Metoda różnic skończonych

W klasycznej metodzie różnic skończonych (MRS) stosuje się wyłącznie regularne siatki węzłów. Siatki te mogą przybierać różne formy, w zależności od kształtu obszaru, w którym sformułowano zagadnienie początkowo-brzegowe. W pracy wykorzystano prostokątną siatkę węzłów o wymiarach oczka $\Delta x \times \Delta y$ (rys.1).

Aproksymacja poszukiwanych funkcji wielomianem pierwszego stopnia w obszarze oczka siatki różnicowej prowadzi do prostych schematów różnicowych. Struktura ilorazu różnicowego, np. pierwszej pochodnej składowej przemieszczenia u_x względem zmiennej x jest następująca (rys.1):

$$\partial_x u_x|_{x_0} \cong \frac{1}{2\Delta x} (-u_{x1} - u_{x2} + u_{x3} + u_{x4}) \quad (8)$$

Stan przemieszczenia w obszarze prostokątnego oczka siatki różnicowej jest opisany przemieszczeniami jego węzłów:

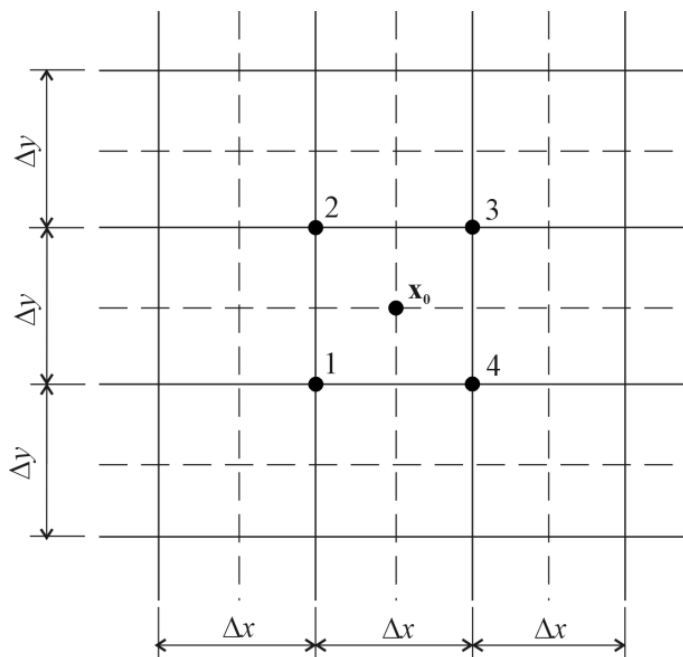
$$\hat{u}^T = [u_{x1} \quad u_{y1} \quad u_{y2} \quad \dots \quad u_{x4} \quad u_{y4}] \quad (9)$$

Natomiast stan odkształcenia określimy wykorzystując różnicowe sformułowanie związków geometrycznych (5). W zapisie macierzowym otrzymujemy:

$$\varepsilon = \mathbf{G}\hat{u} \quad (10)$$

Macierz operatorów różnicowych ma wymiar 3×8 i następującą postać:

$$\mathbf{G} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} -\xi & 0 & \xi & 0 & -\xi & 0 & \xi & 0 \\ 0 & -\eta & 0 & -\eta & 0 & \eta & 0 & \eta \\ -\eta & -\xi & -\eta & \xi & \eta & -\xi & \eta & \xi \end{bmatrix}, \quad \xi = 1/\Delta x, \quad \eta = 1/\Delta y \quad (11)$$



Rysunek 1. Regularna siatka węzłów metody różnicowej

Znajomość odkształceń w obrębie oczka siatki różnicowej pozwala, na podstawie wzoru (6) obliczyć składowe stanu naprężenia. Naprężenia we wszystkich punktach węzłowych tworzą macierz jednokolumnową o dwunastu składowych:

$$\hat{\sigma}^T = [\sigma_{xx1} \quad \sigma_{yy1} \quad \tau_{xy1} \quad \sigma_{xx2} \quad \sigma_{yy2} \quad \tau_{xy2} \quad \dots \quad \sigma_{xx4} \quad \sigma_{yy4} \quad \tau_{xy4}] \quad (12)$$

Z kolei przyspieszenia odpowiednich przemieszczeń określimy wykorzystując różnicowe sformułowanie równań ruchu (2):

$$\rho \ddot{u} = H \hat{\sigma} \quad (13)$$

Macierz operatorów różnicowych

$$\mathbf{H} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} -\xi & 0 & -\eta & \xi & 0 & -\eta & -\xi & 0 & \eta & \xi & 0 & \eta \\ 0 & -\eta & -\xi & 0 & -\eta & \xi & 0 & \eta & -\xi & 0 & \eta & \xi \end{bmatrix} \quad (14)$$

ma teraz wymiar 2x12.

Przyspieszenie w obrębie oczka siatki różnicowej w chwili t_τ aproksymujemy następującą formułą różnicową:

$$\ddot{u}^r = \frac{u^{\tau+1} - 2u^{\tau-1}}{\Delta t^2} = \frac{\Delta u^{\tau,\tau+1} - \Delta u^{\tau-1,\tau}}{\Delta t^2} \quad (15)$$

W rezultacie równania ruchu (13) przybierają postać przyrostową:

$$\Delta \mathbf{u}^{\tau,\tau+1} = \Delta \mathbf{u}^{\tau-1,\tau} + \dot{\mathbf{H}} \hat{\sigma}^\tau, \quad \dot{\mathbf{H}} = \frac{\Delta t^2}{\rho} \mathbf{H} \quad (16)$$

Jawne sformułowanie (16) jest warunkowo stabilne i wymaga określenia wartości krytycznej kroku czasowego Δt . Znajomość przemieszczeń w chwili poprzedniej i odpowiedniego przyrostu przemieszczeń pozwala określić przemieszczenia w chwili następnej, we wszystkich węzłach siatki różnicowej według wzoru:

$$\mathbf{u}^{\tau+1} = \mathbf{u}^\tau + \Delta \mathbf{u}^{\tau,\tau+1} \quad (17)$$

Postać warunków początkowych zależeć będzie od rozważanego zagadnienia początkowo-brzegowego.

3.2 Metoda ruchomych najmniejszych kwadratów

Rozważamy zbiór ΩN węzłów rozproszonych w obszarze dwuwymiarowym (nieregularna siatka węzłów). Współrzędne i – tego węzła oznaczamy przez x_i . oszukujemy kompletnego wielomianu złożonego z m funkcji bazowych, który jest najlepszym przybliżeniem średniokwadratowym aproksymowanej funkcji na podzbiorze Ωn węzłów, przy czym $n > m$.

W takim przypadku funkcja aproksymacyjna nie odtwarza ściśle wartości węzłowych. Minimalizujemy kwadraty różnic wartości funkcji aproksymacyjnej i wartości węzłowych z pewną wagą, która uwzględnia wpływ odległości rozpatrywanego węzła na błąd aproksymacji. Funkcję u rozwijamy w szereg w otoczeniu wybranego ze zbioru Ω węzła x_0 :

$$\hat{u}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_0) = \sum_{j=1}^m p_j(\mathbf{x}) a_j(\mathbf{x}_0) = \mathbf{p}^T(\mathbf{x}) \mathbf{a}(\mathbf{x}_0) \quad (18)$$

gdzie $\mathbf{p}(\mathbf{x})$ jest kompletnym wielomianem rzędu p mającym m wyrazów:

$$\mathbf{p}^T(\mathbf{x}) = [1 \quad x \quad y \quad x^2 \quad xy \quad y^2, \dots, \quad x^p, x^k, y^{p-k}, \dots, y^p] \quad (19)$$

Wektor współczynników zależnych od wyboru punktu $\mathbf{x}_0$ ma następującą strukturę:

$$\mathbf{a}^T(\mathbf{x}_0) = [a_1(\mathbf{x}_0) \quad a_2(\mathbf{x}_0) \dots a_m(\mathbf{x}_0)] \quad (20)$$

Funkcjonał błędu H jest funkcją położenia węzła $\mathbf{x}_0$,

$$H(\mathbf{x}_0) = \sum_{i=1}^n w(\mathbf{x}_i, \mathbf{x}_0) \left[\sum_{j=1}^m p_j(\mathbf{x}_i) a_j(\mathbf{x}_0) - u(\mathbf{x}_i) \right]^2 \quad (21)$$

W zapisie macierzowym forma funkcjonału błędu jest następująca:

$$H = (\mathbf{Pa} - \mathbf{u})^T \mathbf{W} (\mathbf{Pa} - \mathbf{u}), \quad (22)$$

gdzie

$$\mathbf{P} = \begin{bmatrix} 1 & x_1 & y_1 & x_1^2 & x_1 y_1 & y_1^2, \dots, & x_1^p, x_1^k, y_1^{p-k}, \dots, y_1^p \\ 1 & x_2 & y_2 & x_2^2 & x_2 y_2 & y_2^2, \dots, & x_2^p, x_2^k, y_2^{p-k}, \dots, y_2^p \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 1 & x_n & y_n & x_n^2 & x_n y_n & y_n^2, \dots, & x_n^p, x_n^k, y_n^{p-k}, \dots, y_n^p \end{bmatrix} \quad (23)$$

jest macierzą $n \times m$ wartości funkcji bazowych określonych dla wszystkich n węzłów. Wartości funkcji u w punktach węzłowych zapisujemy w postaci:

$$\mathbf{u}^T = [u(\mathbf{x}_1) \quad u(\mathbf{x}_2) \quad \dots \quad u(\mathbf{x}_n)] \quad (24)$$

Macierz wag zależy od wyboru (położenia) węzła $\mathbf{x}_0$ i ma następującą strukturę:

$$\mathbf{W} = \begin{bmatrix} w(\mathbf{x}_1, \mathbf{x}_0) & 0 & \dots & 0 \\ 0 & w(\mathbf{x}_2, \mathbf{x}_0) & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \dots & w(\mathbf{x}_n, \mathbf{x}_0) \end{bmatrix} \quad (25)$$

Współczynniki $a_j(\mathbf{x}_0)$, $j=1,2,3$ wyznaczmy minimalizując funkcjonal błędu H , zatem

$$\partial_{a_k} H = 2 \sum_{i=1}^n w(\mathbf{x}_i, \mathbf{x}_0) \left[\sum_{j=1}^m p_j(\mathbf{x}_i) a_j(\mathbf{x}_0) - u(\mathbf{x}_i) \right] p_k(\mathbf{x}_i) = 0 \quad (26)$$

W rezultacie otrzymuje układ równań algebraicznych:

$$\sum_{j=1}^m c_{kj} a_j = \sum_{j=1}^n b_{kj} u_j \quad (27)$$

w którym:

$$c_{kj} = c_{jk} = \sum_{i=1}^n w(\mathbf{x}_i, \mathbf{x}_0) p_j(\mathbf{x}_i) p_k(\mathbf{x}_i), \quad b_{kj} = \sum_{i=1}^n w(\mathbf{x}_i, \mathbf{x}_0) p_j(\mathbf{x}_i) \quad (28)$$

W zapisie macierzowym jest:

$$\mathbf{C}\mathbf{a} = \mathbf{B}\mathbf{u} \Rightarrow \mathbf{a} = \mathbf{C}^{-1}\mathbf{B}\mathbf{u} \quad (29)$$

gdzie

$$\mathbf{C} = \mathbf{P}^T \mathbf{W} \mathbf{P}, \quad \mathbf{B} = \mathbf{P}^T \mathbf{W} \quad (30)$$

Podstawiając (29) do (18) otrzymujemy następujące wyrażenie na rozważaną aproksymację:

$$\hat{u}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_0) = \mathbf{p}^T(\mathbf{x}) \mathbf{a}(\mathbf{x}_0) = \mathbf{p}^T \mathbf{C}^{-1} \mathbf{B} \mathbf{u} = \mathbf{N}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_0) \mathbf{u} \quad (31)$$

gdzie

$$\mathbf{N}(\mathbf{x}, \mathbf{x}_0) = \mathbf{p}^T \mathbf{C}^{-1} \mathbf{B} \quad (32)$$

są funkcjami kształtu w rozważanej metodzie bezsiatkowej.

W implementacji numerycznej funkcję $u(\mathbf{x})$ w otoczeniu węzła x_0 zwykle przybliża się wielomianem potęgowym względem współrzędnych lokalnych $\tilde{x} = x - x_0$, $\tilde{y} = y - y_0$, które są tak dobrane, aby w punkcie centralnym o współrzędnych (x_0, y_0) nowe współrzędne $(\tilde{x}, \tilde{y}_0)$ były równe zeru:

$$\tilde{u}(\tilde{x}, \tilde{y}) = \sum_{j=1}^m p_j(\tilde{x}, \tilde{y}) a_j(x_0, \tilde{y}) = \mathbf{p}^T(\tilde{x}, \tilde{y}) \mathbf{a}(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) \quad (33)$$

W rezultacie wartości funkcji aproksymowanej i jej pierwszych pochodnych przestrzennych w punkcie x_0 można określić na podstawie poniższych wzorów:

$$\tilde{u}(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) = a_1, \quad \tilde{u}_x(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) = a_2, \quad \tilde{u}_y(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) = a_3 \quad (34)$$

Funkcja wagowa na ogół jest także definiowana w układzie lokalnym związanym z punktem x_0 . W niniejszej pracy funkcję wagową przyjęto w postaci [1]:

$$w(p) = 1 - 6p^2 + 8p^3 - 3p^4 \quad (35)$$

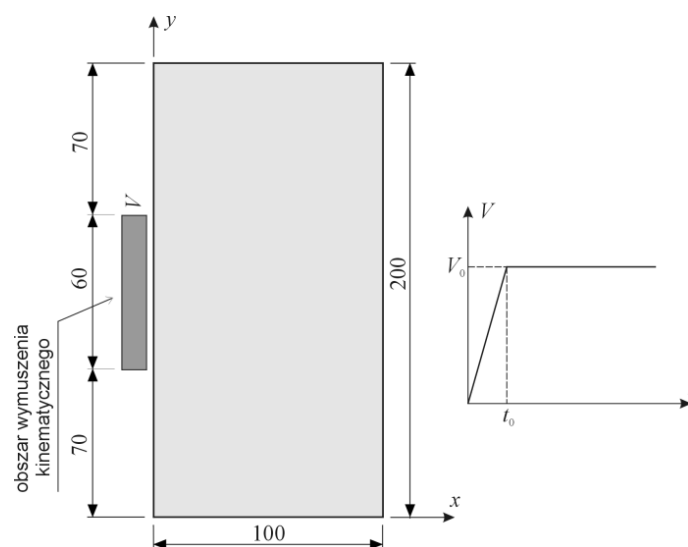
gdzie

$$p = r/r_0, \quad r = \sqrt{\tilde{x}^2 + \tilde{y}^2} \quad (36)$$

Przez r_0 oznaczono promień obszaru wpływu wagi. Dla węzła centralnego $w(p=0) = 0$ i $w(p=1) = 0$.

Na funkcjonal błędu (21) mają wpływ tylko te węzły, które leżą w obszarze wpływu wagi (w jej nośniku). Warto zauważyć, że w proponowanym podejściu nie istnieje jeden globalny sposób tworzenia funkcji aproksymowanej. Ten sposób w każdym punkcie obszaru jest inny i to zasadniczo odróżnia metody bezsiatkowe od MES. W załączniku A do artykułu zamieszczono podprogram napisany w języku FORTRAN 95, obliczający gradienty aproksymowanej funkcji według podanych wyżej zasad.

4 PRZYKŁAD OBLICZENIOWY



Rysunek 2. Wymiary (w milimetrach) oraz sposób obciążenia cienkiej tarczy stalowej

Przedmiotem analizy numerycznej jest cienka tarcza stalowa o wymiarach w planie jak na rys. 2. Obciążenie części brzegu tarczy modelowano nadaną prędkością węzłów według zależności:

$$V(t) = V_0 t/t_0 \quad \text{dla } t \leq t_0 \quad \text{i} \quad V(t) = V_0 \quad \text{dla } t > t_0 \quad (37)$$

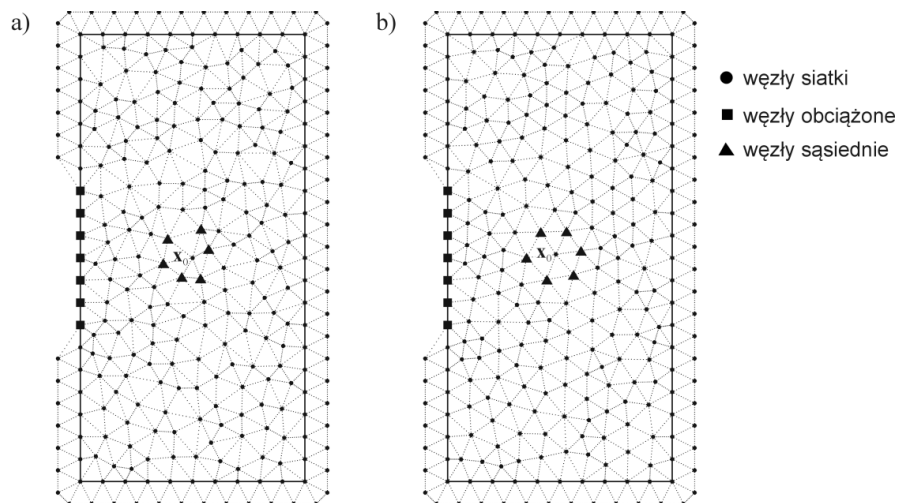
Czas wzrostu prędkości wymuszenia do wartości $V_0=10\text{m/s}$ wynosi $t_0=1,0\mu\text{s}$. Przyjęto jednorodne warunki brzegowe i początkowe. Założono płaski stan naprężenia (rozdz. 2). Podobna tarcza była przedmiotem analiz propagacji pęknięcia metodą różnicową w pracach [4, 5].

Celem tej analizy jest m.in. przedstawienie możliwości niemalże dowolnego kształtowania zbioru punktów węzłowych metody ruchomych najmniejszych kwadratów. Na wstępie przyjęto siatkę punktów generowanych losowo w obszarze tarczy. Problemem pozostaje wybór węzłów sąsiednich rozważanego węzła x_0 . Wykorzystano triangulację obszaru tarczy minimalizującą łączną długość krawędzi triangulacji. Przyjęto, że zbiór punktów sąsiednich rozpatrywanego węzła x_0 stanowią punkty końcowe krawędzi triangulacji wychodzących z x_0 , rys. 3. Podejście takie pozwala także poprawić jakość generowanej losowo siatki jedną z metod wygładzania.

Idea wygładzania polega na przesuwaniu węzłów wewnętrznych triangulacji (tzn. nie przylegających do żadnej z krawędzi brzegowych) w taki sposób, aby średnia jakość otoczenia punktów sąsiednich uległa poprawie. Nowe położenie punktu w prezentowanym algorytmie jest obliczane według następującej procedury iteracyjnej:

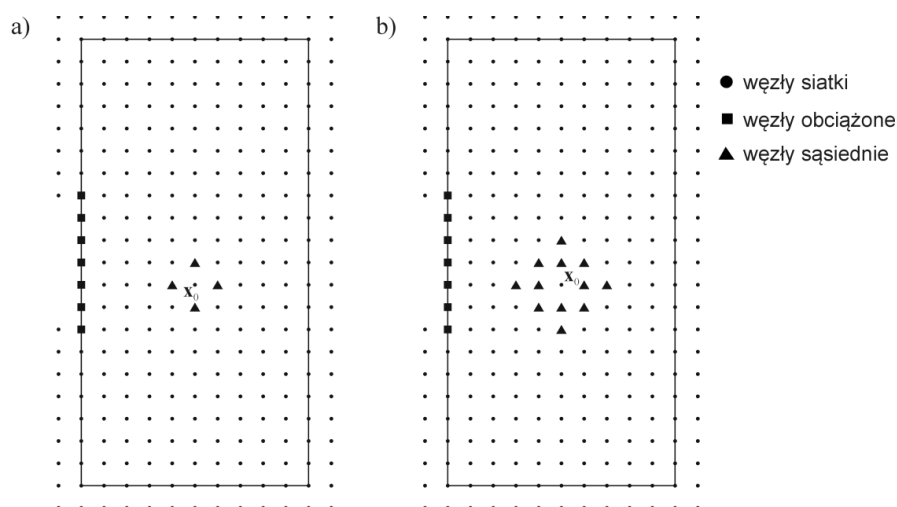
$$\mathbf{x}_0^{iter+1} = \mathbf{x}_0^{iter} + \varphi \frac{\sum_{i=1}^n (x_i^{iter} - x_0^{iter})}{n} \quad (38)$$

W powyższym równaniu n jest liczbą węzłów sąsiednich z otoczenia punktu x_0 , x_0^{iter+1} oznacza położenie węzła centralnego obliczone w kolejnej iteracji $iter+1$, wartość parametru relaksacji ϕ zwykle przyjmujemy z przedziału $(0,1]$. Efekt wygładzenia siatki z rys. 3.b uzyskano przy $\varphi=0,7$.



Rysunek 3. Siatki węzłów generowanych losowo: a) bez wygładzania, b) siatka poprawiona metodą wygładzania Laplace'a

Fikcyjne węzły leżące poza obszarem tarczy służą do aproksymacji warunków brzegowych na krawędzi swobodnej (nieobciążonej). W tych węzłach składowe stanu naprężenia znikają, $\sigma=0$.



Rysunek 4. Regularna siatka węzłów: a) rząd aproksymacji $p = 1$, b) rząd aproksymacji $p = 2$

W analizie numerycznej wykorzystano także siatki regularne dobierając „sąsiadów” wg kryterium odległościowego (najbliższych w stosunku do węzła centralnego), rys. 4. Dobór minimalnej liczby węzłów sąsiednich zależy od zadanego rzędu aproksymacji. Jeżeli rząd aproksymacji ma być równy jedności to liczba węzłów sąsiednich nie powinna być mniejsza od dwóch. W przypadku rzędu aproksymacji $p = 2$ liczba punktów sąsiednich musi przekraczać 4.

Niżej przedstawiamy rezultaty obliczeń, w których wykorzystano różne siatki. Rozwiązanie uzyskane na siatce punktów wygenerowanych losowo oznaczono przez L1. Siatka ta zawiera 5151 węzłów rzeczywistych. Z uwagi na sposób doboru węzłów sąsiednich (rys 3.b) możliwa jest jedynie aproksymację rzędu 1. Odległość najbliższej usytuowanej pary „sąsiadów” w tej siatce wynosi $\Delta s = 9,78 \cdot 10^{-4} m$. Wartość krytyczną kroku czasowego w jawnym sformułowaniu różnicowym względem czasu (16) wyraża wzór:

$$\Delta t_{kr} = \Delta s / c \quad (39)$$

gdzie

$$c = \sqrt{\frac{E}{\rho(1 - \nu^2)}} \quad (40)$$

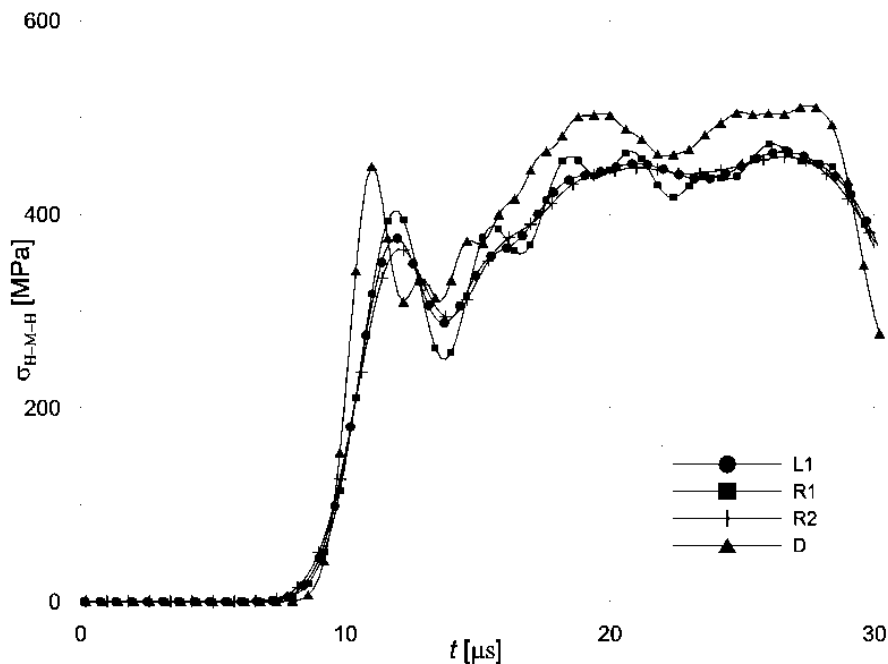
jest prędkością falową. Przyjmując dane jak dla stali ($E = 200 \text{ GPa}$, $\nu = 0,3$, $\rho = 7830 \text{ kg/m}^3$) otrzymujemy: $c = 5298 \text{ m/s}$, $\Delta t_{kr} = 0,1846 \mu\text{s}$. W obliczeniach operowano wartością kroku czasowego pomniejszoną o 20%.

Rozwiązanie przy regularnej siatce węzłów umożliwiające aproksymację rzędu 1 (rys. 4.a) oznaczono przez R1. Siatka ta zawiera tę samą liczbę węzłów co siatka wygenerowana losowo L1, a $\Delta s = 20 \cdot 10^{-4} \text{ m}$ zatem $\Delta t_{kr} = 0,3775 \mu\text{s}$. Przez R2 oznaczono rozwiązanie uzyskane na siatce o tych samych parametrach co w rozwiązaniu R1, lecz o zwiększonej liczbie węzłów sąsiednich. W tym przypadku jest możliwa aproksymacja rzędu 2. Oznaczenie D nosi rozwiązanie uzyskane metodą różnicową wg podejścia przedstawionego w rozdziale 3.1. Siatka metody różnic skończonych zawierała również 5151 węzłów rzeczywistych.

Na rysunku 5. przedstawiono zmienność w czasie naprężenia zastępczego według hipotezy wytrzymałościowej Hubera – Missesa – Hencky (H-M-H) w punkcie środkowego tarczy:

$$\sigma_{H-M-H} = \sqrt{\sigma_x^2 + \sigma_y^2 + 3\tau_{xy}^2} \quad (41)$$

Czas dotarcia frontu fali naprężenia do tego punktu wynosi $t = 9,44 \mu\text{s}$.

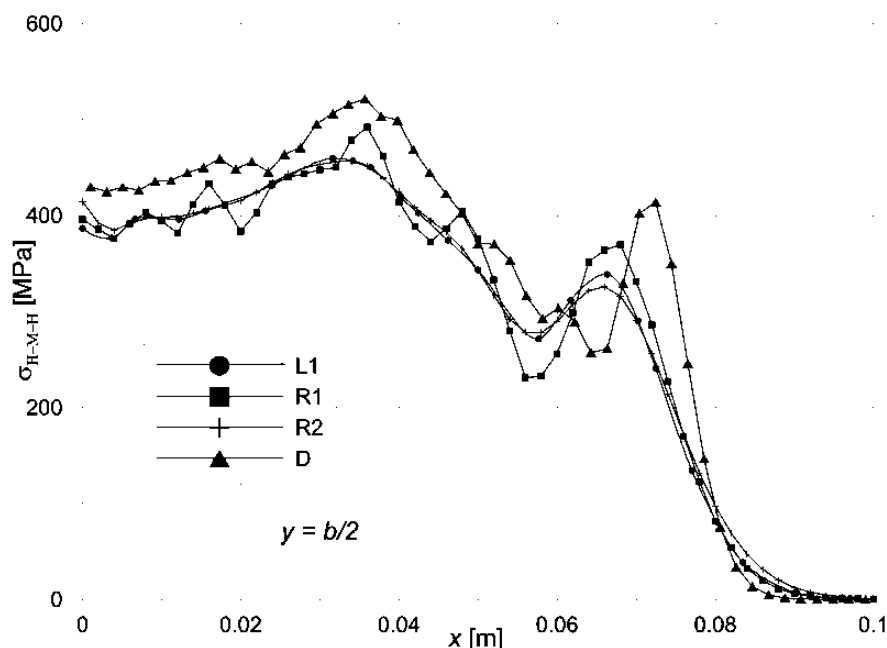


Rysunek 5. Zmienność w czasie naprężenia zastępczego wg hipotezy H-M-H w punkcie środkowym tarczy (oznaczenia stosowane na wykresie opisano w tekście)

Zwraca uwagę zgodność rozwiązań L1 i R2 o różnych rzędach aproksymacji. Można wnioskować, że sposób wyboru otoczenia węzłów sąsiednich ma kluczowe znaczenie dla stosowanej metody bezsiatkowej. Triangulacja i wygładzanie siatki nieregularnej metodą Laplace'a poprawia dokładność rozwiązania o rzędzie aproksymacji 1 na tyle, że jest ono porównywalne z rozwiązaniem na siatce regularnej o rzędzie aproksymacji 2.

Rozwiązanie R1 (siatka regularna, rząd aproksymacji 1) charakteryzuje się większymi amplitudami zmian σ_{H-M-H} w stosunku do pozostałych rozwiązań. Metoda różnicowa daje wartości naprężenia σ_{H-M-H} nieco większe niż w pozostałych przypadkach.

Na rys. 6. zamieszczono profil naprężenia według hipotezy H-M-H w przekroju wzdłuż krótszej osi symetrii tarczy określony w chwili $t = 15 \mu\text{s}$. Charakterystyczną cechą rozwiązania R1 są silne gradienty zmian analizowanego



Rysunek 6. Rozkład naprężenia zastępczego σ_{H-M-H} w przekroju wzdłuż krótszej osi symetrii tarczy ($y = b/2$) w chwili $t = 15\mu s$ (oznaczenia stosowane na wykresie opisano w tekście)

naprężenia. Zbliżone wartości σ_{H-M-H} uzyskano z rozwiązań L1 i R2 (różne rzędy aproksymacji), największe zaś w rozwiązaniu D (metoda różnicowa).

Charakter przestrzennych rozkładów naprężenia σ_{H-M-H} w chwili $t = 15\mu s$ przedstawiono na rys. 4.6. Silna lokalizacja tego naprężenia na krawędzi obciążonej wynika z nieciągłego rozkładu wymuszenia kinematycznego (rys. 4.1). Najbardziej regularny rozkład σ_{H-M-H} uzyskano w rozwiązaniu R2 (siatka prostokątna z aproksymacją rzędu 2). W przypadku rozwiązania L1 można zauważyć lokalne zróżnicowanie wartości rozważanego naprężenia, wynikające z silnie niejednorodnego rozkładu węzłów generowanych losowo. Rozwiązania R1 i uzyskane metodą różnicową D charakteryzują się większymi gradientami w rozważanym rozkładzie.

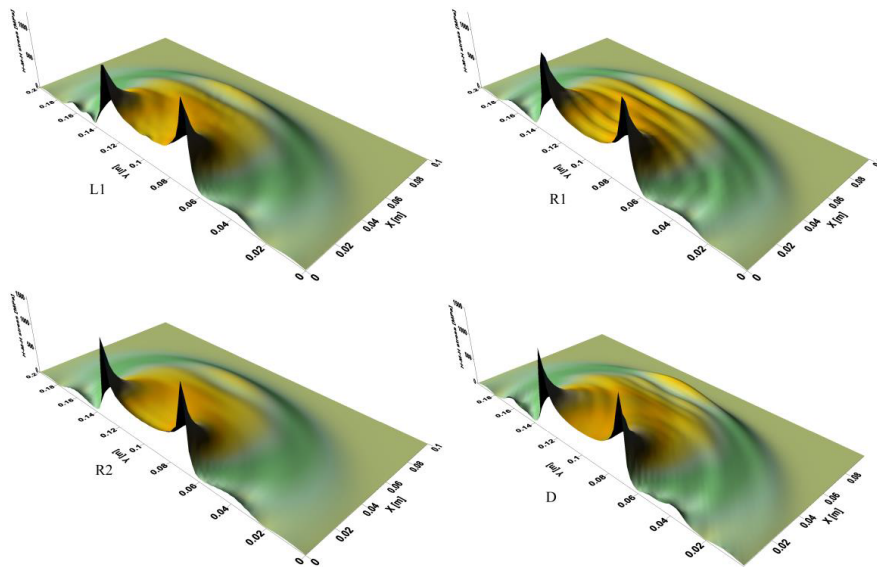
Warto zwrócić uwagę, że przy wszystkich rozwiązaniach front fali po określonym czasie ($t = 15\mu s$) znajduje się w tym samym miejscu tarczy (rys. 7.). Świadczy to o poprawności stosowanej procedury całkowania względem czasu i o stabilności rozwiązania numerycznego.

Przyjęty sposób aproksymacji warunku brzegowego $\sigma = 0$, przez wprowadzenie węzłów fikcyjnych umożliwia także modelowanie odbicia fali naprężenia od brzegu swobodnego. Na rys. 8. przedstawiono rozkłady naprężenia zastępczego według hipotezy H-M-H dla chwili, czyli po odbiciu się fali naprężenia od brzegu swobodnego (rozwiązanie L1). Można zauważyć front fali odbitej, przemieszczającej się w kierunku brzegu z wymuszeniem kinematycznym.

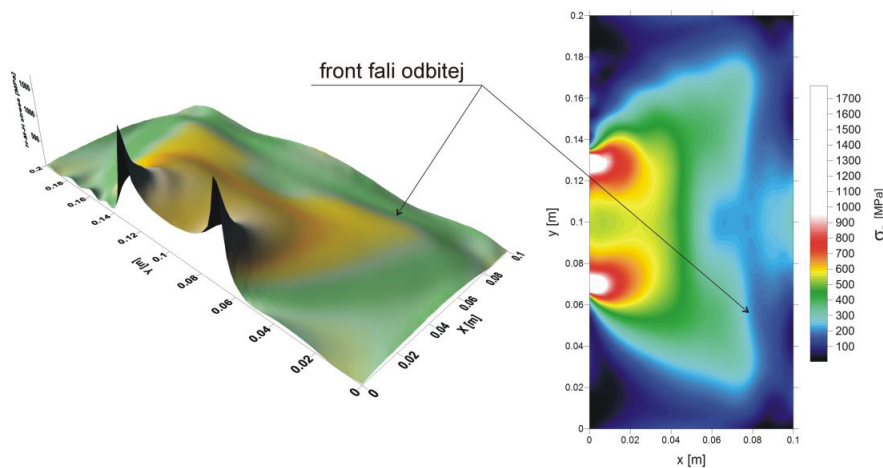
5 WNIOSKI

Prezentowane w pracy rozważania stanowią podbudowę do bardziej zaawansowanych analiz zjawiska zniszczenia w materiałach sprężysto-plastycznych w obecności fal naprężenia generowanych obciążeniem dynamicznym. W numerycznej analizie tego typu zagadnień nabiera znaczenia możliwość elastycznego dostosowywania siatki węzłów aproksymacyjnych do powstających obszarów zlokalizowanych odkształceń plastycznych i pękania. Tego typu cechy mają tzw. metody bezsiatkowe, w tym stosowana w niniejszej pracy metoda ruchomych najmniejszych kwadratów.

W pracy rozwiązano zagadnienie początkowo-brzegowe propagacji płaskiej fali naprężenia w tarczy stalowej wykorzystując różne siatki węzłów metody MLS. Stosowano także siatki węzłów generowanych losowo. Stwierdzono, że w przypadku takich siatek istotne znaczenie ma sposób doboru węzłów sąsiedztwa aproksymacyjnego. Przyjęto kryterium topologiczne wynikające z triangulacji zbioru węzłów minimalizującej łączną długość krawędzi triangulacji. Stwierdzono, że triangulacyjny sposób wyboru otoczenia aproksymacyjnego i wygładzanie siatki nieregularnej metodą Laplace'a znacznie poprawia dokładność rozwiązania. Efekt odbicia fali naprężenia od brzegu swobodnego



Rysunek 7. Wykresy przestrzenne naprężenia σ_{H-M-H} uzyskane w różnych rozwiązaniach ($t = 15\mu s$)



Rysunek 8. Przestrzenny wykres naprężenia σ_{H-M-H} dla chwili $t = 30\mu s$ (rozwiązanie L1)

modelowano przez wprowadzenia węzłów fikcyjnych (poza obszarem tarczy). Otrzymane metodą MLS rezultaty porównano z wynikami obliczeń metodą różnicową stwierdzając ich zgodność jakościową i ilościową.

Bibliografia

1. Belytschko, T., Krongauz, Y., Organ, D., Flemming, M. & Krysl, P. Mesh-less Methods: An Overview and Recent Development. *Computer Methods in Applied Mechanics and Engineering* **139**, 3–44 (1996).
2. Chen, Y., Lee, J. & Eskandarian, A. *Meshless Methods in Solids Mechanics* (Springer Science+Business Media, Inc, New York, 2006).
3. Cichoń, C., Cecot, W., Krok, J. & Pluciński, P. *Metody komputerowe w liniowej mechanice konstrukcji. Wybrane zagadnienia* (Politechnika Krakowska, Kraków, 2009).
4. Dornowski, W. & Perzyna, P. Numerical analysis of macrocrack propagation along a bimaterial interface under dynamic loading processes. *Int. J. Solids Structures*, **39**, 4949–4977 (2002).
5. Dornowski, W. & Perzyna, P. Numerical investigation of localized fracture phenomena in inelastic solids, *Foundation of Civil and Environmental Engineering*, **7**, 79–116 (2006). Publishing House of Poznan University of Technology, Poznań.