

КОНТАКТНЕ ДЕФОРМУВАННЯ СКЛАДЕНОГО ІНДУКТОРА ІЗ ДОПОМІЖНИМ ЕКРАНОМ ПРИ МАГНІТНО-ІМПУЛЬСНІЙ ОБРОБЦІ

Лавінський Д.В., к.т.н., доц.,

(Національний технічний університет „Харківський політехнічний інститут”)

Лук'янов І.М., к.т.н., ст. викл.,

(Харківський національний технічний університет сільського господарства імені Петра Василенка)

У статті розглядається пружно-пластичне деформування складеного індуктора із допоміжним екраном та заготовки при магнітно-імпульсній обробці. Наведені умови контактної взаємодії. В якості чисельного методу розв'язання використовується метод скінчених елементів. Контактна взаємодія моделюється шляхом введення спеціальних шарів контактних елементів. Одержані просторово-часові розподіли характеристик електромагнітного поля та процесу деформування. Представлені деякі результати, які дозволяють робити певні рекомендації щодо проектування та застосування технологічних операцій подібного класу.

Ключові слова: пружно-пластичне деформування, електромагнітне поле, метод скінчених елементів, контактна взаємодія, магнітно-імпульсна обробка.

Вступ. У багатьох випадках важливим елементом технологічної оснастки переробних технологій є тонкостінні конструкції. Виготовлення таких конструкцій можливо із застосуванням технологій, які базуються на схильності матеріалів до пластичного деформування. Одним з класів таких технологій використовує енергію електромагнітного поля (ЕМП) для створення силового тиску на заготовку і одержав назву магнітно-імпульсна обробка матеріалів (МІОМ). Інструменти МІОМ деформуються разом із заготовками під дією ЕМП. Це призводить до виникнення високо інтенсивних полів напружень та деформацій, що викликає зменшення довговічності інструмента. Викладені факти свідчать про необхідність застосування розрахункових методів аналізу ЕМП та НДС елементів обладнання технологічних пристроїв МІОМ на етапі проектування та доведення.

Постановка завдання. Окремий клас технологічних операцій МІОМ спрямовано на створення умов для незворотного деформування тонких листових заготовок з метою виправлення можливих дефектів. Для обробки заготовок із неферромагнітних матеріалів запропоновано використовувати складені індуктори із допоміжним екраном [1,2]. У роботі [3] розглядаються питання визначення характеристик ЕМП та процесу деформування для одновиткового індуктора із допоміжним екраном, який можна вважати

модельним зразком. Проте, зусилля, які діють на заготовку у випадку одновиткового індуктора, є недостатніми для здійснення незворотного деформування заготовки. Збільшити величину електромагнітної сили можливо шляхом збільшення кількості витків стурмопроводу.

На рис.1 наведено розрахункову схему багатовиткового індуктора із допоміжним екраном. Заготовка розглядається на певній відстані від індуктора, що необхідно для моделювання можливих вм'ятин. Розв'язання повинно відбуватись у два етапи: на першому визначається просторово-часовий розподіл характеристик ЕМП та на цій основі просторово-часовий розподіл електромагнітних сил, на другому відбувається аналіз НДС індуктора і заготовки для максимальних значень діючих електромагнітних сил.

Аналіз НДС надає можливість зробити висновок про ефективність технологічної операції та про працездатність інструмента – індуктора. Будемо вважати технологічну операцію ефективною, якщо у матеріалі заготовки виникнуть зони пластичних деформацій. Індуктор будемо вважати працездатним, якщо напруження у матеріалі струмопроводу та допоміжного екрану не перевищуватимуть межу текучості, у матеріалі ізоляції – межу міцності на розтяг, також необхідно перевірити чи не відбудеться відрив екрану ізоляції.

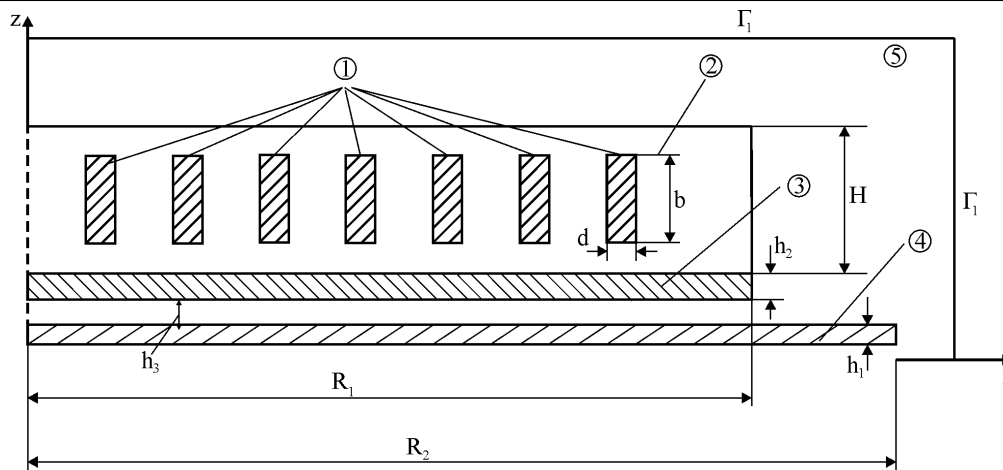


Рис. 1. Розрахункова схема індуктора разом із заготовкою. 1 – струмопровід індуктора, 2 – ізоляція струмопроводу, 3 – допоміжний екран, 4 – заготовка, 5 – оточуюче середовище (повітря)

Повну систему рівнянь, що описує розповсюдження векторних компонент ЕМП та тензорних компонент НДС при пружно-пластичному деформуванні наведено у роботі [4]. Оскільки у нашому випадку індуктор є складеним, то при розв'язанні необхідно враховувати умови контактної взаємодії його елементів. Стосовно розповсюдження ЕМП на границі розділу двох тіл повинні виконуватись наступні умови:

$$\begin{aligned} (\vec{E}_m - \vec{E}_{m+1}) \times \vec{n} = 0, \quad (\vec{D}_m - \vec{D}_{m+1}) \cdot \vec{n} = 0; \\ (\vec{H}_m - \vec{H}_{m+1}) \times \vec{n} = 0, \quad (\vec{B}_m - \vec{B}_{m+1}) \cdot \vec{n} = 0, \end{aligned} \quad (1)$$

тут \vec{H}, \vec{E} – вектори напруженості магнітного та електричного полів; \vec{D}, \vec{B} – вектори електричної та магнітної індукції у об'ємі тіла та на границі (Γ) тіла; \vec{n} – нормаль до контактної границі. У даній моделі ми нехтуємо можливим поверхневим електричним опором, наявністю поверхневих зарядів та струмів.

Умови механічної контактної взаємодії прийемо у вигляді:

$$\begin{aligned} \vec{n} \cdot \vec{\sigma}^m \cdot \vec{n} = \vec{n} \cdot \vec{\sigma}^{m+1} \cdot \vec{n} \leq 0; \\ \vec{u}^m \cdot \vec{n} + \vec{u}^{m+1} \cdot \vec{n} - \delta \leq 0. \end{aligned} \quad (2)$$

При цьому дотичні напруження зв'язані із нормальними у рамках закону Кулона:

$$|\vec{n} \cdot \vec{\sigma}^m \cdot \vec{\tau}| = f \vec{n} \cdot \vec{\sigma}^m \cdot \vec{n}, \quad (3)$$

тут $\vec{n}, \vec{\tau}$ – одиничні вектори спільної нормалі та спільної дотичної відповідно.

При знаходження просторово-часових розподілів основних векторних компонентів ЕМП користуємось способом введення скалярного та векторного потенціалів і тоді при нехтуванні рухом електропровідного тіла,

а також змінності його електрофізичних характеристик система визначальних рівнянь зводиться до вигляду:

$$\begin{cases} \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} - \frac{1}{\mu_c \gamma} \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) + \vec{\nabla} \phi = \vec{J}; \\ \Delta \phi = \rho_e. \end{cases} \quad (4)$$

тут \vec{A} – векторний магнітний потенціал, ϕ – скалярний електричний потенціал, μ_c, γ – магнітна проникність та електропровідність матеріалу, ρ_e – густина розподілених електричних зарядів, \vec{J} – вектор густини струму. Питання визначальних рівнянь для аналізу НДС за умов пружно-пластичного деформування докладно розглянуті у роботах [3,4].

Аналіз результатів. Геометричні параметри елементів розрахункової схеми (рис.1) є наступними: кількість витків – 11, $R_1 = 70 \text{ mm}$, $R_2 = 100 \text{ mm}$, $H = 22 \text{ mm}$, $h_1 = 1 \text{ mm}$, $h_2 = 2 \text{ mm}$, $h_3 = 1 \text{ mm}$, $d = 1 \text{ mm}$, товщина ізоляції струмопроводу – 1 mm. У таблиці 1 наведені фізико-механічні параметри елементів системи. Розміри оточуючого середовища, а також граничні умови обирались відповідно до рекомендацій роботи [4]. Джерелом ЕМП обирався струм, що був рівномірно розподілений по перерізу витків струмопроводу, у часі густина струму змінювалась за законом: $j(t) = I_m e^{-\delta 2\pi f t} \cdot \sin(2\pi f t)$, де амплітуда сили струму $I_m = 40 \text{ kA}$, частота $f = 2 \text{ kГц}$, відносний коефіцієнт затухання $\delta = 0.3$.

Фізико-механічні параметри елементів системи

	струмопровід, мідь	допоміжний екран, сталь	заготовка, сталь	ізоляція, капролон	повітря
μ_r	1	1	1	1	1
$\gamma, (\Omega\text{m})^{-1}$	7×10^7	0.2×10^7	0.2×10^7	0	0
$E, \text{ГПа}$	180	215	200	2.5	–
ν	0.33	0.27	0.29	0.3	–
$\sigma_T, \text{МПа}$	200	370	220	–	–
$\sigma_B^+, \text{МПа}$	–	–	–	70	–
$\sigma_B^-, \text{МПа}$	–	–	–	90	–

Розв'язання проводилось із застосуванням методу скінчених елементів (МСЕ). Скінчено-елементна модель була створена із застосуванням чотирьох-вузлового скінченого елемента із білінійною апроксимацією переміщень та окружної компоненти векторного магнітного потенціалу [5,6]. Умови контактної. Поміж екраном та ізоляцією, поміж струмопроводом та ізоляцією вводились шари контактних скінчених елементів, які моделювали відповідні умови взаємодії, а саме ефекти тертя та натяг. Тертя враховувалось відповідно до закону Кулона із коефіцієнтами у парах «капролон – мідь» – 0.2, «капролон – сталь» – 0.18.

Одержані просторово-часові розподіли векторних компонент ЕМП та компонент електромагнітної сили уздовж поверхні заготовки дозволили зробити висновки про можливі місця максимального силового впливу на заготовку. Максимальні значення електромагнітної сили спостерігаються у околі центральних витків індуктора на початку імпульсу. Під час імпульсу максимумами електромагнітної сили зсуваються уздовж робочої зони індуктора.

На другому етапі були проведені розрахунки НДС складеного індуктора та заготовки, у яких варіювались деякі конструкційні та експлуатаційні параметри технологічного процесу. Метою варіювання було визначення раціональних значень цих параметрів з умов працездатності та довговічності індуктора.

Розглянемо деякі результати. На рис. 2 наведено просторові розподіли контактної тиску уздовж границі розділу поміж екраном та бандажем при різних значеннях величини натягу. Як видно з рисунку, при найменшому

значенні величини натягу в околі центру індуктора спостерігаються нульові значення контактної тиску – це означає, що у цій зоні порушується цілісність індуктора, що є неприпустимим. Зменшення величини контактної тиску поміж екраном та бандажем пов'язане із наявністю сил відштовхування поміж струмопроводом та екраном.

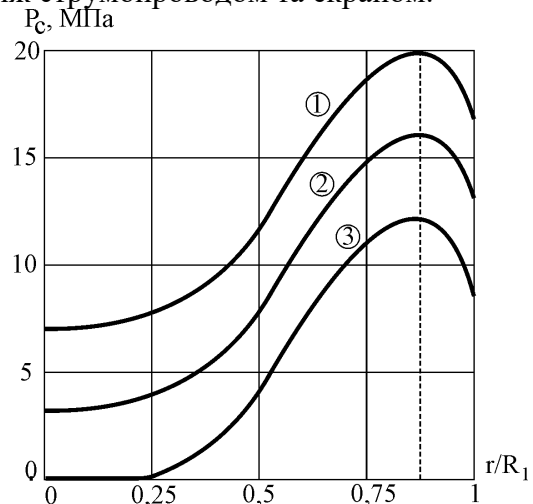


Рис. 2. Розподіл контактної тиску поміж допоміжним екраном та бандажем при різних значеннях величини натягу: 1 – 0.3 мм; 2 – 0.2 мм; 3 – 0.1 мм

На рис. 3 наведено розподіл інтенсивності напружень на поверхні екрану (за умови максимальної розглянутої величини натягу). Як видно з наведеного графіку, яскраво виражений максимум спостерігається в околі центру індуктора – це пов'язане із тим, що розглядається момент часу, коли максимальні значення електромагнітних сил спостерігаються також у близькості до центру індуктора. Відзначимо також, що максимальні значення інтенсивності напружень не перевищують опарних значень – межі текучості.

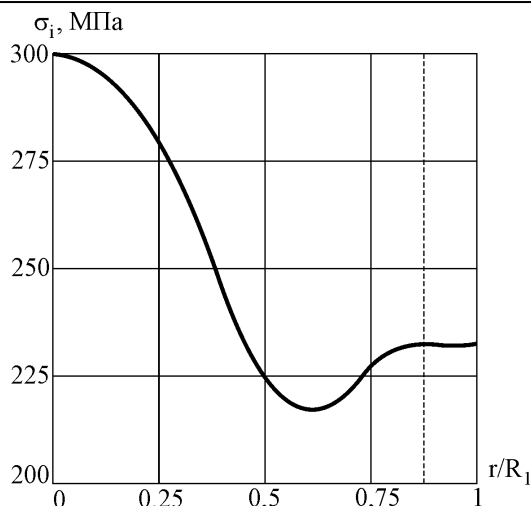


Рис. 3. Розподіл інтенсивності напружень уздовж поверхні екрану при величині натягу поміж екраном та бандажем 0.3 мм

Відзначимо, що інтенсивність напружень у заготівці перевищує межу текучості її матеріалу, величини інтенсивності напружень

Література

1. Batygin Y.V., Golovashchenko S.F., Gnatov A.V. Pulsed electromagnetic attraction of nonmagnetic sheet metals. Journal of Materials Processing Technology. 214 (2), 390-401 (2014).
2. Yuri V. Batygin, Sergey F. Golovashchenko, Andrey V. Gnatov, Evgeniy A. Chaplygin Pulsed Electromagnetic Attraction Processes for Sheet Metal Components. High speed forming 2014, proceedings of the 6th International conference, May 26–29, 2014 Daejeon, Korea, 253-260.
3. Лавінський Д.В. Пружно-пластичне деформування складених конструкцій при дії електромагнітного поля / Д.В. Лавінський, О.К. Морачковський // Вібрації в техніці та

References

1. Batygin Y.V., Golovashchenko S.F., Gnatov A.V. Pulsed electromagnetic attraction of nonmagnetic sheet metals. Journal of Materials Processing Technology. 214 (2), 390-401 (2014).
2. Yuri V. Batygin, Sergey F. Golovashchenko, Andrey V. Gnatov, Evgeniy A. Chaplygin Pulsed Electromagnetic Attraction Processes for Sheet Metal Components. High speed forming 2014, proceedings of the 6th International conference, May 26–29, 2014 Daejeon, Korea, 253-260.
3. Lavins'kiy D.V. Pruzhno-plastichne deformuvannya skladenikh konstruksiy pri dii yelektromagnitnogo polya / D.V. Lavins'kiy, O.K. Morachkovs'kiy // Vibratsii v tekhnitsi ta tekhnologiyakh. –

у матеріалі струмопроводу, екрану та ізоляції не перевищують критичних значень.

Таким чином, за обраних геометричних параметрів та умов зовнішнього впливу технологічна операція МІОМ, яка спрямована на притягнення заготовок із метою виправлення дефектів є ефективною, при цьому індуктор є працездатним.

Висновки:

У статті розглянуто актуальну науково-практичну проблему аналізу пружно-пластичного деформування складених індукторів із допоміжним екраном для магнітно-імпульсної обробки матеріалів. Розглянута математична постановка проблеми контактної взаємодії. Розглянуто деформування конкретного типу індуктора разом із заготовкою.

- технологіях. – 2016. – № 3 (83). – С. 103-108.
4. Altenbach H., Morachkovsky O., Naumenko K., Lavinsky D. Inelastic deformation of conductive bodies in electromagnetic fields. Continuum Mechanics and Thermodynamics. 27 (12), 1-13 (2015).
5. Cazzani, A., Atluri, S.N.: Four-noded mixed finite elements, using unsymmetric stresses, for linear analysis of membranes. Comput. Mech. 11 (4), 229–251 (1993)
6. Cazzani, A., Garusi, E., Tralli, A., Atluri, S.N.: A four-node hybrid as-sumed-strain finite element f or laminated composite plates. CMC Comput. Mater. Contin. 2 (1), 23–38 (2005)
2016. – № 3 (83). – S. 103-108.
4. Altenbach H., Morachkovsky O., Naumenko K., Lavinsky D. Inelastic deformation of conductive bodies in electromagnetic fields. Continuum Mechanics and Thermodynamics. 27 (12), 1-13 (2015).
5. Cazzani, A., Atluri, S.N.: Four-noded mixed finite elements, using unsymmetric stresses, for linear analysis of membranes. Comput. Mech. 11 (4), 229–251 (1993)
6. Cazzani, A., Garusi, E., Tralli, A., Atluri, S.N.: A four-node hybrid as-sumed-strain finite element f or laminated composite plates. CMC Comput. Mater. Contin. 2 (1), 23–38 (2005)

Аннотация

КОНТАКТНОЕ ДЕФОРМИРОВАНИЕ СОСТАВНОГО ИНДУКТОРА СО ВСПОМОГАТЕЛЬНЫМ ЭКРАНОМ ПРИ МАГНИТНО-ИМПУЛЬСНОЙ ОБРАБОТКЕ

Лавинский Д.В., Лук'янов И.М.

В статье рассматривается упруго-пластическое деформирование составного индуктора со вспомогательным экраном и заготовки при магнитно-импульсной обработке. Приведены условия контактного взаимодействия. В качестве численного метода решения используется метод конечных элементов. Контактное взаимодействие моделируется путем введения специальных слоев контактных элементов. Получены пространственно-временные распределения характеристик электромагнитного поля и процесса деформирования. Представлены некоторые результаты, позволяющие давать определенные рекомендации для разработки и использования технологических операций подобного класса.

Ключевые слова: упруго-пластическое деформирование, электромагнитное поле, метод конечных элементов, контактное взаимодействие магнитно-импульсная обработка.

Abstract

CONTACT DEFORMATION OF COMPOSED COIL WITH ASSISTANT SCREEN UNDER THE ELECTROMAGNETIC FORMING

Lavinskii D., Luk'yanov I.

A large number of technical and technological facilities work under the action of electromagnetic fields. In electroconductive bodies have significant largest electromagnetic forces that can cause movement or deformation of structural elements. The creation of effective methods of analysis of the distribution of the electromagnetic field and coupled inelastic deformation of structural elements is topical at present time. The article contains a mathematical formulation of the contact problem of inelastic deformation of structural elements under the action of electromagnetic fields. Coupling of electromagnetic field and mechanical field is carried out with the help of local electromagnetic forces. Further made the transition to a variational formulation on the basis of the task of finding the minimum of the total energy of the system, which includes the energy of the electromagnetic field. For the numerical solution the finite element method is used. Nodal unknowns in this case are the magnetic vector potential and displacements. The proposed method is applied to non-stationary deformation of the "inductor-billet" technological operation of magnetic-pulse processing of metals. Some results of the deformation are presented.

Keywords: inelastic deformation, electromagnetic field, the finite element method, contact interaction, magnetic-pulse processing.



УДК 631. 53. 02

МЕХАНІЗОВАНА ТЕХНОЛОГІЯ ПРИГОТУВАННЯ ТРЕСТИ КОНОПЛІ З ЇЇ ПЕРЕВЕРТАННЯМ У ПРОЦЕСІ ВИЛЕЖКИ СТЕБЕЛ

Гридякін В.О., к.т.н., доц.

(Глухівський державний педагогічний університет)

Богомолова В.П.

(Луганський національний аграрний університет)

Досліджено можливість використання технологічної схеми приготування конопляної трести з операцією її механічного перевертання у процесі вилежки стебел за допомогою розробленого макетного зразка обертача стрічок конопель.

Аналіз проблеми. Україна здавна була всесвітньо відомою житницею, потужним виробником практично всіх зернових і зернобобових та технічних культур. На її території знаходяться близько 27% чорноземів планети [3]. Але нині їх віддача недостатня і за врожайністю сільськогосподарських культур наша держава відстає від аграрно розвинених країн світу.

Найважливішими напрямками інтенсифікації сільськогосподарського виробництва є широке використання досягнень генетики і біотехнології, селекції і насінництва. Виведення та впровадження нових сортів і гібридів рослин, що характеризуються підвищеною засухостійкістю, несприйнятливістю до хвороб, більш високою потенційною врожайністю порівняно з їхніми попередниками, а також підвищенням рівня механізації збиральних та переробних процесів, особливо при виробництві та переробці технічних культур.

Успішна реалізація цієї задачі полягає у коренній реконструкції процесів заснованих на досягненнях сучасної науки, створені принципово нових безвідходних та маловідходних енергетичноощадних технологій, забезпечуючих знаження втрат сировини під час зберігання та переробки.

Конопля – одна з найбільш поширених технічних культур, продукція якої знаходить широке використання в багатьох галузях народного господарства для виробництва різноманітних виробів. Із волокна коноплі виробляють побутові тканини, а насіння стало компонентом багатьох ліків, парфумів, продуктів харчування та ін.

Для України стебла і волокно конопель може стати надійною базою одержання целюлози різного призначення, потреби якої нині задовольняються в основному за рахунок імпорту. В рослинному світі немає іншої культури, яка б забезпечувала вихід такої кількості цінної целюлозної сировини з гектара, як коноплі.