

ZADANIA PRZEPLYWU CIEPŁA. NAPRĘŻENIA TERMICZNE

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left(\lambda_x \frac{\partial T}{\partial x} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\lambda_y \frac{\partial T}{\partial y} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\lambda_z \frac{\partial T}{\partial z} \right) + q_v(x, y, z, t),$$

gdzie: $T(x, y, z, t)$ - temperatura, q_v – objętościowe źródła ciepła (W/m^3), ρ – density (kg/m^3),
 $\lambda_x, \lambda_y, \lambda_z$ – ortotrop. współczynniki przewodzenia ciepła (W/mK), c – ciepło właściwe (J/kg).

Analiza termiczna w stanie ustalonym może być liniowa, ze stałymi właściwościami materiału; lub nieliniowa, z właściwościami materiału zależnymi od temperatury. Właściwości termiczne większości materiałów zmieniają się wraz z temperaturą, więc analiza zwykle jest nieliniowa.

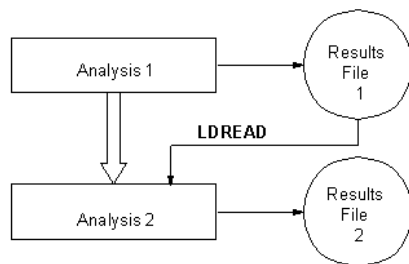
Współczynnik rozszerzalności cieplnej zależny jest od temperatury $\alpha_t(T)$

Jeśli α_t jest współczynnikiem rozszerzalności cieplnej, to odkształcenie termiczne jest $\epsilon_{th} = \alpha_t(T) (T - T_0)$.
 Jeśli $T_0 = T_{ref}$, gdzie T_{ref} jest temperaturą odniesienia, w której występują odkształcenia zerowe, taki współczynnik jest stosowany prawidłowo. Jeśli ten warunek nie jest spełniony, należy dokonać korekty (komenda MPAMOD w Preprocessorze).

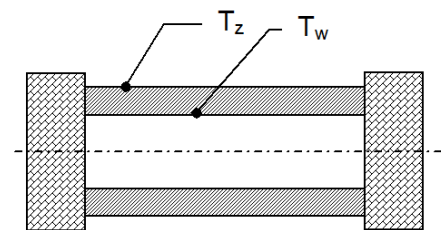
Naprężenia termiczne

Naprężenia termiczne są zwykle analizowane przy użyciu *metody sekwencyjnej*.

Metoda sekwencyjna obejmuje dwie lub więcej analiz, z których każda należy do innej dziedziny. Łączymy te dwa pola, stosując wyniki z pierwszej analizy jako obciążenia dla drugiej analizy. W przypadku analizy naprężeń termicznych temperatury węzłowe z analizy termicznej są stosowane jako obciążenia „objętościowe” w późniejszej analizie naprężeń



Rys.1. Przepływ danych w analizie sekwencyjnej



Rys.2. Przykład 1 – geometria modelu

Przykład 1 - naprężenia termiczne w ustalonym przepływie ciepła

W stalowej grubej rurze mamy temperaturę wewnętrzną $T_w=100^\circ\text{C}$ i temperaturę zewnętrzną $T_z=20^\circ\text{C}$. Promień wewnętrzny to $a=30\text{mm}$, a zewnętrzny $b=40\text{mm}$. Pokaż rozkład temperatury, naprężenia von Misesa i składowe stanu naprężenia w cylindrycznym układzie współrzędnych.

$E=2e11\text{Pa}$, $\nu=0.3$, $\alpha_t=1.2e-5\text{ 1/K}$, $\lambda=50\text{ W/mK}$. Rozważmy rurę związaną w kierunku osiowym na obu końcach.

Zadania do wykonania:

Zadanie 1. Rozwiąż problem modelem 3D. Porównaj wyniki z odpowiednim rozwiązaniem analitycznym.

Zadanie 2. Powtórz analizę z wykorzystaniem modelu osiowo-symetrycznego 2D. Porównaj otrzymane wyniki z wynikami odpowiadającymi modelowi 3D.

Zadanie 3. Powtórz analizę z wykorzystaniem modelu 2D płaskiego stanu odkształcenia. Porównaj otrzymane wyniki z wynikami odpowiadającymi modelowi 3D.

Zadanie 4. Powtórz obliczenia z wykorzystaniem modelu z innymi warunkami brzegowymi:
 powierzchnia wewnętrzna: temp. otoczenia 100C , współczynnik wymiany $500\text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$
 powierzchnia zewnętrzna: temp. otoczenia 20C , współczynnik wymiany $10\text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$.

UWAGA na wybór jednostek: SI (N, m, s, W, kg) lub mod_SI (N, mm, s, mW, t)

Raport powinien zawierać:

Dla każdego przypadku należy zapisać wyniki: siatkę elementów, rozkład temperatury i rozkłady składowych naprężeń w postaci wykresów konturowych i wykresów wzdłuż ścieżki (grubości).

Rozwiązanie analityczne (płaski stan odkształcenia, stan bez odkształceń dla $T=0^{\circ}\text{C}$):

– rozkład temperatury:

$$T(r) = T_w + \frac{T_z - T_w}{\ln\left(\frac{b}{a}\right)} \ln\left(\frac{r}{a}\right)$$

– rozkład naprężenia promieniowego:

$$\sigma_r(r) = C \left[\ln\left(\frac{b}{r}\right) / \ln\left(\frac{b}{a}\right) - \left(\frac{b^2}{r^2} - 1\right) / \left(\frac{b^2}{a^2} - 1\right) \right]$$

– rozkład naprężenia obwodowego:

$$\sigma_t(r) = C \left[\left(\ln\left(\frac{b}{r}\right) - 1 \right) / \ln\left(\frac{b}{a}\right) + \left(\frac{b^2}{r^2} + 1 \right) / \left(\frac{b^2}{a^2} - 1 \right) \right]$$

– rozkład naprężenia rozciągającego w kierunku osi rury

$$\sigma_z(r) = \nu(\sigma_r + \sigma_t) - \alpha ET$$

gdzie: $C = \frac{-E\alpha(T_w - T_z)}{2(1-\nu)}$

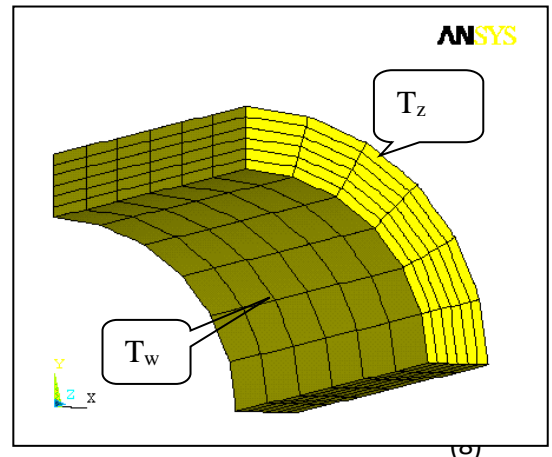
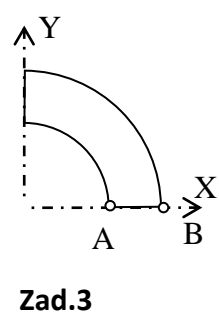
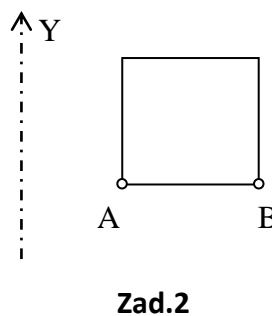
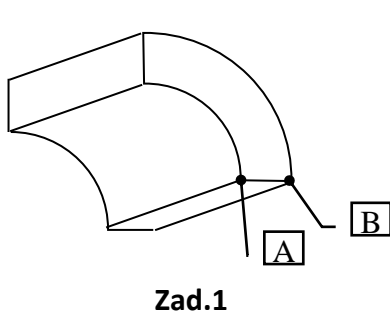
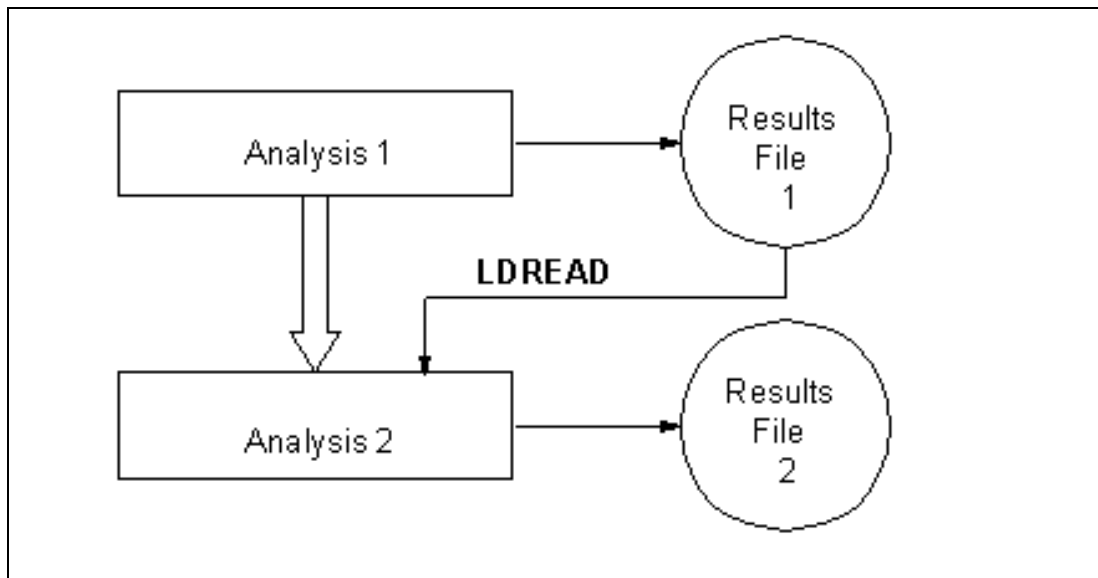


Tabela 1. Wyniki zadań

	Zad.1 3D model MES	Zad.2 2D model osiowo- symetryczny	Zad.3 2D model (PSO)	Wartość teoretyczna	Zad.4 3D model MES <i>(inne war. brzeg.)</i>
Liczba elem.				-----	
Liczba węzłów				-----	
promieniowe σ_r^A					
promieniowe σ_r^B					
obwodowe σ_t^A					
obwodowe σ_t^B					
osiowe σ_z^A					
osiowe σ_z^B					
$\sigma_{\text{von Mises}}^A$					
$\sigma_{\text{von Mises}}^B$					





Rys.1. Przepływ danych w analizie sekwencyjnej

Zamiana typu elementu:

Elementy termiczne (analiza 1) → Elementy strukturalne (analiza 2)

