

Obliczenia w \LaTeX -u przy pomocy \CalcTeX-a

\CalcTeX (at) onet (dot) eu

9 września 2009

Spis treści

1	Wstęp	1
1.1	Opór cieplny rury	2
1.1.1	Źródło – 070-rura-PL-iso-calc.tex	3

1 Wstęp

Ten folder zawiera kilka przykładów obliczeniowych przy użyciu pakietu \CalcTeX . Obliczenia są wykonywane na wszystkich plikach o nazwie pasującej do maski `*-calc.tex` przy wykorzystaniu wszystkich funkcji w `pythonie` zdefiniowanych w katalogu `bin/py`. Folder ten zawiera wszystkie źródła pakietu \CalcTeX oraz źródła przykładów, należy jedynie mieć zainstaowane `pdflatex` oraz `python`. Wyniki obliczeń są łączone w jeden plik wynikowy `main.pdf`. Pakiet ten dedykowany do obliczeń projektowych oraz ich składu, może być szczególnie przydatny dla inżynierów czy techników w ich pracy projektowej. Pakiet ten również nadaje się do składu zbiorów zadań z przykładami obliczeniowymi.

Główną zaletą \CalcTeX-a jest zintegrowanie kodu obliczeniowego ze świetnie złożonym tekstem.

Aby wykonać obliczeń na wszystkich plikach `*-calc.tex` należy uruchomić skrypt `go` np. `sh go`.

Więcej informacji dostępnych jest na stronie pakietu <http://sg.bzip.pl/CalcTeX> w razie jakichkolwiek uwag, sugestii czy problemów proszę o e-mail: \CalcTeX (at) onet (dot) eu. Jestem otwarty na wszelkie uwagi. Jeżeli potrzebujesz pomocy to jak znajde chwilę, to z przyjemnością pomogę.

W celu szybkiego zapoznania się z podstawami działania pakietu sugeruję przejrzanie plików `00-pl-iso-calc.tex` oraz `010-ke-pl-iso-calc.tex`.

Te przykłady dostępne są na: <http://sg.bzip.pl/CalcTeX/examples/wszystkie-w-jeden.tgz>.

1.1 Opór cieplny rury

Rurociąg stalowy o współczynniku przewodzenia ciepła $\lambda_1 := 40.0 \cdot \text{W}/(\text{m} \cdot \text{K})$, średnicy wewnętrznej $d_1 := 98 \cdot \text{mm}$ i grubości $\delta_s := 5 \cdot \text{mm}$ zaizolowano warstwą wełny mineralnej o $\lambda_2 := 0.062 \cdot \text{W}/(\text{m} \cdot \text{K})$ i grubości $\delta_1 := 40 \cdot \text{mm}$ oraz warstwą styropianu o $\lambda_3 := 0.042 \cdot \text{W}/(\text{m} \cdot \text{K})$ i tej samej grubości. Wewnątrz rurociągu płynie woda pod ciśnieniem, o temperaturze $T_w := 120 \cdot ^\circ\text{C}$, a współczynnik przejmowania ciepła od strony wody wynosi $\alpha_w := 200 \cdot \text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$. Na zewnątrz powietrze ma temperaturę $T_z := 15 \cdot ^\circ\text{C}$, a współczynnik przejmowania ciepła $\alpha_z := 8 \cdot \text{W}/(\text{m}^2 \cdot \text{K})$.

Określić straty ciepła z $l := 1.0 \cdot \text{m}$ rurociągu i obliczyć temperatury na granicach ścian i izolacji. Ile wynosi strata ciepła, jeżeli warstwy izolacji umieści się w odwrotnej kolejności?

Obliczenia

Uwaga przyjęto oznaczenia \log jako uproszczenie zapisu \log_e

$$\begin{aligned} d_2 &:= d_1 + 2 \cdot \delta_s & d_2 \cdot \text{mm}^{-1} &= 108.0 \\ d_3 &:= d_2 + 2 \cdot \delta_1 & d_3 \cdot \text{mm}^{-1} &= 188.0 \\ \delta_2 &:= \delta_1 & \delta_2 \cdot \text{mm}^{-1} &= 40.0 \\ d_4 &:= d_3 + 2 \cdot \delta_2 & d_4 \cdot \text{mm}^{-1} &= 268.0 \end{aligned}$$

Całkowity opór termiczny dla $l = 1.0 \text{ m}$ rurociągu można określić z zależności

$$\begin{aligned} R_1 &:= \frac{1}{\pi \cdot d_1 \cdot \alpha_w \cdot l}; & R_2 &:= \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot \lambda_1 \cdot l} \cdot \log\left(\frac{d_2}{d_1}\right); & R_3 &:= \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot \lambda_2 \cdot l} \cdot \log\left(\frac{d_3}{d_2}\right) \\ R_4 &:= \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot \lambda_3 \cdot l} \cdot \log\left(\frac{d_4}{d_3}\right); & R_5 &:= \frac{1}{\pi \cdot d_4 \cdot \alpha_z \cdot l} \end{aligned}$$

$$R_t := R_1 + R_2 + R_3 + R_4 + R_5; \quad R_t \cdot (\text{K}/\text{W})^{-1} = 2.93153052276$$

Liniowa gęstość strumienia ciepła, czyli ilość ciepła oddawanego przez $l = 1.0 \text{ m}$

$$\dot{Q} := \frac{T_w - T_z}{R_t}; \quad \dot{Q} \cdot \text{W}^{-1} = 35.8174677647$$

Ponieważ

$$\dot{Q}_1 := \frac{T_w - T_1}{R_1} \Leftrightarrow T_1 := T_w - R_1 \cdot \dot{Q}; \quad T_1 \cdot ^\circ\text{C}^{-1} = 119.418313567$$

Analogicznie można obliczyć temperature rury od strony izolacji

$$T_2 := T_w - (R_1 + R_2) \cdot \dot{Q}; \quad T_2 \cdot ^\circ\text{C}^{-1} = 119.404466453$$

Temperatura pomiędzy warstwami izolacji

$$T_3 := T_w - (R_1 + R_2 + R_3) \cdot \dot{Q}; \quad T_3 \cdot ^\circ\text{C}^{-1} = 68.4389287179$$

Temperatura na powierzchni zewnętrznej izolacji (od strony powietrza)

$$T_4 := T_z + R_5 \cdot \dot{Q}; \quad T_4 \cdot ^\circ\text{C}^{-1} = 20.3176558244$$

W przypadku zmiany kolejności warstw izolacji ulegają zmianie poszczególne opory:

$$R'_3 := \frac{\log(d_3/d_2)}{2 \cdot \pi \cdot \lambda_3 \cdot l}; \quad R'_3 \cdot \left(\frac{K}{W}\right)^{-1} = 2.10050699039$$

$$R'_4 := \frac{1}{2 \cdot \pi \cdot \lambda_2 \cdot l} \cdot \log\left(\frac{d_4}{d_3}\right); \quad R'_4 \cdot \left(\frac{K}{W}\right)^{-1} = 0.910122453428$$

Całkowity opór wynosi wówczas

$$R'_t := R_1 + R_2 + R'_3 + R'_4 + R_5; \quad R'_t \cdot \left(\frac{K}{W}\right)^{-1} = 3.1757217784$$

$$\dot{Q}' := \frac{T_w - T_z}{R'_t}; \quad \dot{Q}' \cdot (W)^{-1} = 33.0633497916$$

1.1.1 Źródło – 070-rura-PL-iso-calc.tex

\Zadanie{Opór cieplny rury}

```
\newcommand{\la}{\lambda}
Rurociąg stalowy o współczynniku przewodzenia ciepła
$\lambda_1=40.0\cdot W/(\m\cdot K)$, "$ średnicy wewnętrznej
$d_1=98\cdot \mm$ i grubości $\delta_s=5\cdot \mm$
zaizolowano warstwą wełny mineralnej o
$\lambda_2=0.062\cdot W/(\m\cdot K)$
i grubości $\delta_1=40\cdot \mm$
oraz warstwą styropianu o $\lambda_3=0.042\cdot W/(\m\cdot K)$
i tej samej grubości.
Wewnątrz rurociągu płynie woda pod ciśnieniem, o temperaturze
$T_w=120\cdot \cC$, "$ a współczynnik przejmowania ciepła od strony wody wynosi
$\alpha_w=200\cdot W/(\m^2\cdot K)$". "$
Na zewnątrz powietrze ma temperaturę $T_z=15\cdot \cC$, "$
a współczynnik przejmowania ciepła $\alpha_z=8\cdot W/(\m^2\cdot K)$". "$
\\
Określić straty ciepła z $l=1.0\cdot \m$ rurociągu
i obliczyć temperatury na granicach ścian i izolacji.
Ile wynosi strata ciepła, jeżeli warstwy izolacji umieści się
w odwrotnej kolejności?
```

\Obliczenia{}

```
Uwaga przyjęto oznaczenia log jako uproszczenie zapisu "$\log_e$"
$d_2=d_1+2\cdot \delta_s$ \hfill $d_2\cdot \omm$
$d_3=d_2+2\cdot \delta_1$ \hfill $d_3\cdot \omm$
$\delta_2=\delta_1$ \hfill $\delta_2\cdot \omm$
$d_4=d_3+2\cdot \delta_2$ \hfill $d_4\cdot \omm$
```

Całkowity opór termiczny dla \$l\$ m rurociągu można określić z zależności

```
\[
R_1:=\frac{1}{\pi\cdot d_1\cdot \alpha_w\cdot l}
";\;\;"
R_2:=\frac{1}{2\cdot \pi\cdot \lambda_1\cdot l}\cdot \log\left(\frac{d_2}{d_1}\right)
";\;\;"
R_3:=\frac{1}{2\cdot \pi\cdot \lambda_2\cdot l}\cdot \log\left(\frac{d_3}{d_2}\right)
\]

\[
R_4:=\frac{\log(d_4/d_3)}{2\cdot \pi\cdot \lambda_3\cdot l}
R_5:=\frac{1}{2\cdot \pi\cdot \lambda_3\cdot l}\cdot \log\left(\frac{d_4}{d_3}\right)
";\;\;\;"
R_5:=\frac{1}{\pi\cdot d_4\cdot \alpha_z\cdot l}
\]
```

```

\[
R_t:= R_1 + R_2 + R_3 + R_4 + R_5
";\;\;"
R_t \cdot (\frac{K}{W})^{-1}
\]

%$R_1$ \ $R_2$ \ $R_3$ \ $R_4$ \ $R_5$ \
Liniowa gęstość strumienia ciepła, czyli ilość ciepła oddawanego przez
$l$~m
\[
\frac{Q}{l}:=\frac{T_w-T_z}{R_t}
";\;\;"
\frac{Q}{l}\cdot W^{-1}
%\left(\frac{W}{l}\right)^{-1}
\]
Ponieważ
\[
"
\frac{Q}{l}_1:=\frac{T_w-T_1}{R_1}
";\;\;"
T_1:=T_w-R_1\cdot \frac{Q}{l}
";\;\;"
T_1\cdot \text{ooC}
\]
Analogicznie można obliczyć temperaturę rury od
strony izolacji
\[
T_2:=T_w-\left(R_1+R_2\right)\cdot \frac{Q}{l}
";\;\;"
T_2\cdot \text{ooC}
\]
Temperatura pomiędzy warstwami izolacji
\[
T_3:=T_w-\left(R_1+R_2+R_3\right)\cdot \frac{Q}{l}
";\;\;"
T_3\cdot \text{ooC}
\]
Temperatura na powierzchni zewnętrznej izolacji
(od strony powietrza)
\[
T_4:=T_z+R_5\cdot \frac{Q}{l}
";\;\;"
T_4\cdot \text{ooC}
\]
W przypadku zmiany kolejności warstw izolacji ulegają zmianie
poszczególne opory:
\[
R_{\text{prim}_3}:=\frac{\log(d_3/d_2)}{2}\cdot \pi\cdot \lambda_3\cdot l
";\;\;"
R_{\text{prim}_3}\cdot \left(\frac{K}{W}\right)^{-1}
%\cdot \left(\frac{l}{K}\right)^{-1}
\]

\[
R_{\text{prim}_4}:=\frac{1}{2}\cdot \pi\cdot \lambda_2\cdot l\cdot \log\left(\frac{d_4}{d_3}\right)
";\;\;"
R_{\text{prim}_4}\cdot \left(\frac{K}{W}\right)^{-1}
\]
Całkowity opór wynosi wówczas
\[
R_{\text{prim}_t}:=R_1+R_2+R_{\text{prim}_3}+R_{\text{prim}_4}+R_5
";\;\;"
R_{\text{prim}_t}\cdot \left(\frac{K}{W}\right)^{-1}
\]

\[
\frac{Q}{l}:=\frac{T_w-T_z}{R_{\text{prim}_t}}
";\;\;"
\frac{Q}{l}\cdot \left(W\right)^{-1}

```

vj