
 Anyagtudomány és Technológia Tanszék 

# Mérnöki anyagok alkalmazástechnikája

Esettanulmányok 4.

Dr. Orbulov Imre Norbert  
orbulov.imre.norbert@eik.bme.hu  
MS Teams: orbulovi@edu.bme.hu

---

---

---

---



---

---

---

---

1

 Miről lesz ma szó? 

- Esettanulmányokról, amelyekkel az anyagválasztás stratégiáját gyakoroljuk
- Rázóasztalok
- Hőszigetelt (vész)adóvevők
- Energiahatékony kemence falazat

---

---

---

---

---

---

---

---

2 / 23

2

 Anyagtudomány és Technológia Tanszék 

# Rázóasztalok

---

---

---

---

---

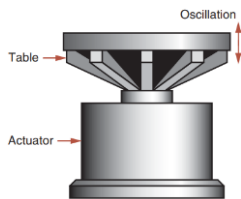
---

---

---

3

- Elektromágneses rázóasztal
- Eszközök dinamikusan vizsgálata
- Paraméterek:
  - Frekvencia (akár 1000 Hz)
  - Amplitúdó
- Nagy teljesítményigény
  - A fő cél ennek minimalizálása




---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

- Funkció
- Rázóasztal
  - Megkötések
  - Átmérő (R)
  - Merev (megfogás)
  - Sajátfrekvencia az üzemelési felett
  - Nagy csillapítás (környezet) → η
  - Szívósság („monkey-proof”) → K<sub>IC</sub>
- Rangsorolás
- Teljesítményfelvétel minimalizálás
  - Szabad változó
  - Asztal vastagsága
  - Anyag

$$S = \frac{C_2 EI}{R^3} \left[ \frac{t^3 R}{R^3} \right] \Rightarrow t = C_3 \left( \frac{SR^2}{E} \right)^{1/3}$$

$$m = C_3 \pi R^{8/3} S^{1/3} \left( \frac{\rho}{E^{1/3}} \right)$$

$$p = C_1 m A^2 \omega^3 \Rightarrow M_1 = \frac{E^{1/3}}{\rho}$$

$$m = \pi R^2 t \rho$$

---

---

---

---

---

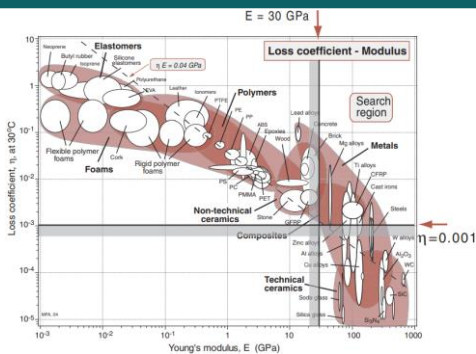
---

---

---

---

---




---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

**att** MŰEGYTEM 1782

- Mg ötvözetek
  - $\eta=2 \cdot 10^{-2}$ ,  $M_1=1,9$ ,  $\rho=1,75$
  - Legelőnyösebb
- Ti ötvözetek
  - $\eta=5 \cdot 10^{-3}$ ,  $M_1=1,0$ ,  $\rho=4,6$
  - Jó csillapítás, de drága
- CFRP
  - $\eta=4 \cdot 10^{-3}$ ,  $M_1=3,0$ ,  $\rho=1,8$
  - Rosszabb csillapítás
- Öntöttvasak
  - $\eta=4 \cdot 10^{-3}$ ,  $M_1=0,7$ ,  $\rho=7,8$
  - Jó csillapítás, de nehéz
- Zn ötvözetek
  - $\eta=7 \cdot 10^{-3}$ ,  $M_1=0,7$ ,  $\rho=5,5$
  - Mg-nél rosszabb csillapítás

**Loss coefficient - Modulus**

• Gumi borítású fémek?  
• Csillapítás növelés

• C szállal erősített Al?  
• Merevségnövelés

7 / 23

7 \_\_\_\_\_

**att** MŰEGYTEM 1782

Anyagtudomány és Technológia Tanszék

## Hőszigetelt (vész)adóvevők

8 \_\_\_\_\_

**att** MŰEGYTEM 1782

Amit tudni érdemes

- Például katonai alkalmazás: vészjeladó
  - A Föld nagyobb része vízzel borított
  - A tengervíz átlaghőmérséklete ~4°C
- A mikroelektronikai eszközök nem szeretik a hideget (a meleget sem...)
  - Elkezd elmászni a frekvenciájuk... jeladó esetén nem előnyös
- Hőszokkállóság
  - Amikor a külső hőmérséklet ugrásszerűen változik 30°C-al, egy órán belül nem változhat jelentősen
- Nem lehet túl nagy
- A Dewar-rendszer nem jöhet szóba – túl törekeny
- Habok (?) – tévút

9 / 23

9 \_\_\_\_\_

Funkció

- Hőszigetelt jeladó
- Megkötések

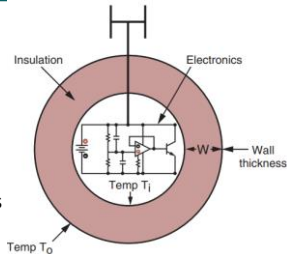
- Előírt falvastagság (w=20 mm)

Rangsorolás

- Időtartam maximálás gyors külső hőmérsékletváltozás esetén

Szabad változó

- Anyag



10

---

---

---

---

---

---

---

---

---

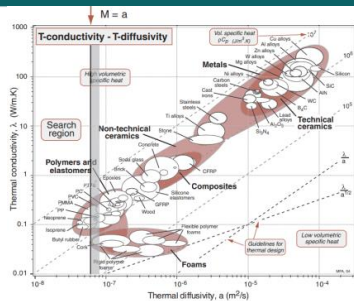
---

A hőáram az adott feladat esetén, általánosságban

$$q = -\lambda \frac{dT}{dx} = \lambda \frac{(T_i - T_o)}{w}$$

Az egyetlen szabad változó a hővezetési tényező (anyag), ha a hőáramot minimalizálni akarjuk, akkor kicsi  $\lambda$  kell

→HABOK



11

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

De ezzel rossz kérdést választottunk meg!

- A feladat nem a hőáram minimalizálása volt, hanem az idő maximalítása a hőmérsékletváltozás előtt!

- A hőszokk egyfajta hullám, a t idő alatti behatolási mélység (w)

$$\sqrt{2at}$$

$$t \approx \frac{w^2}{2a}$$

ahol „a” a hőfokvezetési tényező

$$a = \frac{\lambda}{\rho C_p}$$

A hőfokvezetési tényezőt kell minimalizálni, hogy t nőjön

12

---

---

---

---

---

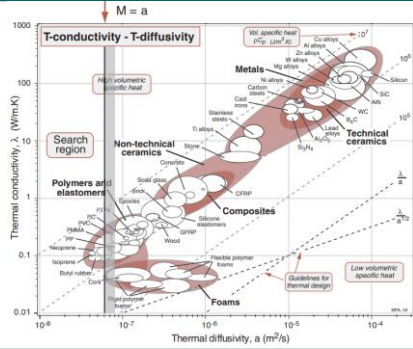
---

---

---

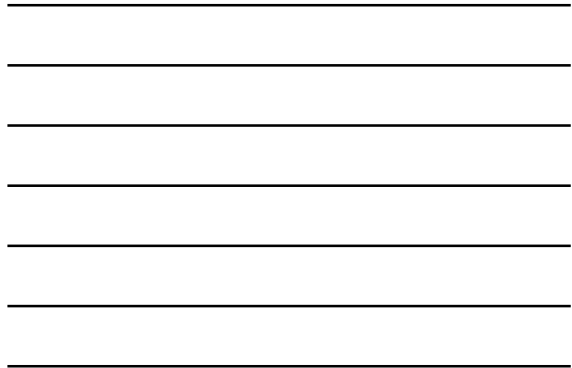
---

---

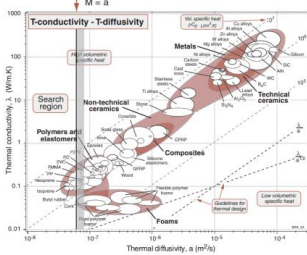


13 / 23

13



- **Elasztomerek**
  - Butylgumi, neoprén, izoprén → legjobb
- **Tömegpolimerek**
  - PE, PP
  - Olcsóbb, de kevésbé hatékony
- **Polimer habok**
  - Sokkal rosszabbak, nem jók a hőszokk kezelésére
  - Az a értékük nagyobb a kis tömeg és hőkapacitás miatt



- Még jobb a folyadék feltöltés, ami a legkisebb működési hőmérsékleten szilárdul... látens hő, viasz

14 / 23

14



Anyagtudomány és Technológia Tanszék

## Energiahatékony kemence falazat

15





Amit tudni érdemes...



- Kiégető kemencéről van szó (kerámia dísz tárgyak, porkohászat, kerámia alkatrészek gyártása)
- Egy nagy kiégető kemence energiaigénye jelentős (... és ezért az üzemeltetés drága)
- Az energia egy része a kemence falzatán keresztül távozik
  - Kis hővezetési tényezőjű vastag fal a kedvező...
- Az energia másik része a kemence felfűtését biztosítja
  - Kis hőkapacitású vékony fal a kedvező...
- Hogyan oldjuk fel ezt az ellentmondást?

16 / 23

16



Funkció

- Kiégető kemence
- Ciklikus felfűtés és hűtés

Mégkötések

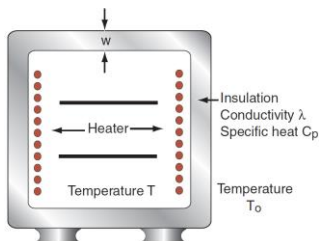
- $T_{\max} = 1000^\circ\text{C}$
- Falvastagság ( $w$ )

Rangsorolás

- Energiaszükséglet minimalizálása

Szabad változó

- Falvastagság
- Anyag



17 / 23

17



Egy kemence felhevítésénél a kiinduló hőmérsékletről ( $T_0$ ) gyorsan nő a hőmérséklet az üzemire ( $T_i$ ), ahol aztán hőtartják  $t$  ideig.

A felhasznált energia:

- Egyrésze a szabadba kerül állandósult hővezetéssel ( $Q_1$ )

$$Q_1 = -\lambda \frac{dT}{dx} t = \lambda \frac{(T_i - T_0)}{w} t$$

- Másik része a falban nyelődik el (a fal anyagának hevítésére fordítódik)

$$Q_2 = C_p \rho w \left( \frac{T_i - T_0}{2} \right)$$

18 / 23

18



A teljes energiaigény a két részenergiaigény összege

$$Q = Q_1 + Q_2 = \frac{\lambda(T_i + T_o)t}{w} + \frac{C_p \rho w (T_i - T_o)}{2}$$

- Túl vékony fal esetén túl sok a hővesztesség (első tag)
- Túl vastag fal esetén túl nagy a felfűtés energiaigénye (második tag)
- A kettő között létezik egy optimum → szélsőértékvizsgálat (dQ/dw=0)

$$w = \left( \frac{2\lambda t}{C_p \rho} \right)^{1/2} = (2at)^{1/2}$$

- Ez hossz dimenziójú és megmutatja, hogy a hő milyen mélyre hatol be t idő alatt

19 / 23

19



Az optimális falvastagságot visszahelyettesítve az összenergia összefüggésébe

$$Q = (T_i - T_o)(2t)^{1/2} (\lambda C_p \rho)^{1/2}$$

- Az összenergia tehát minimalizálható a  $(\lambda C_p \rho)^{1/2}$  minimalizálásával, vagyis a

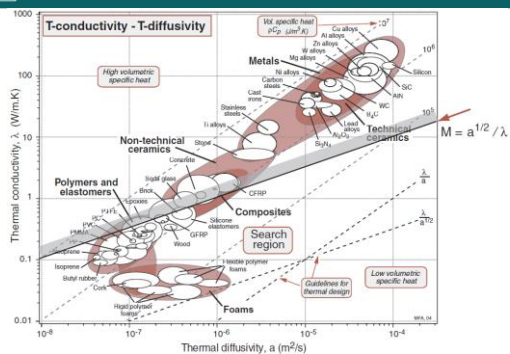
$$M = (\lambda C_p \rho)^{-1/2} = \frac{a^{1/2}}{\lambda}$$

maximalizálásával.

Persze nem árt w tényleges értékére is odafigyelni...

20 / 23

20

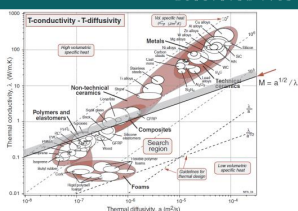


21 / 23

21



- Tégla
  - $M=10^{-3}$ ,  $w=90$  mm
  - Nyilvánvaló választás, speciális téglák 3xM
- Beton
  - $M=5 \cdot 10^{-4}$ ,  $w=110$  mm
- Fa
  - $M=2 \cdot 10^{-4}$ ,  $w=60$  mm
  - Stevenson mozdony
- A falvastagság 3 h-ás hőtartásra vonatkozik



- Polimerek, polimer habok, parafa jók... 150°C-ig...



22 / 23

22

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

Dr. Orbulov Imre Norbert – orbulov.imre.norbert@gpk.bme.hu

**Köszönöm a figyelmet!**

23 / 23

23

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---

---