

Физика

за софтверско инжењерство

Белешке са предавања

9. јануар 2019

2018 © Јасна Црњански

ТЕРМОДИНАМИЧКИ ПРОЦЕСИ

1° АДИЈАБАТСКИ ПРОЦЕС → НЕМА РАЗМЕНЕ ТОПЛОТЕ СА ОКОЛИНОМ
 $dQ = \emptyset$

$$\begin{aligned} \rightarrow dU &= -dA \\ dU &= \mu_m C_v dT \\ dA &= p dV \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mu_m C_v dT &= -p dV \\ \mu_m C_v dT &= -\frac{\mu_m R T}{V} dV \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \\ \end{array} \right\} \quad pV = \mu_m R T$$

$$\int \frac{dT}{T} = -\int \frac{R}{C_v} \frac{dV}{V} \Rightarrow$$

$$\ln T = -\ln(V)^{R/C_v} + \text{const}$$

ТАКОЈЕ ВАЖИ

$$A = -\mu_m C_v dT$$

$$A = \mu_m C_v (T_1 - T_2) + \text{СТАНА ИГ. ПАСА}$$

$$\Rightarrow A = \frac{C_v}{R} (p_1 V_1 - p_2 V_2)$$

$$A = \frac{1}{\gamma - 1} (p_1 V_1 - p_2 V_2)$$

$$\frac{R}{C_v} = \gamma - 1$$

$$\rightarrow T \cdot V^{\gamma-1} = \text{const}$$

$$\rightarrow p V^{\gamma} = \text{const}$$

$$\rightarrow T p^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} = \text{const}$$

2. ПОЛИТРОПСКИ ПРОЦЕС
(ОПШТА ПРОМЕНА СТАЊА ГАСА)

$$\rightarrow pV^m = \text{const}$$

m - СТЕПЕН ПОЛИТРОПЕ

$$\rightarrow C = \frac{1}{m} \frac{dQ}{dT}$$

$$m = \frac{C_p - C}{C_v - C} \rightarrow C = C_v \frac{m - \alpha}{m - 1}$$

$$dQ = m m C dT = m m C_v \frac{m - \alpha}{m - 1} dT$$

$$Q_{12} = m m C_v \frac{m - \alpha}{m - 1} (T_2 - T_1)$$

и3 $dQ = du + dA \rightarrow A_{12} = Q_{12} - m m C_v (T_2 - T_1)$

$$A_{12} = m m C_v \left(\frac{m - \alpha}{m - 1} - 1 \right) (T_2 - T_1)$$

$$A_{12} = m m C_v \frac{1 - \alpha}{m - 1} (T_2 - T_1)$$

$$A_{12} = \frac{m m R}{m - 1} (T_1 - T_2)$$

$$\leftarrow A_{12} = m m \frac{C_p - C_v}{m - 1} (T_1 - T_2)$$

ЕНТРОПИЈА S [$\frac{J}{K}$]

→ ИЗОТЕРМНА ЕКСПАНЗИЈА ИДЕАЛНОГ ГАСА

(ГАС СЕ ШИРИ БЕЗ ПРОМЕНЕ ТЕМПЕРАТУРЕ
ЗБОГ БОЉАТОГ dQ)

$$\rightarrow dQ = dA = p dV$$

$$dQ = \frac{M_m R T}{V} dV$$

$$\rightarrow \frac{dQ}{T} \sim \frac{dV}{V} \text{ КАДА ЈЕ } T = \text{const}$$

⇒ $dQ > 0$ БОЉИ ГАС У СТАЊЕ ВЕЋЕ НЕУРЕЂЕНОСТИ
(ВЕЋА ЗАПРЕМИНА, ВЕЋИ МОЋНИ БРОЈ
СЛУЧАЈНИХ ПОЛОЖАЈА)

ПРОМЕНА
ЕНТРОПИЈЕ

$$\boxed{dS \equiv \frac{dQ}{T}}$$

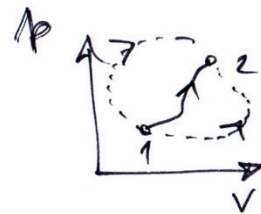
МЕРА ХАОТИЧНОСТИ СИСТЕМА

→ ВЕЛИЧИНА СТАЊА

ЗА МАЛО T , dQ ИЗАЗИВА ВЕЛИКУ ПРОМЕНУ ХАОТИЧНОСТИ.

$$T = \text{const} \rightarrow \Delta S = S_2 - S_1 = \int_1^2 \frac{dQ}{T} = \frac{1}{T} Q_{12} \quad (S_0 = S(T=0))$$

→ ЧАК И АКО ПРОЦЕС НИЈЕ РЕВЕРЗИБИЛАН
МОЋЕ ЈЕ ОДРЕДИТИ ЕНТРОПИЈУ ПОСМАТРАЊЕМ
СЕРИЈЕ ЕКВИВАЛЕНТНИХ РЕВЕРЗИБИЛНИХ ПРОЦЕСА



ДРУГИ ПРИНЦИП ТЕРМОДИНАМИКЕ

→ ОВРЕЋУЈЕ ПРЕФЕРИРАНИ СМЕР
ОДВИЈАЊА ТЕРМОДИНАМИЧКИХ ПРОЦЕСА

ПРОЦЕСИ:

1. ПОВРАТНИ (РЕВЕРЗИБИЛНИ) → МОГУЋЕ САМО АКО ЈЕ

СИСТЕМ У РАВНОТЕЖИ
САМ СА СОБОМ И ОКОЛИНОМ.



↳ МАЛА ПРОМЕНА
УСЛОВА МОЖЕ
ВРАТИТИ СИСТЕМ
У ПРЕТХОДНО СТАЊЕ

↓
РАВНОТЕЖНИ
ПРОЦЕСИ

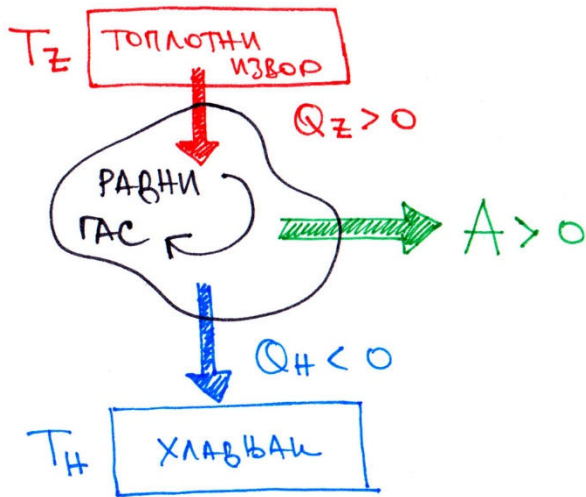
2. НЕПОВРАТНИ (ИРЕВЕРЗИБИЛНИ)

→ НЕРАВНОТЕЖНИ ПРОЦЕСИ
(НЕ МОГУ ПРОМЕНИТИ СМЕР)

" ЕНТРОПИЈА ИЗОЛОВАНОГ СИСТЕМА НИКАДА
НЕ ОПАДА - ОНА ИЛИ ОСТАЈЕ КОНСТАНТНА
(ЗА ПОВРАТНЕ ПРОЦЕСЕ) ИЛИ СЕ ПОВЕЋАВА
(ЗА НЕПОВРАТНЕ ПРОЦЕСЕ) "

⇒ ПРОЦЕСИ СЕ У
ПРИРОДИ УВЕК
ОДВИЈАЈУ ПРЕМА
СТАЊУ ВЕЋЕГ
ХАОСА !!

□ ТОПЛОТНА МАШИНА



→ ЦИКЛИЧНИ ПРОЦЕС: $\Delta U = 0$

$$\rightarrow Q - A = 0 \Rightarrow \boxed{Q = A}$$

→ Q_z, Q_H ТОПЛОТА КОЈА СЕ ВОЗОВУ / ОБВОДУ РАДНОМ ТЕЛУ У ТОКУ 1 ЦИКЛУСА

⇒ ТОПЛОТА КОЈА СЕ ИСПОРИСТИ У ТОКУ 1 ЦИКЛУСА

$$Q = Q_z + Q_H = Q_z - |Q_H| = A$$

→ КОРИСАН РАД МОТОРА

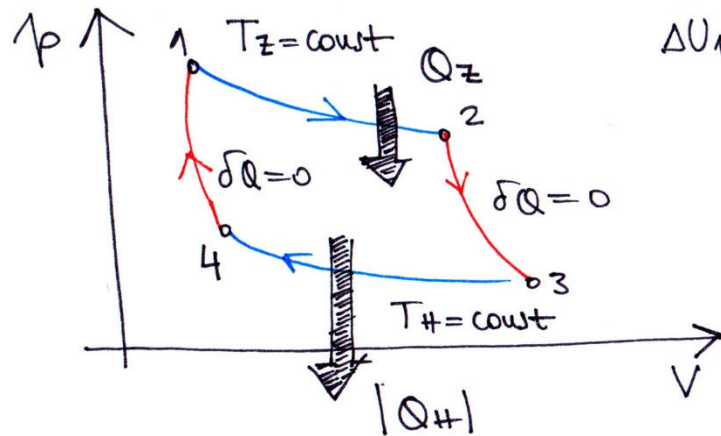
→ ТЕРМИЧКИ СТЕПЕН КОРИСНОГ ДЕЈСТВА

$$\eta_T = \frac{A}{Q_z} = \frac{Q_z - |Q_H|}{Q_z} = 1 - \frac{|Q_H|}{Q_z}$$

→ НИЈЕ МОГУЋЕ НАПРАВИТИ ТОПЛОТНУ МАШИНУ КОЈА БИ ИМАЛА 100% КОЕФ. КОРИСНОГ ДЕЈСТВА

→ УВЕК МОРА ПОСТОЈАТИ НЕКА «ИЗГУБЉЕНА» ТОПЛОТА Q_H

□ КАРНООВ ЦИКЛУС



$1 \rightarrow 2: T = \text{const} = T_Z$

$\Delta U_{12} + A_{12} = Q_Z \rightarrow Q_Z = A_{12} = \int p dV = \nu \mu R T_Z \ln \frac{V_2}{V_1}$

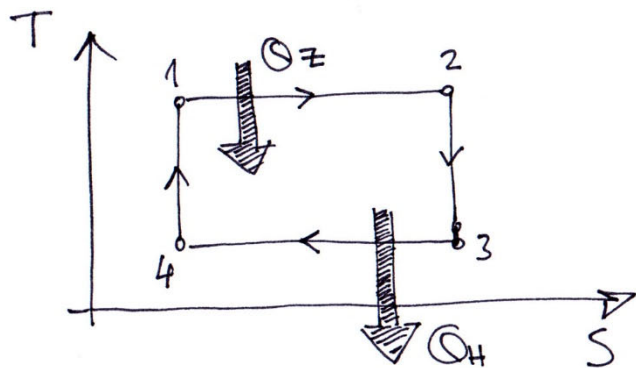
$Q_Z = \nu \mu R T_Z \ln \frac{V_2}{V_1} > 0$

ЈЕР ЈЕ $1 \rightarrow 2$ ИЗОТЕРМНА
ЕКСПАНЗИЈА.

$3 \rightarrow 4: T = \text{const} = T_H$

$Q_H = A_{34} = \nu \mu R T_H \ln \frac{V_4}{V_3} < 0$

ЈЕР ЈЕ $3 \rightarrow 4$ ИЗОТЕРМНА
КОМПРЕСИЈА.



$\rightarrow \frac{Q_H}{Q_Z} = - \frac{T_H}{T_Z} \frac{\ln \frac{V_3}{V_4}}{\ln \frac{V_2}{V_1}}$

$2 \rightarrow 3$ и $4 \rightarrow 1$ (АДЈАБАТОВИ ПРОЦЕСИ)

$T_Z V_2^{\alpha-1} = T_H V_3^{\alpha-1}; T_Z V_1^{\alpha-1} = T_H V_4^{\alpha-1}$

$\rightarrow \left(\frac{V_2}{V_1}\right)^{\alpha-1} = \left(\frac{V_3}{V_4}\right)^{\alpha-1} \Rightarrow$

$\frac{V_2}{V_1} = \frac{V_3}{V_4} \Rightarrow \boxed{\frac{Q_H}{Q_Z} = - \frac{T_H}{T_Z}}$

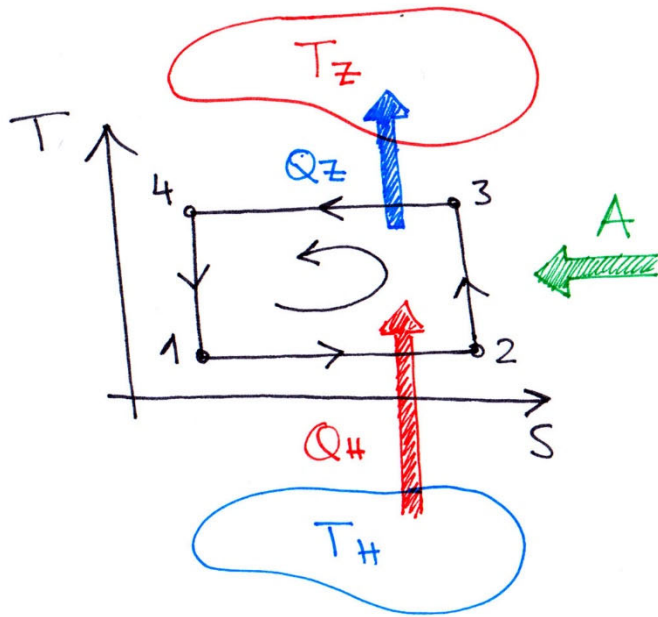
→ ТЕРМИЧНИ СТЕПЕН КОРИСНОГ ДЕЈСТВА

$$\eta_{Tc} = 1 - \frac{|Q_H|}{Q_Z} = 1 - \frac{T_H}{T_Z} = \frac{T_Z - T_H}{T_Z}$$

II ЗАКОН ТЕРМОДИНАМИКЕ ОГРАНИЧАВА РАСПОЛОЖИВОСТ ЕНЕРГИЈЕ И ПУТЕВЕ КОЈИМА СЕ ОНА МОЖЕ КОНВЕРТОВАТИ (I ЗАКОН НЕ ПИРА МОГУЋНОСТ СТВАРАЊА ИЛИ УНИШТАВАЊА ЕНЕРГИЈЕ):

- НЕМА ТОПЛОТНОГ МОТОРА СА ВЕЋИМ КОЕФИЦИЈЕНТОМ КОРИСНОГ ДЕЈСТВА ОД КАРНООВОГ
- ТОПЛОТА НЕ МОЖЕ СПОНТАНО ПРЕЛАЗИТИ СА ХЛАДНИЈЕГ НА ТОПЛО ТЕЛО (УМАХИЈУС)
- НЕМОГУЋ ЈЕ ПЕРПЕТУМ МОБИЛЕ II ВРСТЕ (ПЛАНК)
- ПРИРОДА ТЕЖИ КА ПРЕЛАЗУ ИЗ МАЊЕ ВЕРОВАТНОГ У ВИШЕ ВЕРОВАТНО СТАЊЕ (ВОЛЦМАН)

□ КАРНОВ РАСХЛАДНИ УРЕЂАЈ И ТОПЛОТНА ПУМПА



$$\frac{Q_H}{|Q_Z|} = \frac{T_H}{T_Z}$$

$$\left. \begin{array}{l} Q_H > 0 \\ Q_Z < 0 \\ A < 0 \end{array} \right\} \begin{array}{l} Q_Z + Q_H = A \\ -Q_Z = Q_H - A \\ |Q_Z| = Q_H + |A| \end{array}$$

ШТА ЈЕ ОБНОС КОРИСНОГ И УЛОЖЕНОГ?

→ ЗА РАСХЛАДНИ УРЕЂАЈ

$$\eta_H = \frac{Q_H}{|A|} = \frac{Q_H}{-Q_H + |Q_Z|}$$

→ ЗА ТОПЛОТНУ ПУМПУ

$$\eta_g = \frac{|Q_Z|}{|A|} = \frac{|Q_Z|}{|Q_Z| - Q_H}$$

ПРЕНОС ТОПЛОТЕ

1. КОНДУКЦИЈА → ПРОВОЂЕЊЕ (УНУТРАЈНА ТЕНА) : ФУРИЈЕОВ ЗАКОН
2. КОНВЕКЦИЈА.
3. ЗРАЧЕЊЕ

$$\frac{dQ}{dT} = -\lambda S \frac{T_2 - T_1}{L} = -\lambda S \frac{dT}{dx}$$

СПЕЦИФИЧНИ ТОПЛОТНИ ПРОТОК $q_x = \frac{dQ_x}{dT \cdot S}$

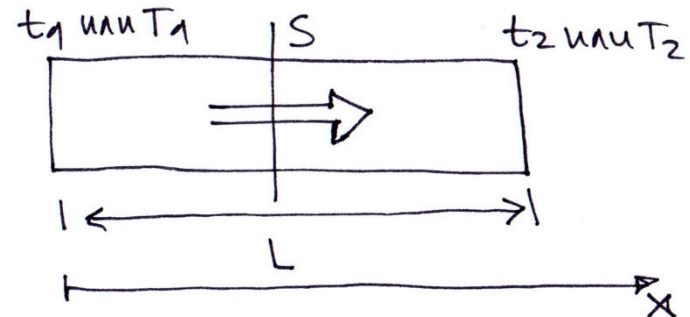
→ ФУРИЈЕОВ ЗАКОН

$$q_x = -\lambda \frac{dT}{dx}$$

$$\frac{dQ}{dT} = +\lambda S \frac{t_1 - t_2}{L} = +\lambda S \frac{T_1 - T_2}{L}$$

↓
 КОЕФИЦИЈЕНТ ПРОВОЂЕЊА
 $\left[\frac{W}{m \cdot K} \right]$ или $\left[\frac{W}{m \cdot ^\circ C} \right]$

→ ПОВРШИНА КРОЗ КОЈУ БОЛАЗИ ВО ПРЕНОСА ТОПЛОТЕ



ЛАПЛАСОВА Ј-НА

$$\frac{\partial^2 t(x)}{\partial x^2} = 0$$

СHEMA УНУТРАШЊИХ ИЗВОРА ТОПЛОТЕ И СТАЊЕ ЈЕ СТАЊИОНАРНО

→ СТАЦИОНАРНО ПРОВОЂЕЊЕ ТОПЛОТЕ
КРОЗ РАВАН ЗИД

$$\frac{d^2 t(x)}{dx^2} = 0$$

$$\rightarrow \frac{dt(x)}{dx} = C_1 \rightarrow$$

$$t(x) = C_1 x + C_2$$

$$t(x=0) = t_{z1}$$

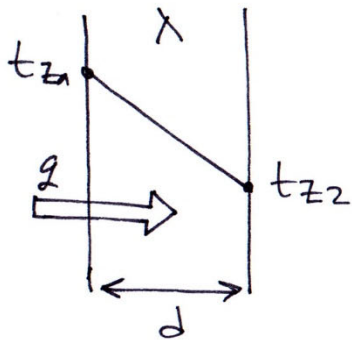
$$t(x=d) = t_{z2}$$



$$0 = C_1 t_{z1} + C_2$$

$$d = C_1 t_{z2} + C_2$$

$$\rightarrow C_1 = \frac{t_{z2} - t_{z1}}{d} \quad C_2 = t_{z1}$$



$$\rightarrow t(x) = t_{z1} - \frac{t_{z1} - t_{z2}}{d} x$$

СПЕЦИФИЧНИ ТОПЛОТНИ ПРОТОК:

$$q = -\frac{\lambda}{d} \frac{dt}{dx} = \frac{\lambda}{d} (t_{z1} - t_{z2}) = q$$

→ ВИШЕСЛОЈАН ЗИЃ

$$g_1 = \frac{\lambda_1}{d_1} (t_{z1} - t_{z2})$$

$$g_2 = \frac{\lambda_2}{d_2} (t_{z2} - t_{z3})$$

⋮

$$g_n = \frac{\lambda_n}{d_n} (t_{zn} - t_{z_{n+1}})$$

НЕМА ТОПЛОТНИХ
ИЗВОРА / ПОТОРА



$$g_1 = g_2 = \dots = g_n$$

$$g = \frac{t_{z1} - t_{z_{n+1}}}{\sum_{i=1}^n \frac{d_i}{\lambda_i}}$$

→ ТОПЛОТНА ОТПОРНОСТ
ПО ЈЕДИНИЦИ ПОВРШИНЕ

$$\theta = \frac{R_T}{S}$$

$$p = \frac{t_1 - t_2}{\theta}$$

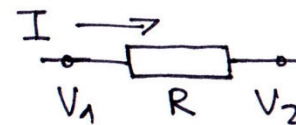


СТАГА

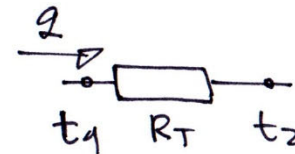
$$g = \frac{dQ}{S d\tau} = \frac{P}{S}$$

ТОПЛОТНА "ОТПОРНОСТ"
ПРИ ПРОВОЂЕЊУ

$$R_T = \sum_{i=1}^n \frac{d_i}{\lambda_i} \quad \left[\frac{m^2 k}{W} \right]$$



$$I = \frac{V_1 - V_2}{R}$$



$$g = \frac{t_1 - t_2}{R_T}$$

2. Конвекција (Преносење)

→ Кретање масе флуида из једне области у другу.
(РАЗЛИЧИТИХ ТЕМПЕРАТУРА)

→ ТРАНСПОРТ ТОПЛОТЕ ЈЕ БУДЕЊИКО
ПОВЕЗАН СА ТРАНСПОРТОМ САМОГ МАТЕРИЈАЛА

→ КОНВЕКЦИЈА МОГУЋА У ФЛУИДИМА:

1) ПРЕНОС УНУТАР ФЛУИДА

2) ПРЕНАЗ ИЗМЕЂУ ФЛУИДА И ПОВРШИНЕ
ЧВРСТОГ ТЕЛА (У ОБА СМЕРА)

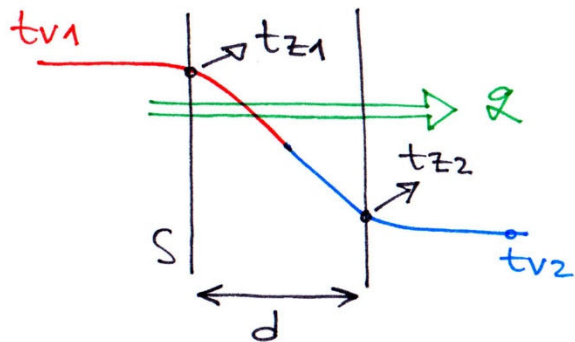
→ ЊУТНОВ ЗАКОН КОНВЕКЦИЈЕ:

$$Q = \kappa S (t_z - t_f) , \quad t_f < t_z$$

↳ КОЕФИЦИЈЕНТ ПРЕНАСА ТОПЛОТЕ

1. ПРИРОДНА (САМОДНА) КОНВЕКЦИЈА

2. ПРИНУЂЕНА КОНВЕКЦИЈА



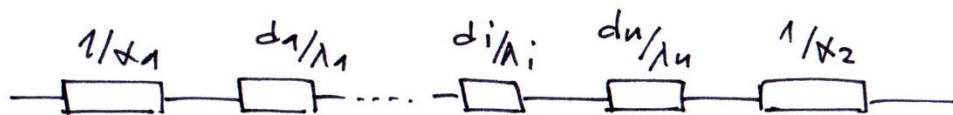
$$q = \kappa_1 (t_{v1} - t_{z1})$$

$$q = \frac{t_{z1} - t_{z2}}{d/\lambda}$$

$$q = \kappa_2 (t_{z2} - t_{v2})$$

$$q = \frac{t_{v1} - t_{v2}}{\frac{1}{\kappa_1} + \frac{d}{\lambda} + \frac{1}{\kappa_2}}$$

$$R_T = \sum_{i=1}^n \frac{d_i}{\lambda_i} + \frac{1}{\kappa_1} + \frac{1}{\kappa_2}$$



$$\theta = \frac{R_T}{S} = \frac{1}{S} \left(\frac{1}{\kappa_1} + \sum \frac{d_i}{\lambda_i} + \frac{1}{\kappa_2} \right)$$

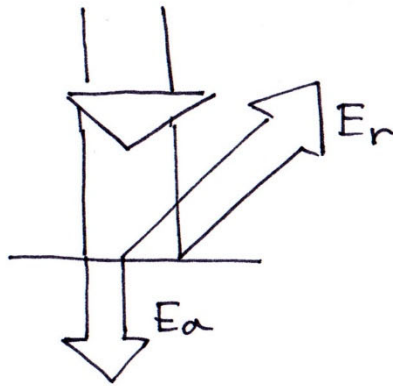
ПРЕНОС МОЖЕ БА ИДЕ И ПАРАЛЕЛНО !!

3. ПРЕНОС ТОПЛОТЕ ЗРАЧЕЊЕМ

→ ШТЕФАН-БОЛЦМАНОВ ЗАКОН ЗА УСАМЉЕНО ТЕЛО
ПОВРШИНЕ S И ТЕМП. T

ЕНЕРГИЈА У ЈЕД.
ВРЕМЕНА (СНАГА) →

$$E_s = e \cdot \sigma_c \cdot S T^4$$



$$\sigma_c = 5,67 \cdot 10^{-8} \frac{W}{m^2 K^4}$$

→ ЕМИСИВНОСТ e (ШЕРХОФОВ ЗАКОН $e = a$)
(ИЗМЕЂУ 0 И 1) → $e = 1$ АПСОЛУТНО ЦРНО ТЕЛО

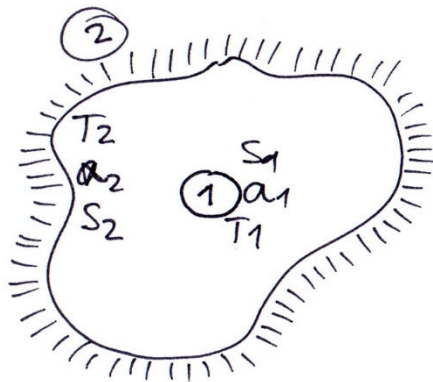
$e = 0$ АПСОЛУТНО БЕЛО ТЕЛО.

$$E = E_a + E_r$$

$$a \triangleq \frac{E_a}{E}$$

$$\rightarrow a + r = 1$$

$$r \triangleq \frac{E_r}{E}$$



ЕФЕКТИВНИ ПРЕНОС СНАГЕ

$$E_{1,eff} = E_1 + (1 - a_1) \gamma \cdot E_{2,eff}$$

ДЕО СНАГЕ
КОЈУ ОБ ② СНИМЕ
ОБ ①

СНАГА
КОЈУ ИЗРАЧУ ①

СНАГА КОЈА ПОТИЧЕ ОД ②
А РЕФЛЕКТУЈЕ СЕ ОД ①

$$E_{2,eff} = E_2 + \underbrace{(1 - a_2) E_{1,eff}}_{\text{РЕФЛЕКТ ОД ②}} + \underbrace{(1 - a_2)(1 - \gamma) E_{2,eff}}_{\text{ПОТИЧЕ ОД ② ПРОМАШЛО ①}}$$

НЕТО РАЗМЕНА СНАГЕ ИЗМЕЂУ

ТЕМА ① и ②

$$\rightarrow \phi = E_{1, \text{eff}} - E_{2, \text{eff}}$$

$$\phi = \frac{a_2 E_1 - a_1 \tau E_2}{a_2 + a_1 \tau - a_1 a_2 \tau}$$

$$E_1 = e_1 \tau_c S_1 T_1^4$$

$$E_2 = e_2 \tau_c S_2 T_2^4$$

У ИЗ
УСЛОВЈА
 $\phi = 0$ КАД!
 $T_1 = T_2$

$$\rightarrow \phi = \tau_{12} S_1 (T_1^4 - T_2^4)$$

$$\rightarrow \tau_{12} = \frac{\tau_c}{\frac{1}{e_1} + \left(\frac{1}{e_2} - 1\right) \frac{S_1}{S_2}}$$

$$S_1 \ll S_2 \rightarrow \tau_{12} = e_1 \tau_c$$

$$\Rightarrow \phi \cong e_1 \tau_c S_1 (T_1^4 - T_2^4)$$

АКО ЈЕ $T_1 \gg T_2$

$$\phi \approx e_1 \tau_c S_1 T_1^4$$

ЦИТЕФАН БОЛЦМАНОВ ЗАКОП
ЗА УСАМБЕНО ТЕЛО!