

SHRNUTI' - empirická teplota, 1. TD zákon

1, tranzitivnost vzájemné termodynamické rovnováhy

- ⇒ existence nové intenzivní stavové veličiny - empirické teploty ϑ a s ní spojené termické stavové rovnice $\vartheta = \vartheta(x_1, \dots, x_n)$
- ⇒ vzájemná rovnováha je charakterizována rovností teplot (rovnost teplot je mutua, ne postačující podmínka)

2, první termodynamický zákon

- práce - interakce systému s okolím (výměna energie), která je spojena se změnou nějaké extenzivní makroskop. proměnné (je v principu makroskopicky kontrolovatelná)
- adiabatická izolace - je možné systém izolovat tak, že "objem" práce vykonané na systému při přechodu mezi dvěma definiovanými rovnovážnými stavy závisí na způsobu konání práce
- ⇒ existence extenzivní stavové veličiny vnitřní energie

$$\Delta U_{AB} = W_{AB}^{ad} \Rightarrow U(A) = U(B) + W_{BA}^{ad}$$

- ⇒ existence kalorické stavové rovnice $U = U(x_1, \dots, x_n)$

- obecný proces bez adiabatické izolace $\Rightarrow \Delta U \neq W$

⇒ def. teplo

$$Q = \Delta U - W$$

$$\Rightarrow dU = \delta Q + \delta W \quad \begin{array}{l} \text{1. termodyna.} \\ \text{zákon} \end{array}$$

(pro kvazistatický proces)

↑
sled infinitesimalních transformací mezi rovnovážnými stavy systému

DRUHÝ TERMODYNAMICKÝ ZÁKON

Cyklické procesy

- procesy, při kterých se systém vrátí do původního stavu
(pro okolí to platit nemusí)

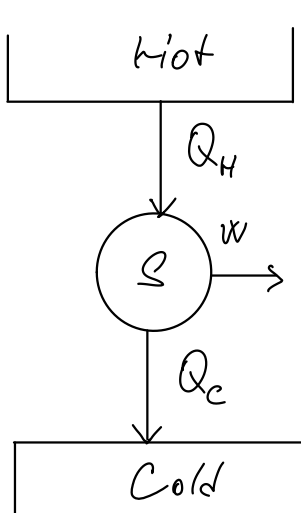
$$\Rightarrow \Delta U = 0 = \oint dQ + \oint dW \Rightarrow \boxed{\oint dQ = -\oint dW}$$

- systém přemění teplo získané z okolí na práci a naopak

⇓

Termodynamické stroje

motor



Konvence

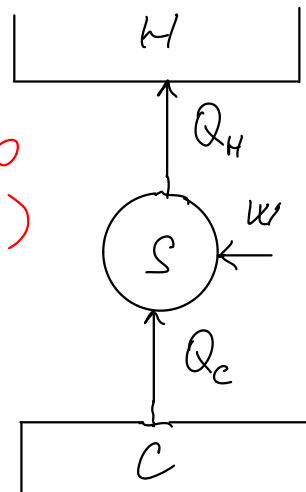
- Q, W vzhledem k S (systému)

$$\Delta U = Q_H + Q_C + W$$

- $Q_C < 0 \Rightarrow Q_C' = -Q_C$
 $\Rightarrow Q_C' > 0$

$\Delta U = 0$
(cyklus)

chladička,
tepelné čerpadlo



$$\eta = \frac{|W|}{Q_H} = \frac{Q_H + Q_C}{Q_H}$$

$$\Rightarrow \eta = 1 - \frac{Q_C'}{Q_H}$$

chl: $\eta_r = \frac{Q_C}{W} = \frac{Q_C}{Q_H' - Q_C}$

čerp: $\eta_p = \frac{|Q_H|}{W} = \frac{Q_H'}{Q_H' - Q_C}$

Pozn:

- hrabě Rumford - Benjamin Thomson (1753-1814)

- Lord Kelvin - William Thomson (1824-1907)

- Rudolf Clausius (1822-1888, GER)

- Constantin Carathéodory (1873-1950, GER)

Druhý termodynamický zákon

Clausius: Nemí možné realizovat proces, jehož jediným výsledkem by byl přenos tepla z chladnějšího tělesa na teplejší.

lepší formulace (vyhnueme se pojmu teplejší, chladnější, ...)

Pokus teplo plyne samovolně z tělesa A na těl. B, potom nemí možné realizovat proces, jehož jediným výsledkem by byl přenos tepla z B na A.

Kelvin: Nemí možné realizovat proces, jehož jediným výsledkem by bylo získání tepla z lázně a jeho úplná transformace na práci.

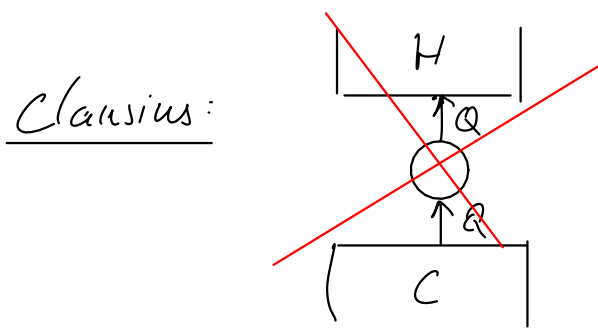
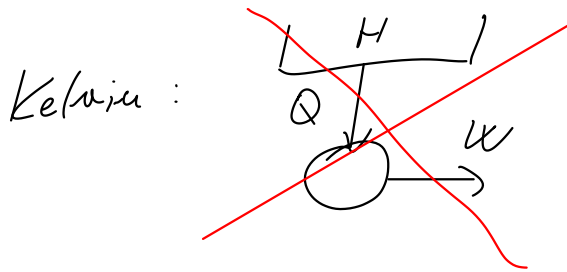
- aneb neexistuje perpetuum mobile druhého druhu - mech. pohyb na teplo se 100% účinností přeměnit lze, lázeň by tedy mohla stále pohánět mech. stroj, aniž by se musela ochlazovat \Rightarrow "perpetual motion")

Pozn.: • důležitá je formulace "jehož jediným výsledkem"
 \Rightarrow zařízení, které zprostředkovává přenos tepla nebo mění teplo na práci se vrací do původního stavu - končí cyklický proces, $\Delta U = 0$

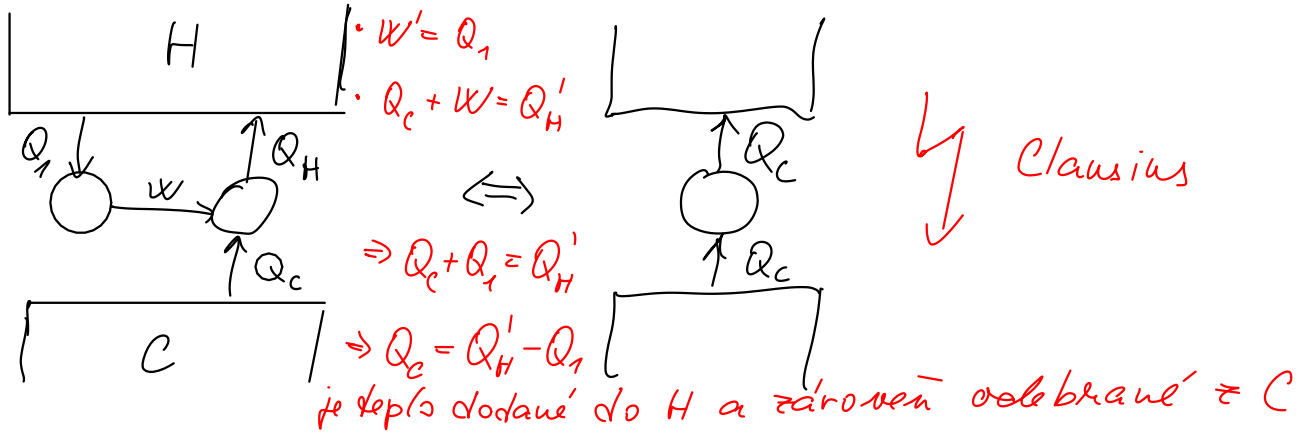
- Kelvinova formulace nemí v rozporu se vztahem

$$\oint \delta W = - \oint \delta Q \dots \delta Q \text{ mění znaménko } \Rightarrow \text{ stejnému sledovaná část tepla zpět oholí}$$

Ekvivalence Kelvinovy a Clausiovy formulace

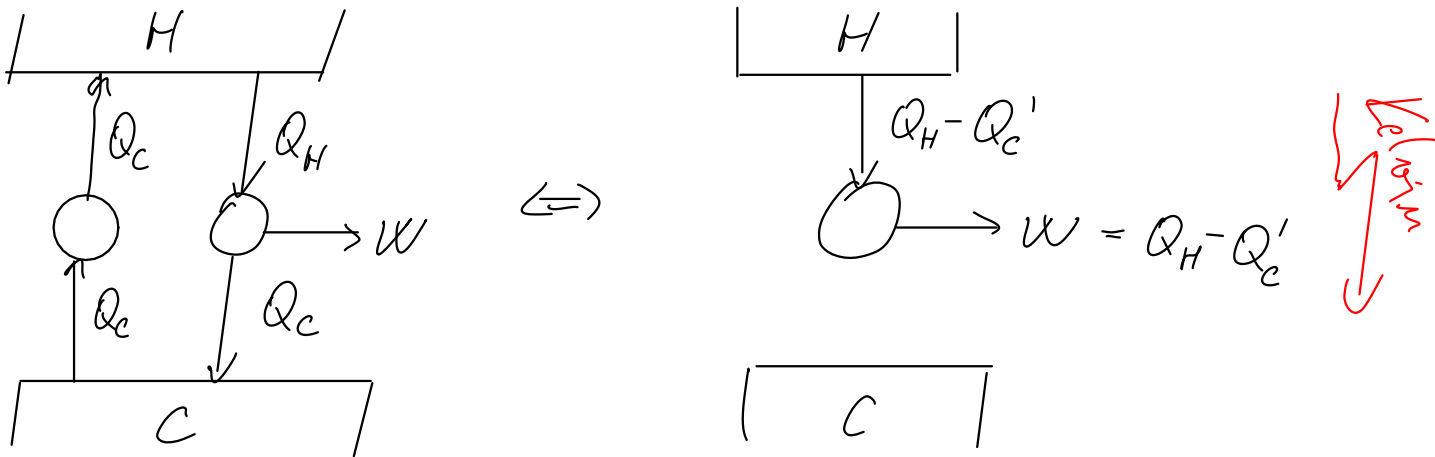


• pro spor: necht' neplatí Kelvinův princip:



\Rightarrow Clausius \Rightarrow Kelvin

• necht' neplatí Clausioův princip:



\Rightarrow Kelvin \Leftrightarrow Clausius

Pozn: • předpokládáme existenci motoru a tep. čerpadla, ale nic o jejich účinnosti

• reaktý proces - kvazistatický proces, který může probíhat v opačném směru sledem stejných infinitesimálních transformací a středem i okolí se vrátí do stejného rovnovážného stavu

Nereaktí procesy: • adiab. expanze
• vypařování/kondenzace
• přenos tepla mezi tělesy s

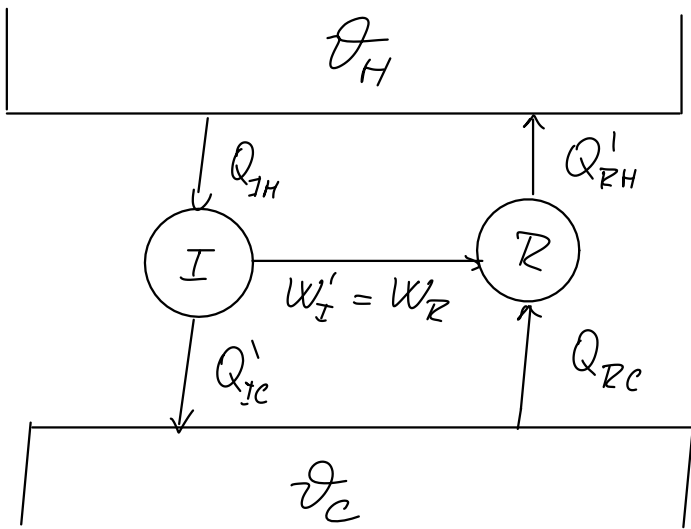
- tepelná výměna musí probíhat v tep. rovnováze s okolím (bez teplotního gradientu)
- (zobecnění) síly musí být také v rovnováze, práce pouze sčítá (bez přítomnosti třecích sil)

Carnotův koeficient:

Reaktý stroj je ze všech strojů pracujících mezi stejnými lázněmi ten nejúčinnější.

Důk: • uvažujme dva stroje (motory):

- R ... reaktý, lze použít jako motor i jako čerpadlo
- I ... nereaktý, funguje pouze jako motor



$$I: Q_{IH} + Q_{IC} + W_I = 0$$

↕

$$Q_{IH} - Q'_{IC} - W'_I = 0$$

$$\Rightarrow \zeta_I = \frac{Q_{IH} - Q'_{IC}}{Q_{IH}}$$

$$R: -Q'_{RH} + Q_{RC} + W_R = 0$$

$$\Rightarrow \zeta_R = \frac{Q'_{RH} - Q_{RC}}{Q'_{RH}}$$

$$(1) W'_I = W_R \Rightarrow Q_{IH} - Q_{IC} = Q'_{RH} - Q_{RC}$$

(2) Clausius $\Rightarrow Q_{IH} \geq Q'_{RH}$ (jinak bychom celkově čerpali teplo C \rightarrow H)

$$\Rightarrow \zeta_I = \frac{Q_{IH} - Q_{IC}}{Q_{IH}} \stackrel{(1)}{=} \frac{Q'_{RH} - Q_{RC}}{Q_{IH}} \stackrel{(2)}{\leq} \frac{Q'_{RH} - Q_{RC}}{Q'_{RH}} = \zeta_R$$

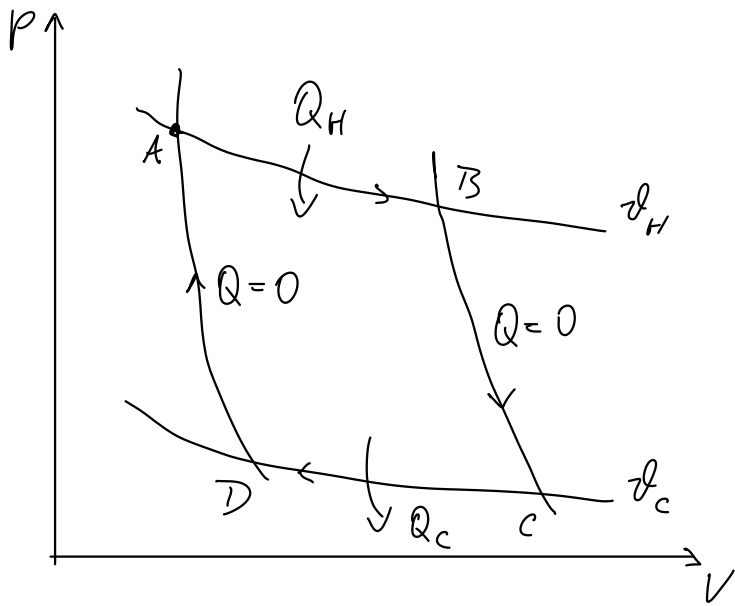
$$\Rightarrow \boxed{\zeta_I \leq \zeta_R} \quad \text{C.B.D.}$$

Důsledek: Účinnost všech vratných strojů pracujících mezi stejnými lázněmi je stejná.

Důk: • necht' i I je vratný \Rightarrow v důkazu výše můžeme prohodit role I \leftrightarrow R $\Rightarrow \zeta_R \leq \zeta_I \Rightarrow \zeta_I = \zeta_R$
 CSD.

Carnotův cyklus

• realizace vratného stroje pracujícího mezi dvěma lázněmi - probíhá po vratné kvazistatické trajektorii



- vratný cyklus vyměňující teplo pouze se dvěma lázněmi je nutně Carnotův:

1, výměna tepla s lázní musí probíhat po přesné izotermě, jinak by proces nebyl vratný

2, proces spojující dvě izotermny je nutně adiabatou ($Q=0$)

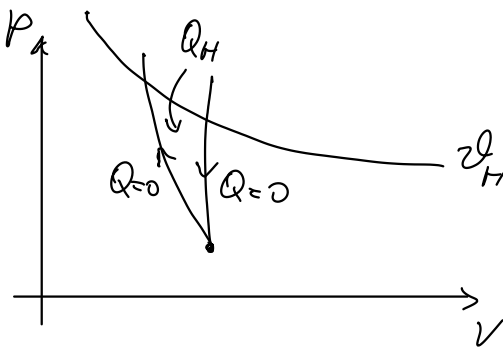
• Carnotův cyklus existuje (alesp. teoreticky):

1, ϑ je stavová veličina \Rightarrow každému bodem prochází právě jedna izoterma

2, adiabaty jsou také unikátní - neprotínají se

Pro spor:

(zobecnění argumentu do více dimenzí: viz Tong)



• tento cyklus koná práci $W = \oint p(V) dV$ a přitom pouze čerpá teplo z lázně ϑ_H

\Downarrow Kelvin

Pozn: • lze ukázat, že v p-V diagramu je sklon adiabaty větší než sklon izotermny: $\left| \left(\frac{dp}{dV} \right)_{ad} \right| > \left| \left(\frac{dp}{dV} \right)_T \right|$ (viz cvičení)

Absolutní termodynamická tepnota

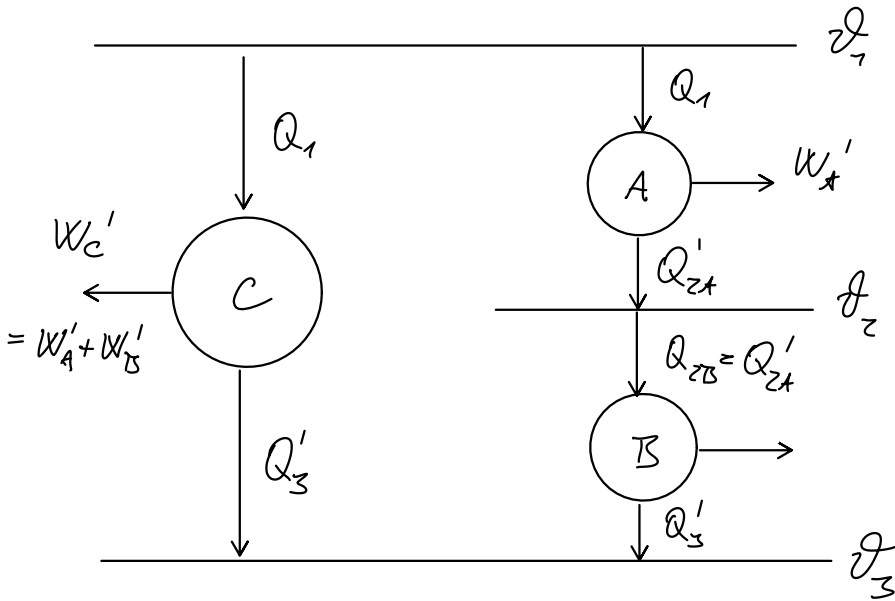
- protože účinnost reálného stroje pracující mezi různými o teplotách $\vartheta_H > \vartheta_C$ je jednoznačně určena, umožňuje definovat (absolutní) tepotu nezávislou na teploměrné látce (předpokládáme emp. tepote, splňující $\vartheta_H > \vartheta_C \Rightarrow$ teplo teče $H \rightarrow C$)
- účinnost reálného stroje musí být pouze funkcí ϑ_H a ϑ_C ,

$$\zeta_R = 1 - \frac{Q'_C}{Q_H} = \zeta_R(\vartheta_H, \vartheta_C) \equiv 1 - f(\vartheta_H, \vartheta_C)$$

(žádné jiné parametry v problému nemezkurují, na konstrukci/pracovní látce stroje nezáleží)

$$\Rightarrow f(\vartheta_H, \vartheta_C) \equiv \frac{Q'_C}{Q_H} = - \frac{Q_C}{Q_H} \Rightarrow Q'_C = Q_H f(\vartheta_H, \vartheta_C)$$

$$0 \leq f \leq 1$$



$$A: Q'_{21} = Q_1 f(\vartheta_1, \vartheta_2)$$

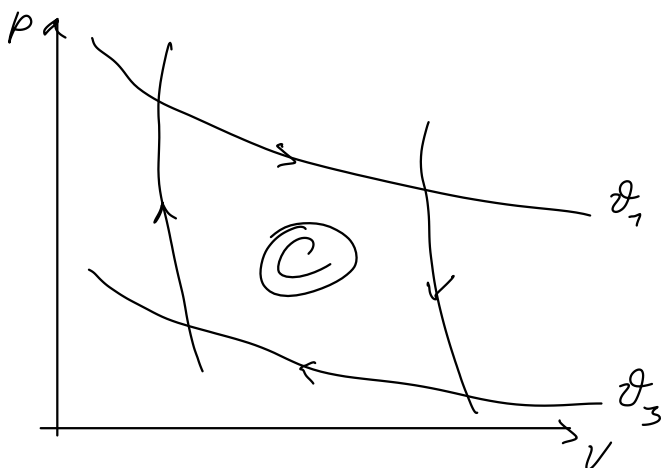
$$B: Q'_3 = Q'_{21} f(\vartheta_2, \vartheta_3)$$

$$C: Q'_3 = Q_1 f(\vartheta_1, \vartheta_3)$$

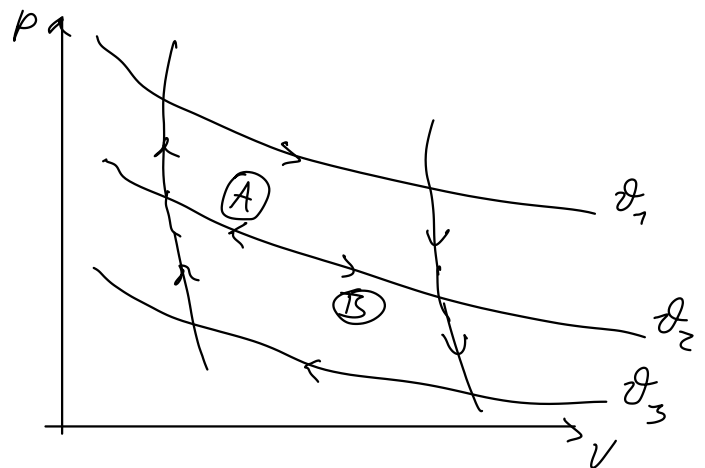
\Downarrow

$$f(\vartheta_1, \vartheta_3) = f(\vartheta_1, \vartheta_2) f(\vartheta_2, \vartheta_3)$$

Totožné v p-V diag:



\Leftrightarrow



$$\cdot \log f(\vartheta_1, \vartheta_3) = \log f(\vartheta_1, \vartheta_2) + \log f(\vartheta_2, \vartheta_3) \quad / \frac{\partial}{\partial \vartheta_1}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{f(1,3)} \frac{\partial f(1,3)}{\partial \vartheta_1} = \frac{1}{f(1,2)} \frac{\partial f(1,2)}{\partial \vartheta_1}$$

• LHS nezávisí na ϑ_2 , RHS na ϑ_3 , tyto dvě strany jsou platnou nezávislé (jedinná podmínka je $\vartheta_2 > \vartheta_3$)

$$\Rightarrow f(\vartheta_i, \vartheta_j) = \alpha(\vartheta_i) \beta(\vartheta_j) < 1 \quad \vartheta_i > \vartheta_j$$

Rychlejší:

$$f(2,3) = \frac{f(1,3)}{f(1,2)} \text{ \& } \vartheta_i = 273,16 \text{ K}$$

$$\& T \equiv 273,16 f(273,16, \vartheta)$$

$$\Rightarrow f(T_2, T_3) = \frac{T_3}{T_2}$$

• zpět k původnímu vztahu:

$$\alpha(\vartheta_1) \beta(\vartheta_3) = \alpha(\vartheta_1) \beta(\vartheta_2) \alpha(\vartheta_2) \beta(\vartheta_3)$$

$$\Rightarrow \alpha(\vartheta) = \beta(\vartheta)^{-1}$$

$$\Rightarrow \zeta_R(\vartheta_H, \vartheta_C) = 1 - \frac{\beta(\vartheta_C)}{\beta(\vartheta_H)} \equiv 1 - \frac{T_C}{T_H}$$

ABSOLUTNÍ TD, TEPLOTA T

• definována jednoznačně prostřednictvím účinnosti reálného stroje, bez reference na konkrétní měřicí látku

• volba stupnice:

1, referenčním stavu přidělit konkrétní teplotu T_0

Kelvin: krajní bod vody $\vartheta_0 = 0,1^\circ\text{C} \Leftrightarrow T_0 = 273,16 \text{ K}$

$$2, \frac{T}{T_0} = 1 - \zeta_R(T, T_0) \Leftrightarrow \boxed{T = T_0 (1 - \zeta_R(T, T_0))} \Rightarrow \Delta\vartheta = 1^\circ\text{C} \Leftrightarrow \Delta T = 1\text{K}$$

• pro $T_0 > 0$ je $T \geq 0$ ($T \geq 0$ je tedy konvence)

• existuje absolutní nula - jednoznačně určený stav

lázně, ze kterého již nelze čerpat žádné teplo;

- stroje, které využívají lázeň $T=0$ jako odpadní,

mají 100% účinnost

- absolutní nula je osudem nedosažitelná (\Leftarrow 3. TDZ)

• existují záporné teploty: $T_1 < 0, T_2 > 0 \Rightarrow$ ① je "teplejší"

(inverzní populace - viz stat. fyzika)