

# Hydrostatika

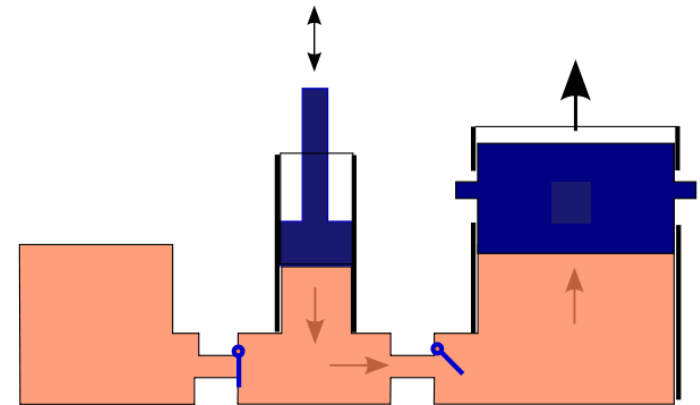
**Hydrostatika** se zabývá chováním tekutin, které se vzhledem k ohraničujícímu prostoru nepohybují

- objem tekutiny bude v klidu, pokud výslednice objemových a plošných sil, které zde působí, bude rovna nule

Předmětem hydrostatiky je především výpočet tlaků a tlakových sil na plochy a tělesa.

Do hydrostatiky patří také případy relativního klidu

- hydraulický lis
- kapaliny v pohybující se nádobě



## Síly působící na makroskopickou částici tekutiny

### Hmotnostní (objemové)

- závisí na hmotnosti částice
- působí v těžišti objemu

tíhová síla

odstředivá síla

setrvačná síla

$$d\mathbf{F}_M = \mathbf{a} \rho dV$$

### Plošné

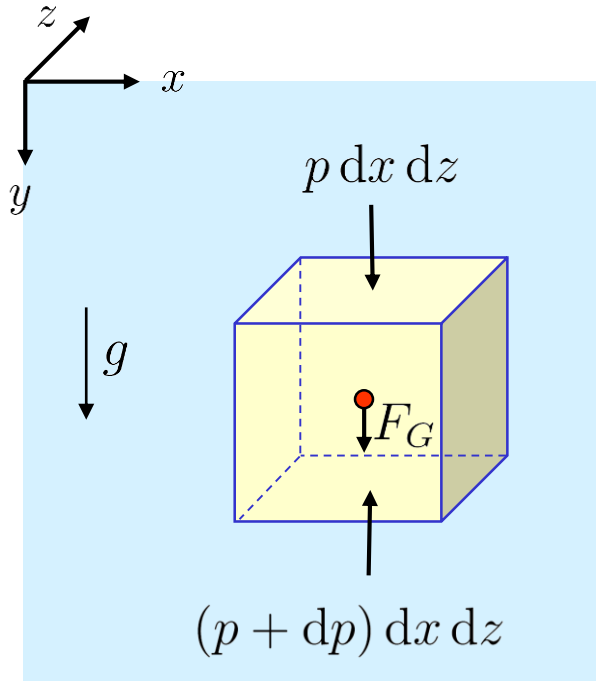
- závisí na velikosti plochy

tlaková síla

třecí (viskózní) síla

síly povrchového napětí

$$d\mathbf{F}_S = p d\mathbf{A}$$



## Rovnováha sil

$$p dx dz + \rho g dx dy dz = (p + dp) dx dz$$

Přírůstek tlaku  $dp$  v tekutině o hustotě  $\rho$  v místě, jehož hloubka je vyšší o  $dy$

$$dp = \rho g dy$$

Tlak:  $F_p = p dA$

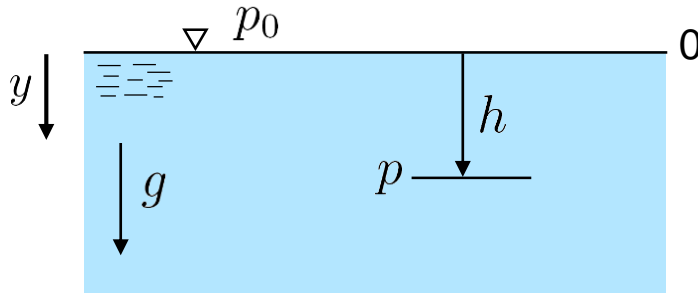
Tíha:  $F_G = \rho g dx dy dz$

## Kapaliny

$$\rho = \text{konst.}$$

$$dp = \rho g dy$$

Hydrostatický tlak



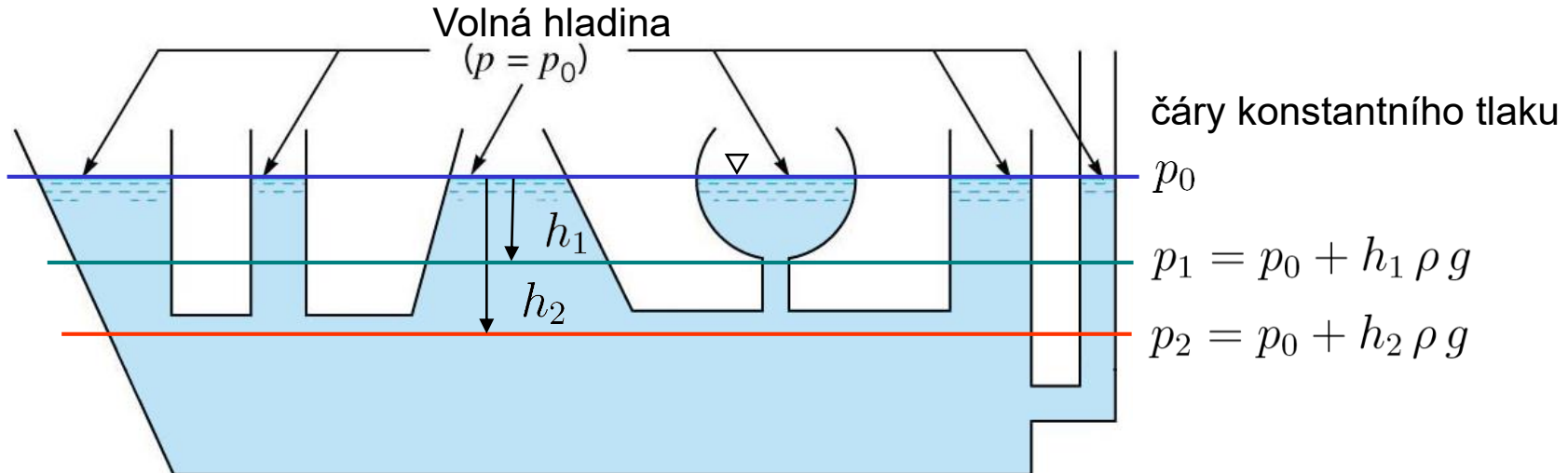
$$\int_{p_0}^p dp = \int_0^h \rho g dy \longrightarrow$$

$$p = p_0 + h \rho g$$

Tlak v kapalině, která je v rovnovážném stavu, roste s rostoucí hloubkou a je závislý na hustotě kapaliny.

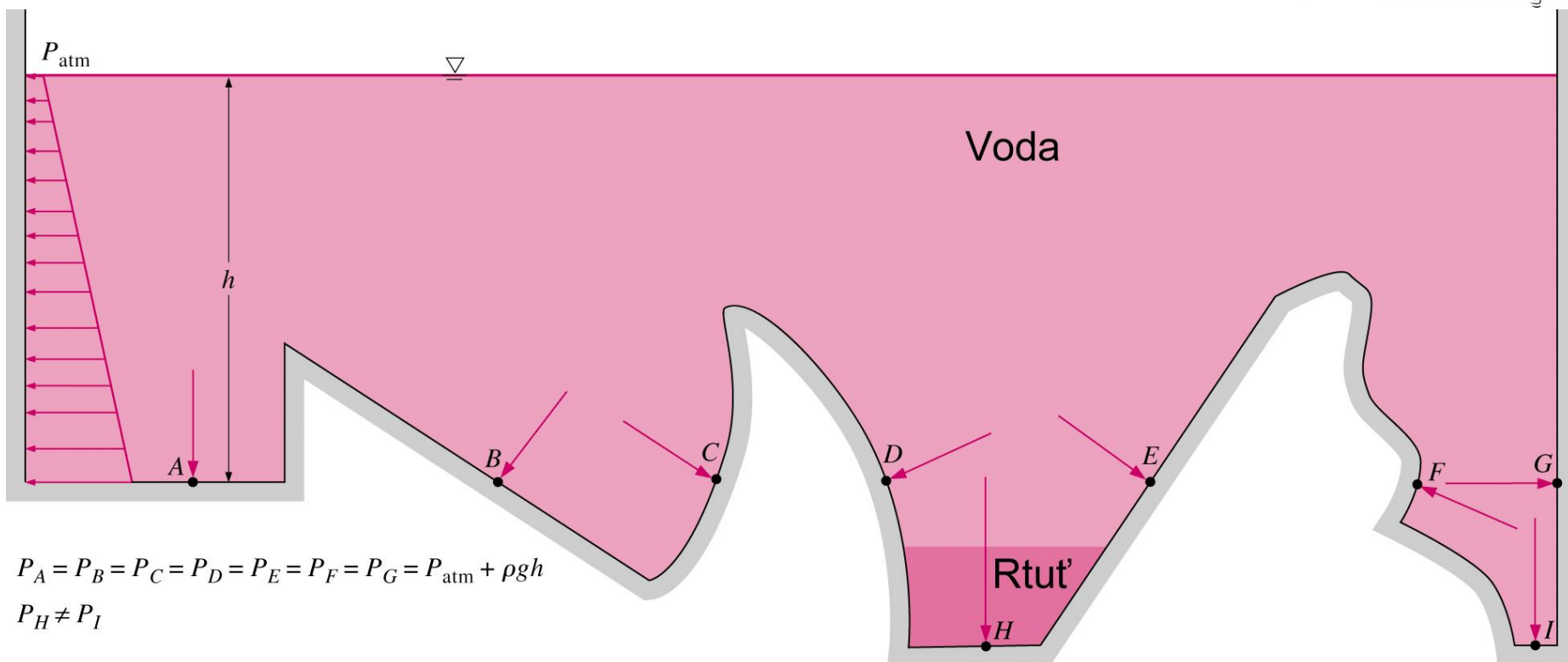
**Hydrostatický tlak** nezávisí na tvaru a průřezu nádoby, ve které je kapalina, ale pouze na výšce sloupce kapaliny nad místem, kde tlak určujeme, a na hustotě kapaliny.

= **hydrostatické paradoxon**



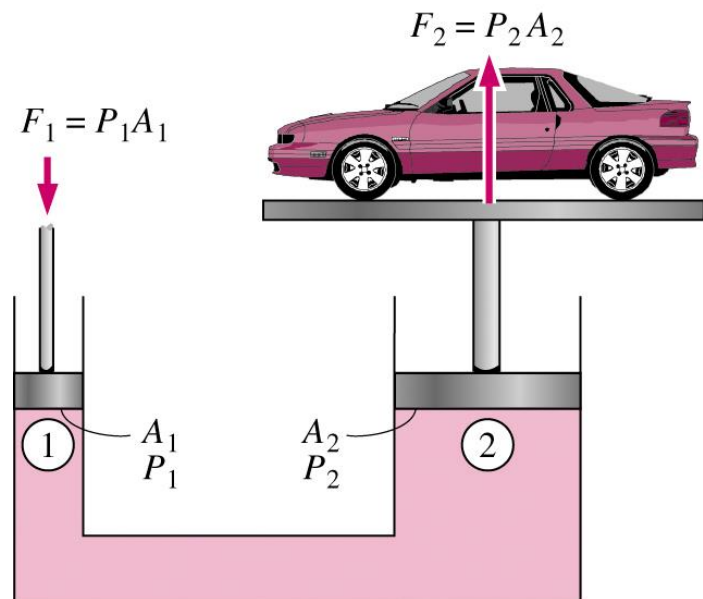
**Hydrostatický tlak** nezávisí na tvaru a průřezu nádoby, ve které je kapalina, ale pouze na výšce sloupce kapaliny nad místem, kde tlak určujeme, a na hustotě kapaliny.

= **hydrostatické paradoxon**



## Průmyslové aplikace: hydraulický lis, hydraulické pohony

**Pascalův zákon:** Působí-li na kapalinu v uzavřené nádobě vnější tlaková síla, zvýší se tlak ve všech místech kapaliny stejně.

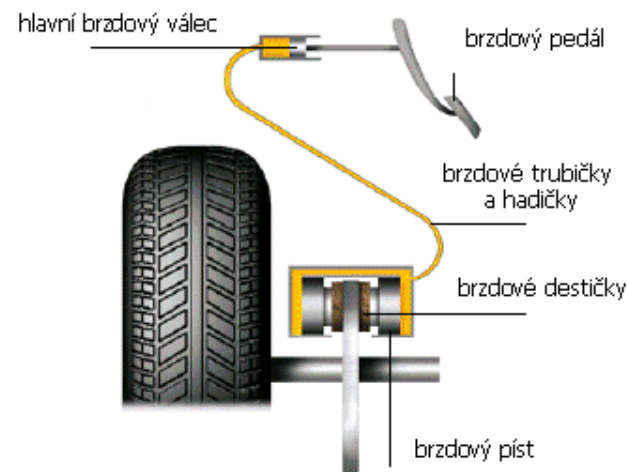


V místech stejné úrovně kapaliny je shodný tlak.

$$p_1 = p_2$$

$$\frac{F_1}{A_1} = \frac{F_2}{A_2} \implies F_2 = F_1 \frac{A_2}{A_1}$$

$$F_2 > F_1$$



## Plyny

$$y \downarrow g \quad dp = \rho g dy$$

- hustota se mění s tlakem,  $\rho = \rho(p) \Rightarrow$  integrace není tak snadná, jako v případě kapalin

$$\text{Ideální plyn: } pV = nRT \rightarrow pV = \frac{m}{M} RT \rightarrow \rho = \frac{m}{V} = \frac{Mp}{RT}$$

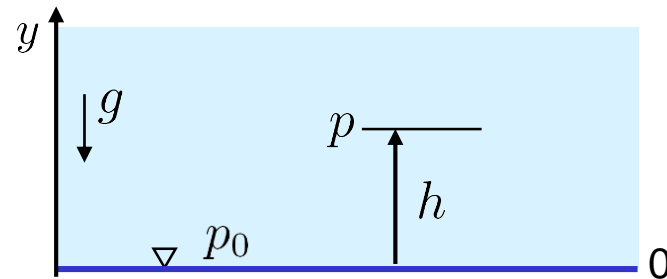
$$dp = -\rho(p) g dy$$

$$dp = -p \frac{Mg}{RT} dy$$

$$\int_{p_0}^p \frac{dp}{p} = -\frac{Mg}{RT} \int_{y_0}^{y_1} dy$$

$$\ln \frac{p}{p_0} = -\frac{Mg}{RT} (y_1 - y_0)$$

$$p = p_0 \exp\left(-\frac{Mg}{RT} h\right)$$



$p_0$  – tlak při hladině moře, Pa

$y_0$  – hladina moře (=0 m), m

$y_1$  – výška nad mořem, m

$h$  – výška nad mořem, m

$T$  – teplota ve výšce  $h$ , K

$M$  – střední mol. hmotn. vzduchu (0,02884 kg/mol)

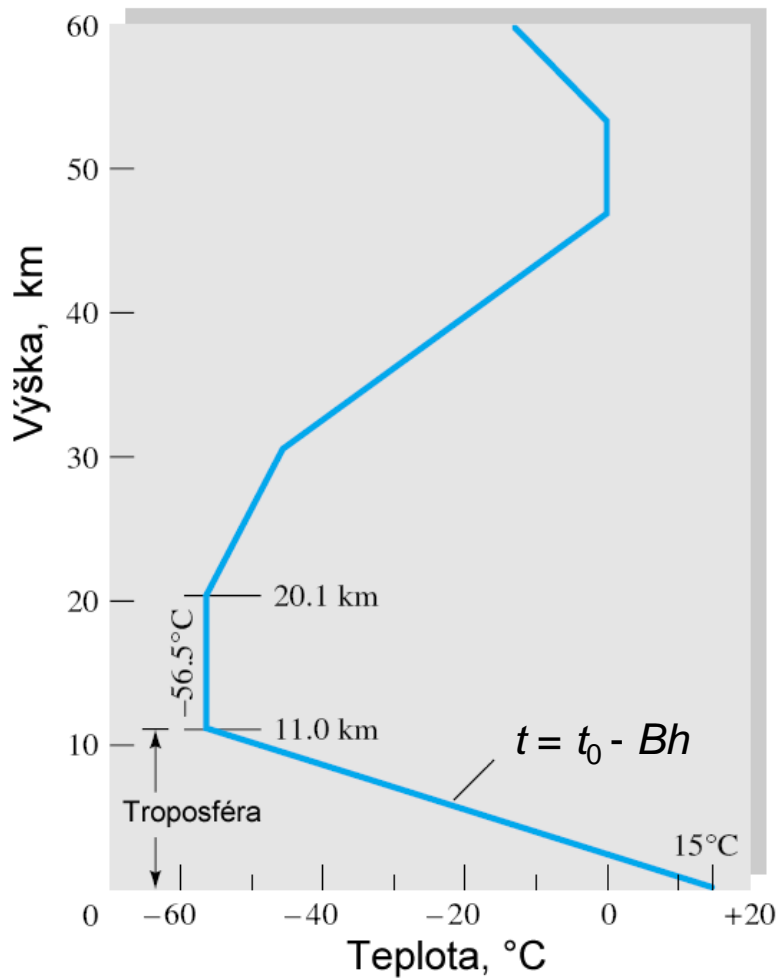
$R$  – univerzální plynová konstanta (8,314 J/K/mol)

## Barometrická formule

- určení nadmořské výšky z naměřeného tlaku

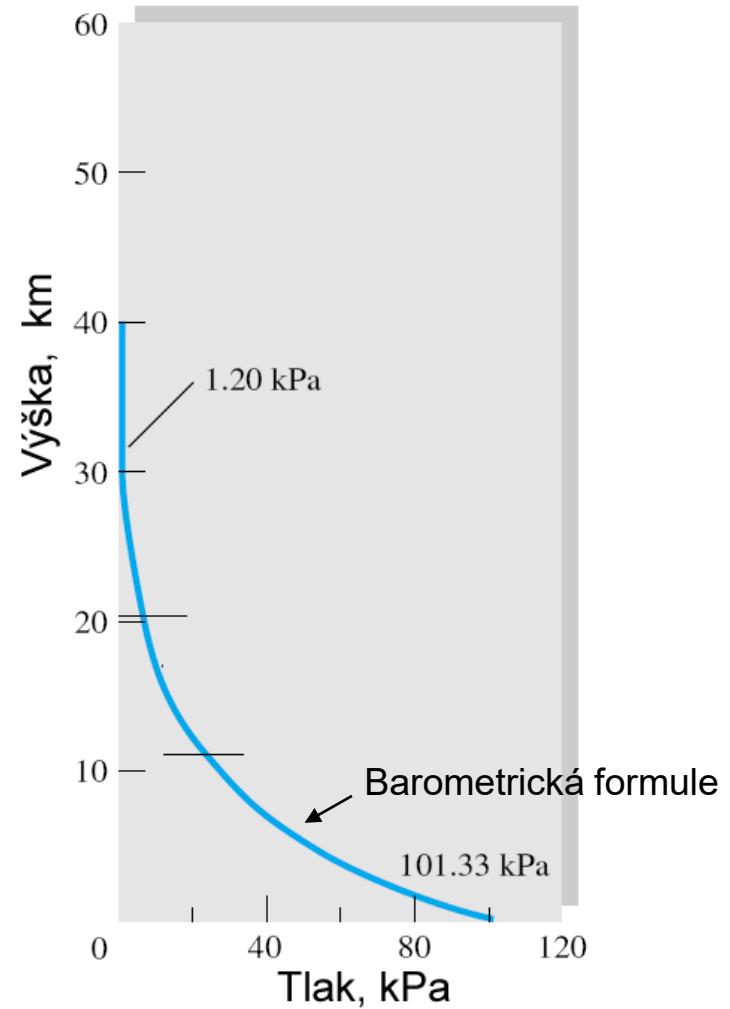


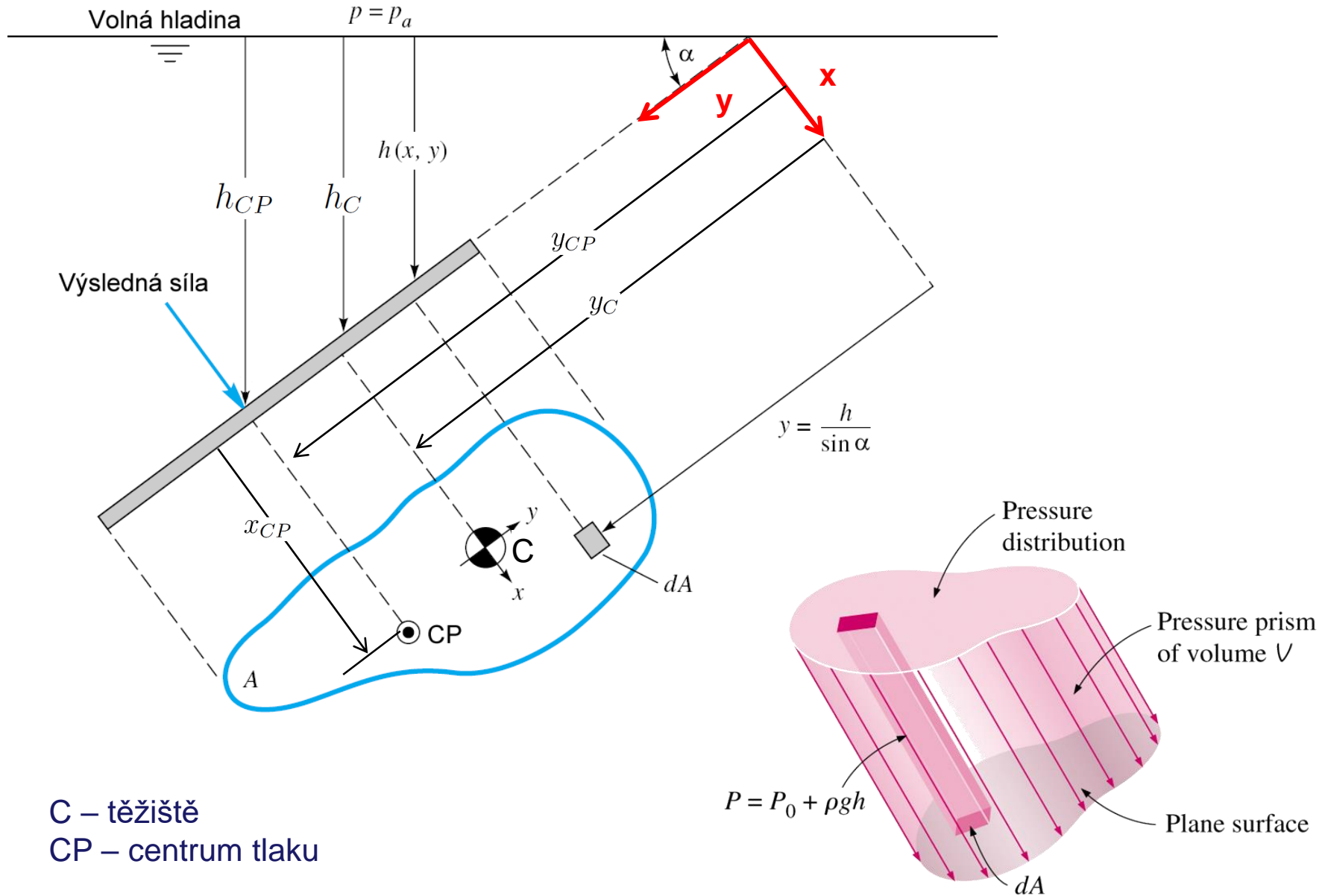
## Plyny

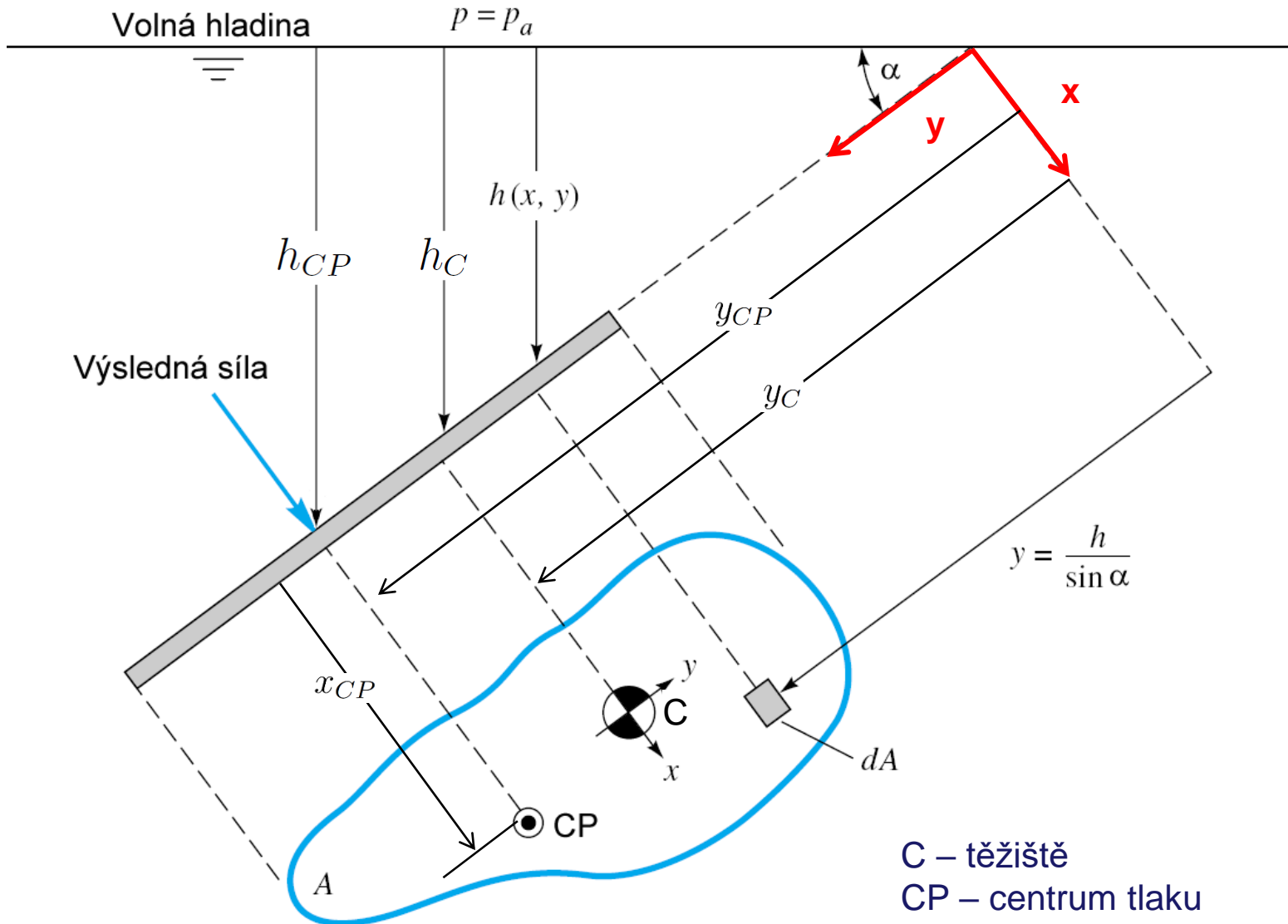


$$B = 6,5 \text{ °C/km}$$

$$t_0 = 15 \text{ °C}$$







Síla působící na elementární plochu:

$$dF = \rho g h dA \quad dF = \rho g y \sin \alpha dA$$

Výsledná hydrostatická síla:

$$F_h = \int_A \rho g h dA = \int_A \rho g y \sin \alpha dA$$

Při konstantní hustotě a úhlu sklonu plochy:

$$F_h = \rho g \sin \alpha \int_A y dA$$

Statický moment plochy A vzhledem k ose x:

$$\int_A y dA = y_C A \quad y_C \text{ je } y \text{ souřadnice těžiště objektu}$$

Výpočet hodnoty hydrostatické síly:

$$F_h = \rho g h_C A = \rho g y_C \sin \alpha A$$

## Centrum tlaků

Hydrostatická síla vytváří stejný moment jako součet momentů kolem osy x tvořených celkovým tlakem:

$$F_h y_{CP} = \int_A y dF = \int_A \rho g y^2 \sin \alpha dA$$

$$dF = \rho g y \sin \alpha dA$$

$$F_h y_{CP} = \rho g \sin \alpha \int_A y^2 dA$$

$$F_h = \rho g y_C \sin \alpha A$$

$$I_x = \int_A y^2 dA$$

moment setrvačnosti,  $I_x$

$$y_{CP} = \frac{\int_A y^2 dA}{y_C A} = \frac{I_x}{y_C A}$$

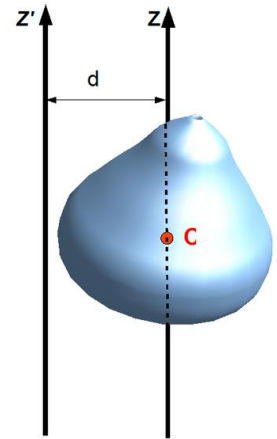
pokud počátek souřadnic soustavy zvolíme v těžišti:

$$I_x = I_{xC} + A y_C^2$$

$I_{xC}$  moment setrvačnosti plochy  
vzhledem k ose procházející těžištěm  
paralelní k ose  $x$

$$y_{CP} = \frac{I_{xC}}{y_C A} + y_C$$

## Huygens–Steiner věta



Moment setrvačnosti tělesa k libovolné ose je roven momentu setrvačnosti v těžišti zvětšeném o moment setrvačnosti tělesa vzhledem k rovnoběžné ose jdoucí těžištěm.

## Centrum tlaků

Hydrostatická síla vytváří stejný moment jako součet momentů kolem osy  $y$  tvořených celkovým tlakem:

$$F_h x_{CP} = \int_A x dF = \rho g \sin \alpha \int_A x y dA$$

$dF = \rho g y \sin \alpha dA$

$$F_h = \rho g y_C \sin \alpha A$$

$$x_{CP} = \frac{\int_A xy dA}{y_C A} = \frac{I_{xy}}{y_C A}$$

$$I_{xy} = \int_A xy dA$$

druhý moment setrvačnosti,  $I_{xy}$

Aplikace Steinerovy věty:

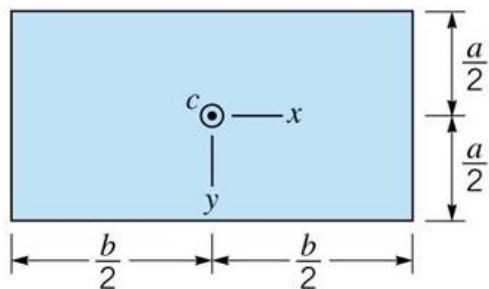
$$I_{xy} = I_{xyC} + A x_C y_C$$

$I_{xyC}$  druhý moment setrvačnosti  
vzhledem k osám procházejícím  
těžištěm

$$x_{CP} = \frac{I_{xyC}}{y_C A} + x_C$$

## Druhé momenty pro běžné plochy

### Obdélník



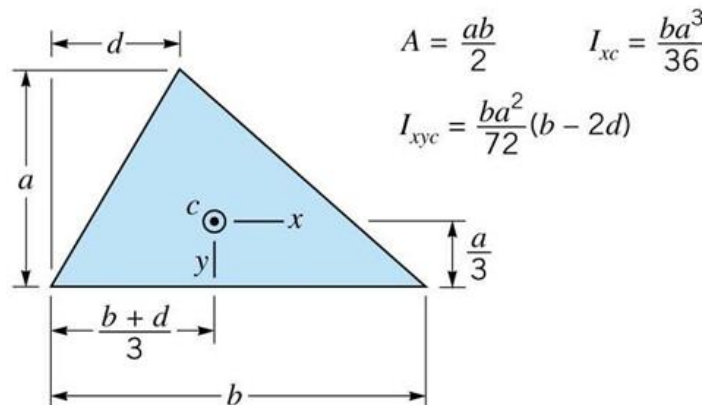
$$A = ba$$

$$I_{xc} = \frac{1}{12} ba^3$$

$$I_{yc} = \frac{1}{12} ab^3$$

$$I_{xyc} = 0$$

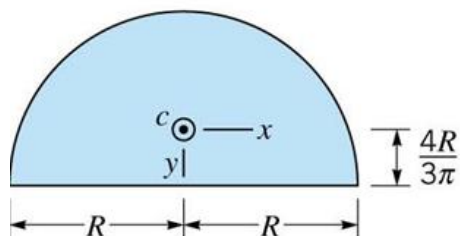
### Trojúhelník



$$A = \frac{ab}{2} \quad I_{xc} = \frac{ba^3}{36}$$

$$I_{xyc} = \frac{ba^2}{72}(b - 2d)$$

### Půlkruh



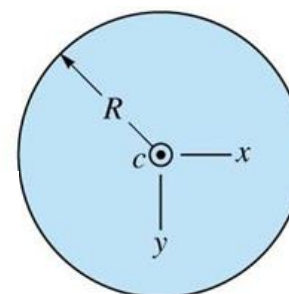
$$A = \frac{\pi R^2}{2}$$

$$I_{xc} = 0.1098R^4$$

$$I_{yc} = 0.3927R^4$$

$$I_{xyc} = 0$$

### Kruh

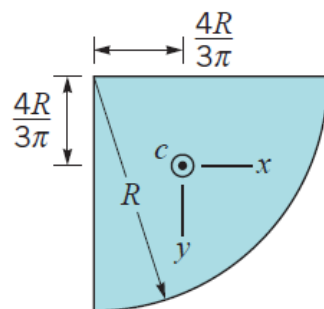


$$A = \pi R^2$$

$$I_{xc} = I_{yc} = \frac{\pi R^4}{4}$$

$$I_{xyc} = 0$$

### Čtvrtkruh



$$A = \frac{\pi R^2}{4}$$

$$I_{xc} = I_{yc} = 0.05488R^4$$

$$I_{xyc} = -0.01647R^4$$

## Metoda náhradních ploch

- spočívá v tom, že se křivá plocha nahradí jednou, nebo více rovinnými plochami, a to tak, aby s křivou plochou uzavíraly objem

### A) Horizontální a vertikální náhradní roviny

$F_H$  a  $F_V$  jsou horizontální a vertikální složky síly, kterou stěna působí na tekutinu

$F_1$  a  $F_2$  jsou hydrostatické síly na každou rovinnou plochu (velikost a působíště sil se počítají ze vztahů pro rovinné plochy)

$$F_H = F_2$$

v případě, kdy se náhradní plochou **ubral** od zatěžujícího obrazce objem kapaliny, jehož tíha působí na křivou plochu, je nutno k výslednici tlakové síly na náhradní plochu **přičíst** tíhový účinek kapaliny  $F_G$

$$F_V = F_1 + F_G$$

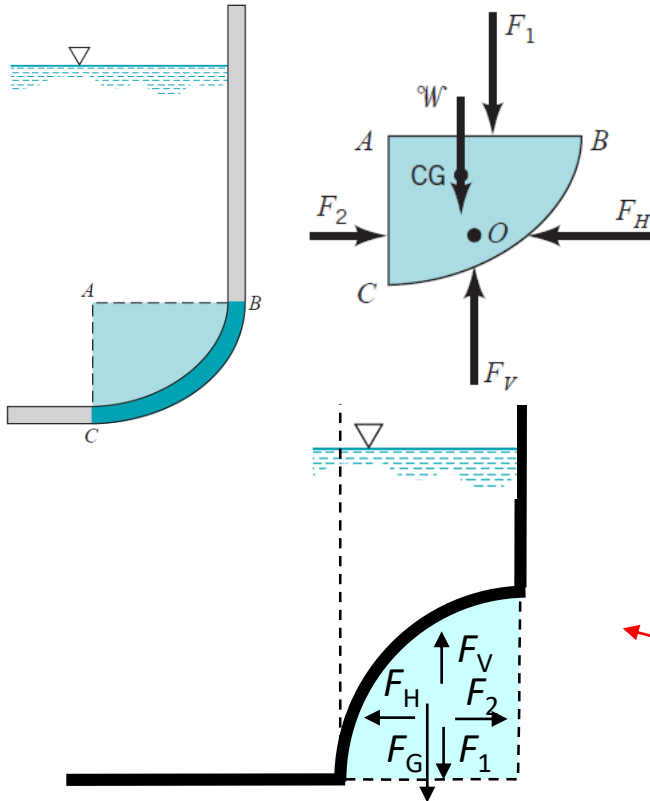
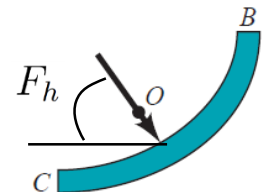
v případě, kdy se náhradní plochou **přidal** k zatěžujícímu obrazce objem kapaliny, je nutno od výslednice tlakové síly na náhradní plochu tíhový účinek kapaliny  $F_G$  **odečíst**

$$F_V = F_1 - F_G$$

Velikost výsledné hydrostatické síly:

$$F_h = \sqrt{(F_H)^2 + (F_V)^2}$$

Úhel sklonu výsledné síly =  $\tan^{-1}(F_V/F_H)$

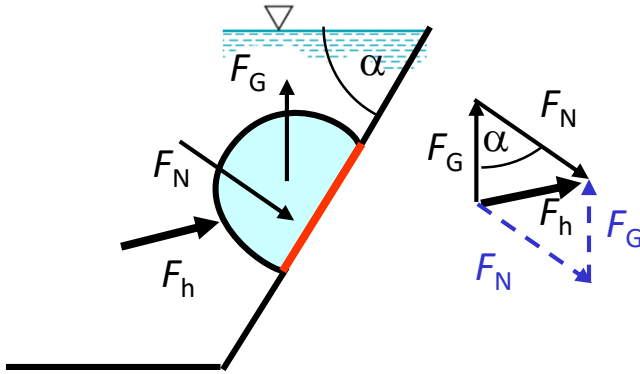




## Metoda náhradních ploch

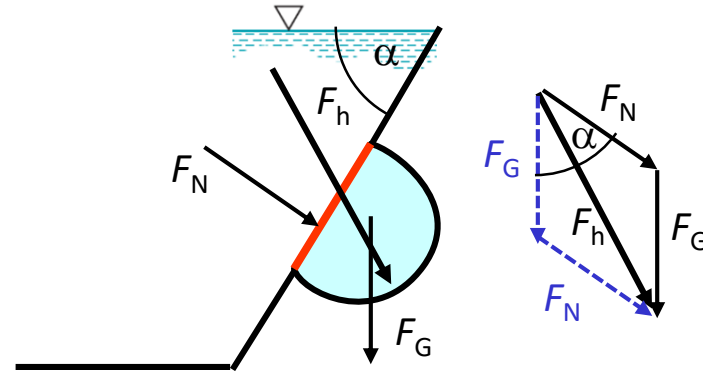
### B) Šikmo skloněné náhradní roviny

$F_N$  je náhradní hydrostatická síla na šikmo skloněnou plochu, která s křivou plochou uzavírá objem (velikost a působiště náhradní hydrostatické síly se počítají ze vztahů pro rovinné plochy)



$$F_N = \sqrt{F_G^2 + F_h^2 - 2 F_G F_h \cos \alpha}$$

V případě, kdy se náhradní plochou **ubral** od zatěžujícího obrazce objem kapaliny, jehož tíha působí na křivou plochu, je nutno k výslednici tlakové síly na náhradní plochu **přičíst** tíhový účinek kapaliny  $F_G$  (a naopak)



$$F_N = \sqrt{F_G^2 + F_h^2 + 2 F_G F_h \cos \alpha}$$