

# **Элементы термодинамики поверхностных явлений на искривленных границах раздела**

**Рассмотрены особенности термодинамики  
поверхностных явлений в трехфазных системах  
твердое тело/жидкость/пар: контактный угол  
смачивания и правило «трех сигм» Юнга-Дюпре,  
адгезия и когезия, смачивание и растекание,  
кривизна поверхности и уравнения Гаусса,  
Лапласа-Юнга и Кельвина, зависимость  
химического потенциала от кривизны  
поверхности**

**Движущая сила всех процессов на поверхности – стремление минимизировать избыточную свободную энергию, определяемую в общем виде соотношением**

$$\sum \sigma_i A_i \Rightarrow$$

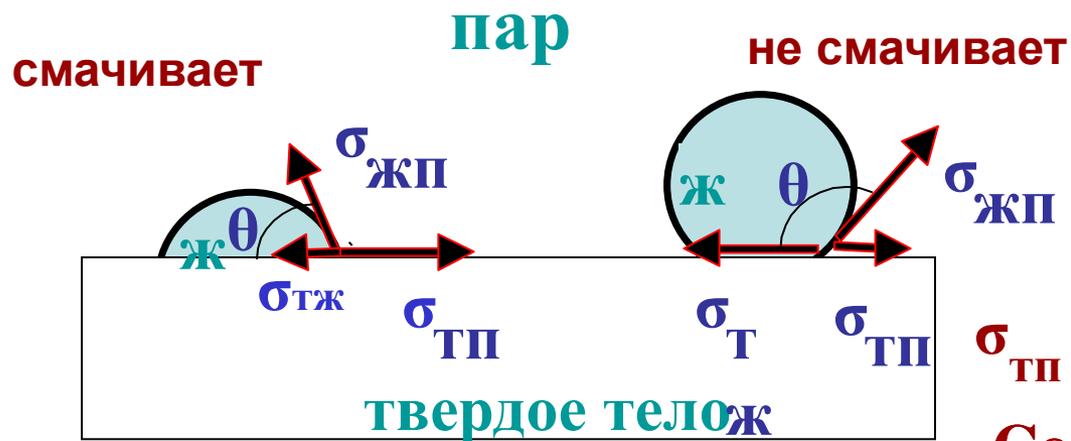
**0**

**Начнем с простейших «классических» ситуаций**

# Капля жидкости на плоской твердой жесткой поверхности

Граничная линия п/ж, п/т, т/ж –  
периметр смачивания

$$\sum \sigma_i A_i \Rightarrow 0$$

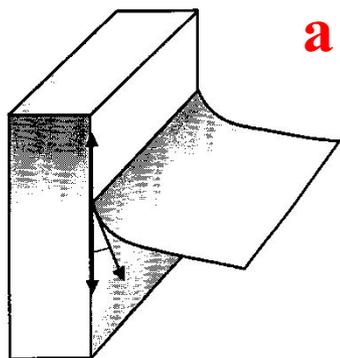


$$\sigma_{тп} = \sigma_{тж} + \sigma_{пж} \cos \theta$$

$$\cos \theta = (\sigma_{тп} - \sigma_{тж}) / \sigma_{пж}$$

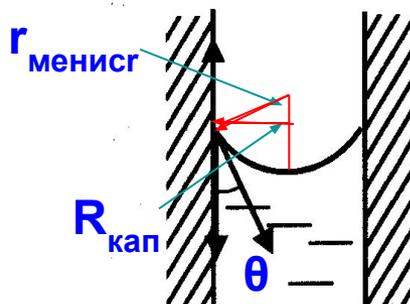
Уравнение Юнга-Дюпре

# Профили жидкости на трехфазной границе



**a**

смачивание



**b**

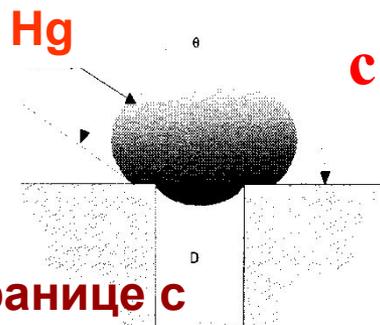
$$\theta < 90^\circ$$

$$1 > \text{Cos } \theta > 0$$

$$r_{\text{мениска}} = R_{\text{капил}} / \text{Cos } \theta$$

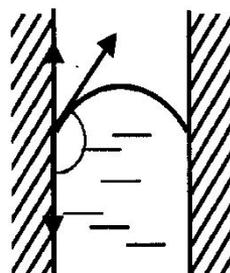
Жидкость у плоской стенки

Жидкость в капилляре



**c**

Ртуть на границе с  
отверстием



**d**

не смачивание

$$\theta > 90^\circ$$

$$0 > \text{Cos } \theta > -1$$

# Основное соотношение для условий равновесия на трехфазной границе пар/жидкость/твердая фаза

уравнение Юнга-Дюпре

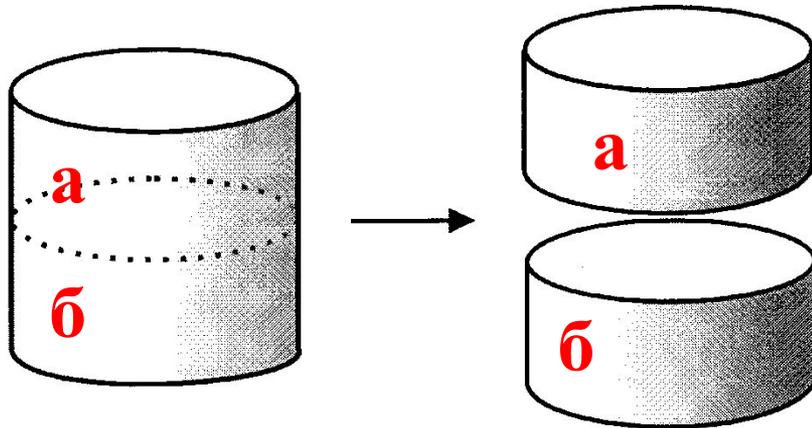
$$\sigma_{тп} = \sigma_{тж} + \sigma_{пж} \cos \theta$$

соответствует условию равновесия на границе трех фаз  
в виде

$$\sum \sigma_i A_i \Rightarrow 0$$

Значения  $\cos \theta$  могут быть выражены через работы адгезии и когезии

# Когезия и адгезия



- Работа разрыва столбика единичного сечения:

**Когезия** – если фазы идентичны:  $W_k = 2\sigma_{пж}$ ,

**Адгезия** – разные фазы:

$$W_a = \sigma_{пж} + \sigma_{тп} - \sigma_{тж}$$

$$W_a / W_k = 0.5 (1 + \text{Cos}\theta)$$

$$\text{Cos } \theta = 2W_a / W_k - 1 = W_a / \sigma_{пж} - 1.$$

когезия – взаимодействие G/G, адгезия взаимодействие G/H

# Типовые ситуации

$W_a / W_k > 1.0$  *неограниченное растекание* ( $\theta$  нет)

$W_a / W_k = 1.0$  *полное смачивание* ( $\theta = 0^0$ ;  $\text{Cos } \theta = 1.0$ )

$1.0 > W_a / W_k > 0.5$  *смачивание* ( $90^0 > \theta > 0^0$ ,  $\text{Cos } \theta < 1$ )

$W_a / W_k = 0.5$  *равновесие* ( $\theta = 90^0$ ,  $\text{Cos } \theta = 0$ )

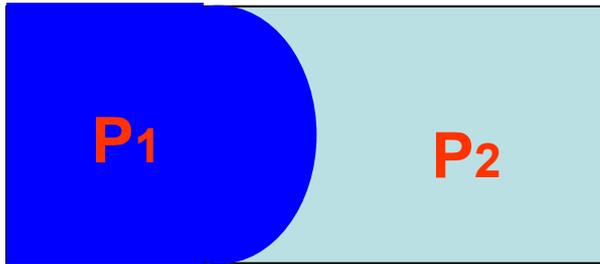
$0.5 > W_a / W_k > 0$  *не смачивание* ( $180^0 > \theta > 90^0$ ,  $\text{Cos } \theta < 0$ )

**Реальные фазы имеют замкнутую форму и конечные размеры, что неизбежно приводит к непрерывному или локальному *искривлению межфазовой границы.***

**Кривизна поверхности влияет на условия равновесия и порождает ряд особенностей термодинамики поверхностных явлений на искривленных границах раздела**

В равновесных условиях на искривленной поверхности раздела ж/пар (или ж/ж) возникает градиент давлений  $\Delta P$ ; давление всегда выше со стороны выпуклой фазы.

$$\Delta P = 2\sigma_{пж}/r_m$$



Этот закон в 1806 г одновременно открыли Лаплас и Юнг. Лаплас дал более строгую формулировку, поэтому чаще называют *законом Лапласа*

• Позже Гаусс доказал теорему: для поверхностей с *постоянной средней кривизной*  $H$  во всех точках малые приращения поверхности  $dA$  связаны с приращением объема  $dV$

$$|dA/dV|_r = 2/r_m = H$$

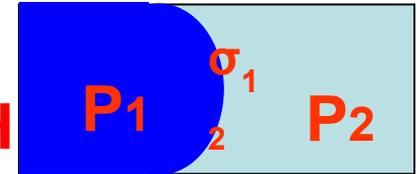
Средний радиус  
кривизны

Средняя кривизна

# Уравнение Лапласа-Юнга

Уравнение

$$\Delta P_{12} = (P_1 - P_2) = 2\sigma_{12}/r_m = \sigma_{12}(dA/dV) = \sigma_{12}H$$



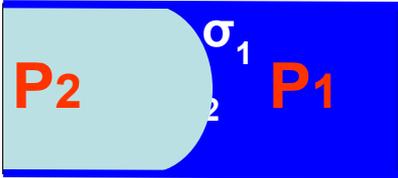
применимо к любой искривленной межфазной поверхности ж/п или ж/ж и определяет **условие механического равновесия** в связанной «капле» (домене) жидкости, граничащей с паром или другой ж.

**Кривизна всех участков межфазной поверхности должна быть одинакова**, различие кривизны устраняется соответствующим переносом в объеме флюидов за счет возникающего перепада давлений  $\Delta P$ .

Поэтому равновесные поверхности раздела ж/п или ж/ж должны быть **поверхностями постоянной средней кривизны  $H = \text{Const}$** .

# Уравнение Лапласа-Юнга $\Delta P = 2\sigma/r_m$

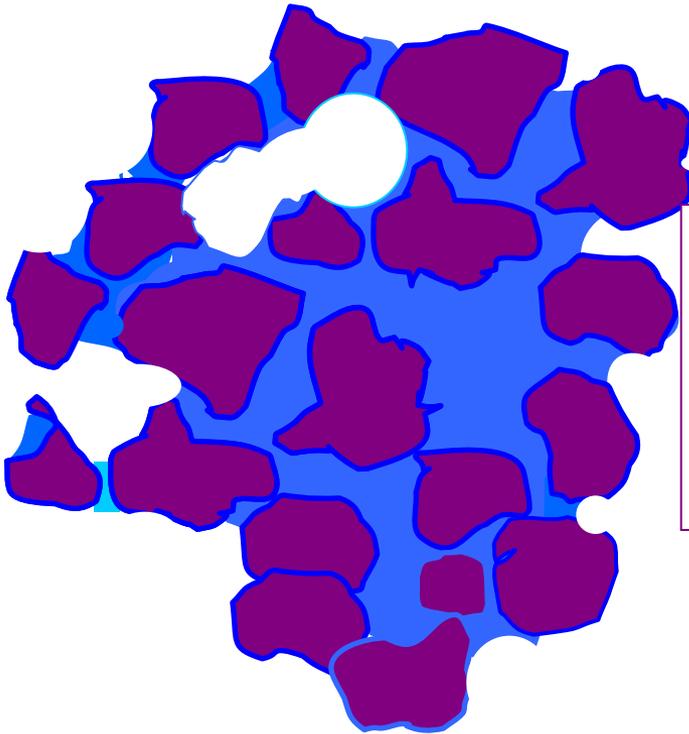
В случае воды при  $20^\circ\text{C}$  величина  $\Delta P$  в сферических менисках радиуса

- 

1 нм	1450 атм
10 нм	145 атм
100 нм	14.5 атм
1000 нм = 1 мкм	1.45 атм

Для неполярных органических жидкостей величина  $\sigma$  ~в 3 раза ниже

# Произвольная область (домен), заполненная жидкой фазой



В равновесных условиях все радиусы кривизны  $r_m$  на границе ж/п должны быть одинаковы,  $r_m = \text{const}$

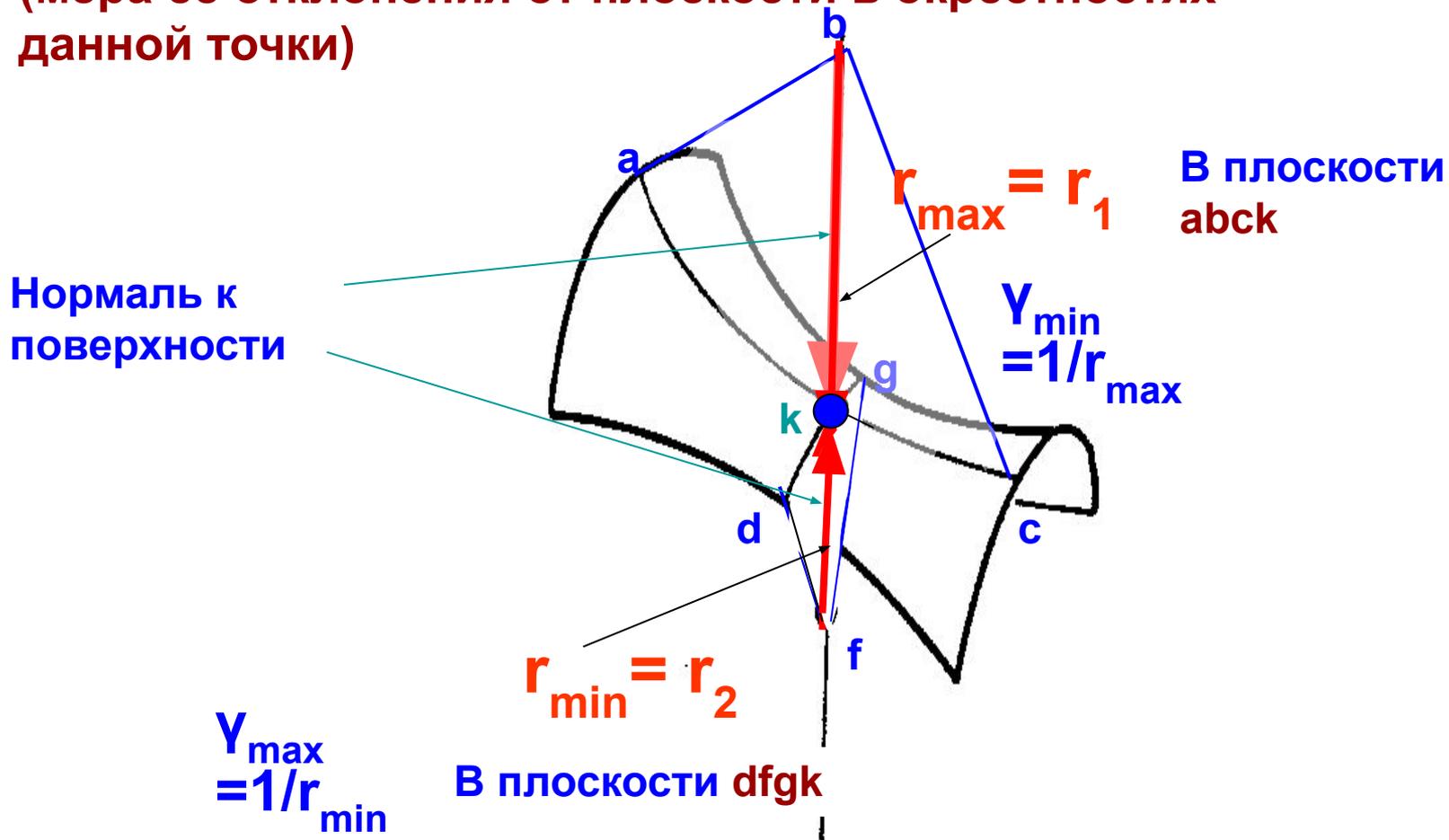
Кратко обсудим понятия кривизны и радиусов кривизны поверхностей.

# Кривизна поверхности

**Кривизна поверхности в точке** характеризуется радиусами кривизны  $r_1$  и  $r_2$  линий пересечения этой поверхности двумя взаимоперпендикулярными плоскостями, включающими нормаль к поверхности.

Положение секущих плоскостей выбирается так, чтобы  $r_1$  и  $r_2$  соответствовали максимальному и минимальному значениям из всех возможных. Такие радиусы называют **главными радиусами кривизны**  $r_{\min}$  и  $r_{\max}$ , а обратные им значения кривизн – **главными кривизнами**  $\gamma_{\min} = r_{\max}^{-1}$  и  $\gamma_{\max} = r_{\min}^{-1}$

**Кривизна поверхности в выбранной точке  $k$**   
 (мера ее отклонения от плоскости в окрестностях данной точки)



**Средняя кривизна поверхности  $H = (1/2)(1/r_{\min} + 1/r_{\max}) = (1/2)(\gamma_{\max} + \gamma_{\min}) = 1/r_m$  - средний радиус кривизны**

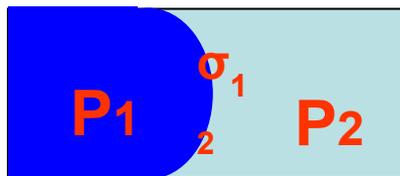
# Кривизна и радиус кривизны поверхности

В приложениях также используется  
*гауссовская кривизна*

$$G_k = \gamma_{\min} \gamma_{\max} = (1/r_{\min})(1/r_{\max})$$

**Знак кривизны:**

Положительная кривизна –поверхность выпукла,  
отрицательная –вогнута относительно наблюдателя .



# Примеры поверхностей

с  $H = \text{Const}$

## Поверхность сферы

Радиусы кривизны в точке на поверхности

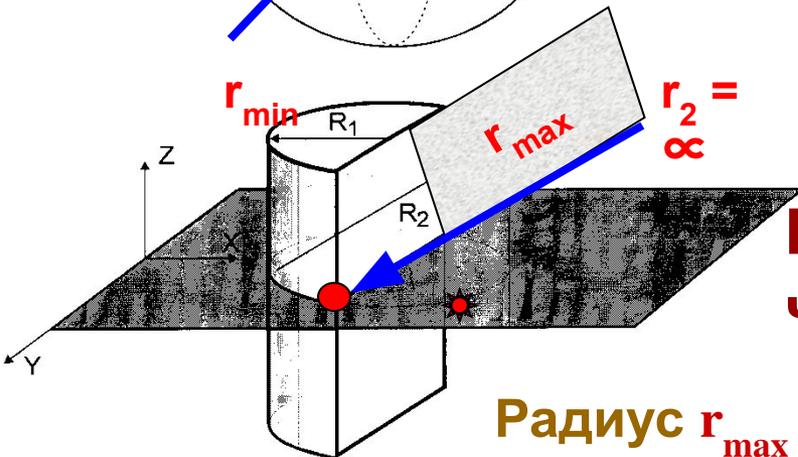
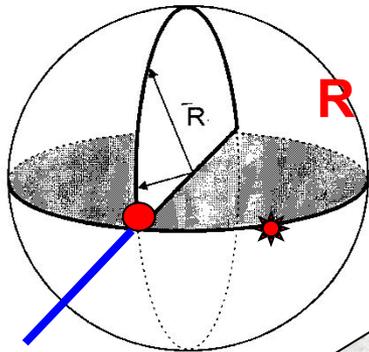
сферы  $r_{\min} = r_{\max} = R,$

$1/r_m = 1/2(1/R + 1/R),$  поэтому

средний радиус кривизны  $r_m = R,$

гауссова кривизна

$$G_k = 1/R^2$$



Кривизна в точках на цилиндрической поверхности:

Радиус  $r_{\max} = \infty$  (образующая цилиндра),

$r_{\min} = R$  (радиус цилиндра),  $1/r_m = (1/2)(1/R)$

средний радиус кривизны  $r_m = 2R$  цилиндра,

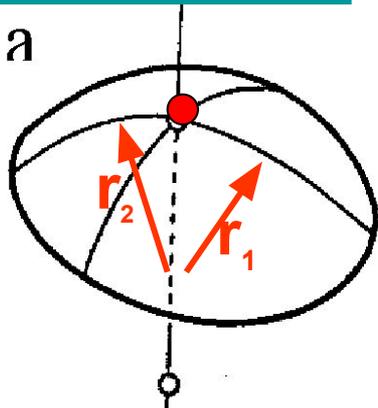
$$G_k = (1/r_{\min})(1/r_{\max}) = 0$$

# Основные типы кривизны точек на поверхности

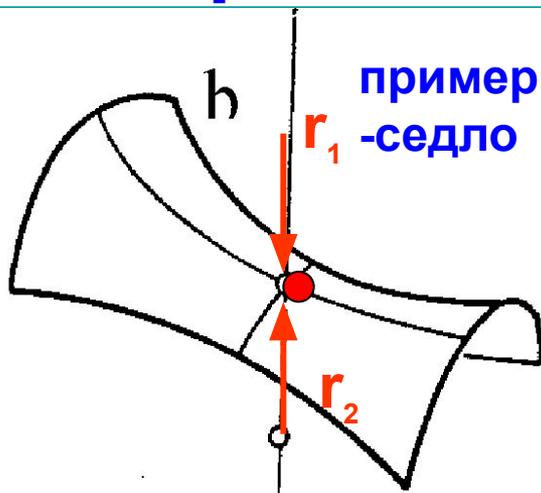
$$H = \frac{1}{2} (1/r_1 + 1/r_2)$$

$$G = 1/(r_1 r_2)$$

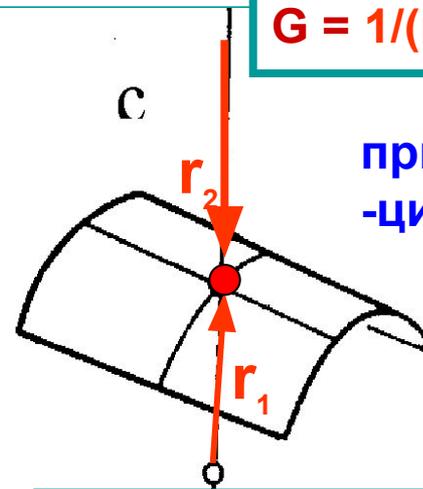
пример  
-сфера



пример  
-седло



пример  
-цилиндр



**Эллиптическая**  
(знаки  $r_1$  и  $r_2$   
одинаковы)  
 $G_k > 0$ ,  $H \neq 0$

При  $r_1 = r_2$  во всех  
точках – поверх-  
ность постоянной  
средней кривизны  
(сфера)

$$H = r^{-1} = \text{Const}; r_m = R$$

**Гиперболическая**  
(седловидная)  
поверхность,  $r_1$  и  $r_2$   
разные знаки),  $G_k < 0$ ,  
 $H$  – разные значения,

при  $r_1 = -r_2$   
 $H = \text{Const} = 0$

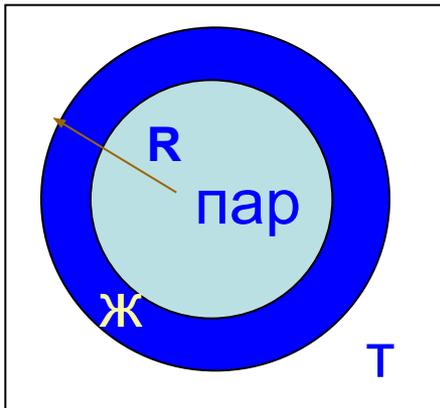
$$r_m = \infty$$

**Параболическая**  
 $r_2 = \infty$ ,  $\gamma_2 = 0$ ,  $\gamma_1 \neq 0$   
 $G_k = 0$ ,  $H = 1/2r_1$

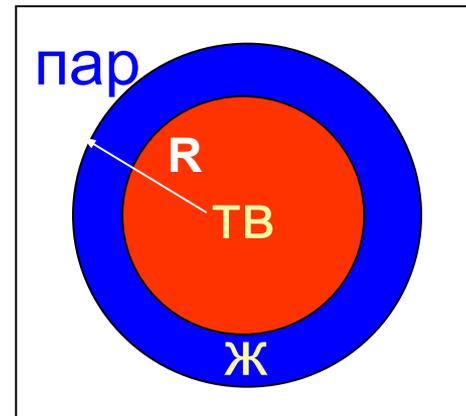
При  $r_1 = \text{Const}$  во всех  
точках - круглый цилиндр  
 $r_m = 2r_1$ ,  $H = \text{const}$

Особый интерес представляют поверхности постоянной кривизны  $H = \text{Const}$

Поверхность круглого цилиндра радиуса  $R$   
вдали от торцов имеет постоянный радиус  
кривизны  $r_m = 2R$



Средняя кривизна ж/п в  
*цилиндрическом капилляре*  
*отрицательна* (поверхность ж  
вогнута относительно фазы п)

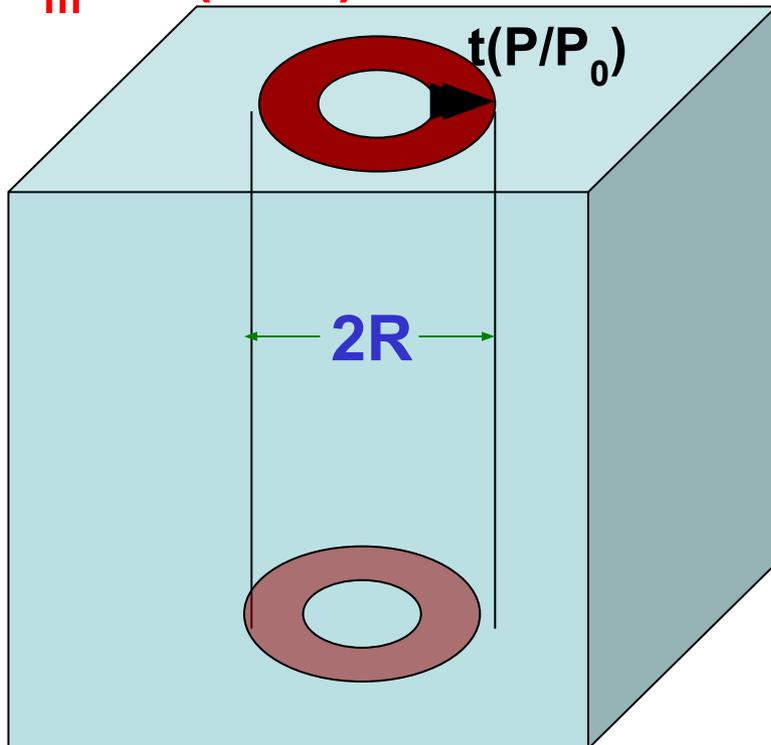


Средняя кривизна ж/п *на*  
*поверхности цилиндра*  
*положительна* (выпукла  
относительно фазы п)

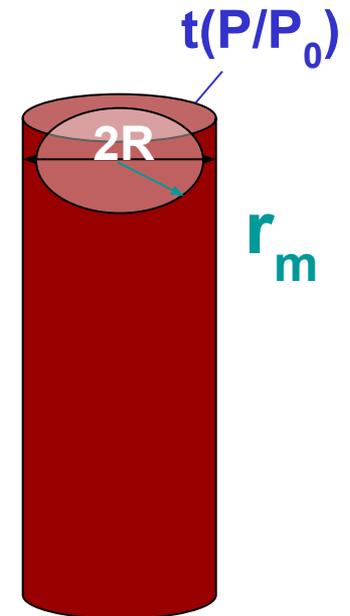
# КК в цилиндрических порах «без дна»

В цилиндрических порах адсорбционная пленка  $t$  ( $p/p_0$ ) на стенках формирует вогнутый цилиндрический мениск с радиусом кривизны

$$r_m = 2(R - t)$$

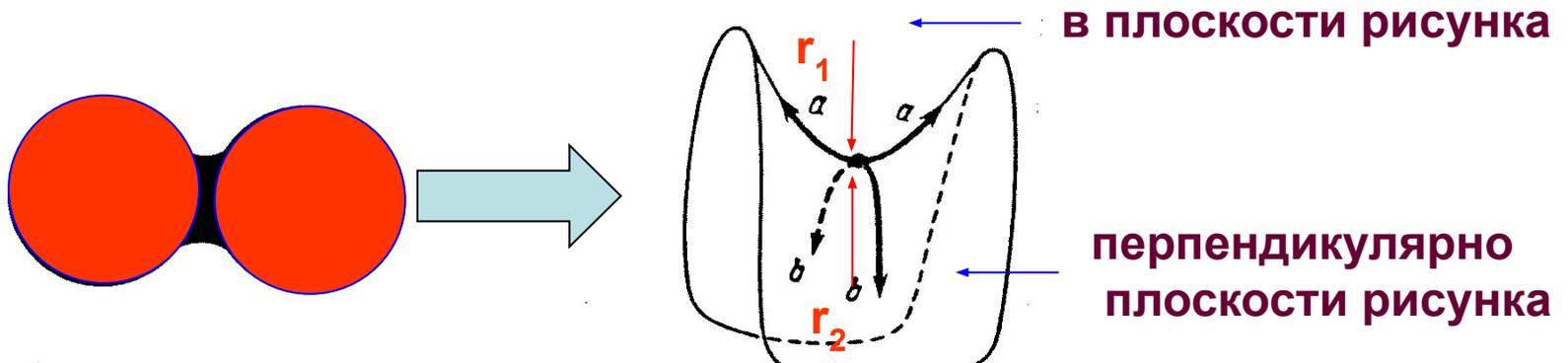


Если мысленно  
извлечь адсорбат



Полый цилиндр  
 $r_m = 2(R - t)$

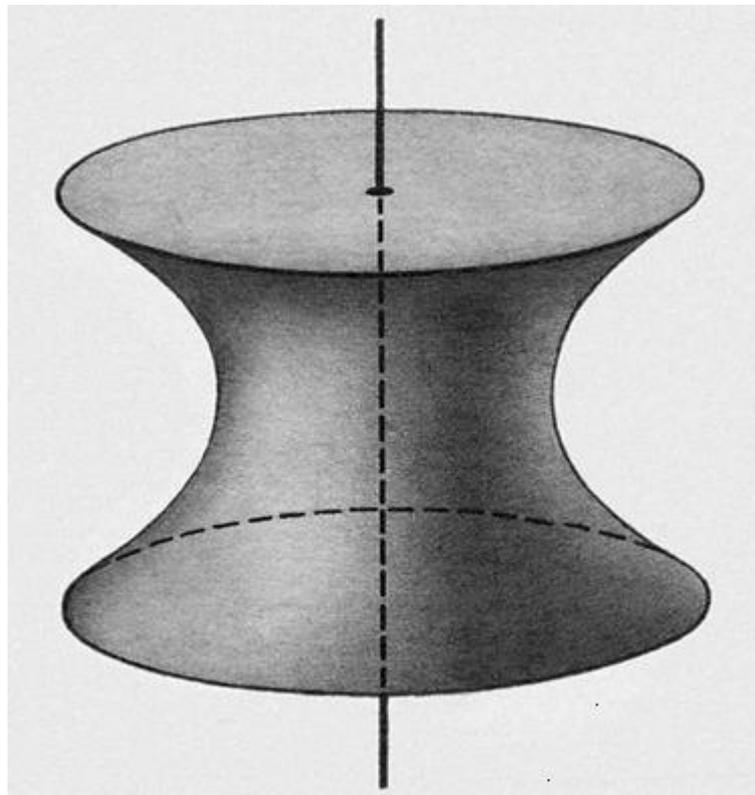
Мениски смачивающей жидкости между частицами образуют *гиперболические* поверхности с  $H = \text{Const}$



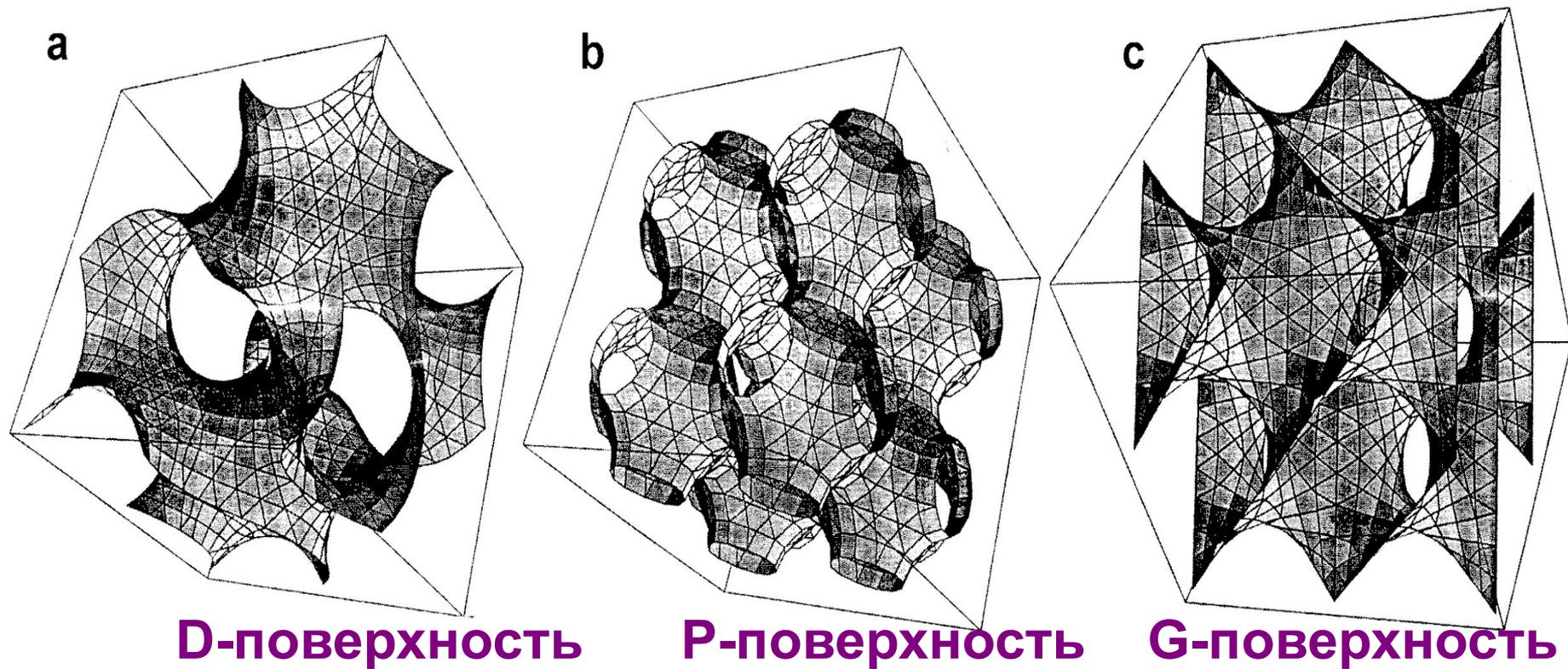
Профиль мениска жидкости между непосредственно касающимися или не касающимися твердыми сферами – **нодоид** - поверхность постоянной средней кривизны  $H = \text{Const}$  с разными знаками главных радиусов  $r_1$  и  $r_2$  ( $G < 0$ ).

При  $r_1 = -r_2$  образуется катеноид с  $H = 0$  и средним радиусом  $r_m = \infty$ .

# Катеноид - *гиперболическая* поверхность с $H=0$



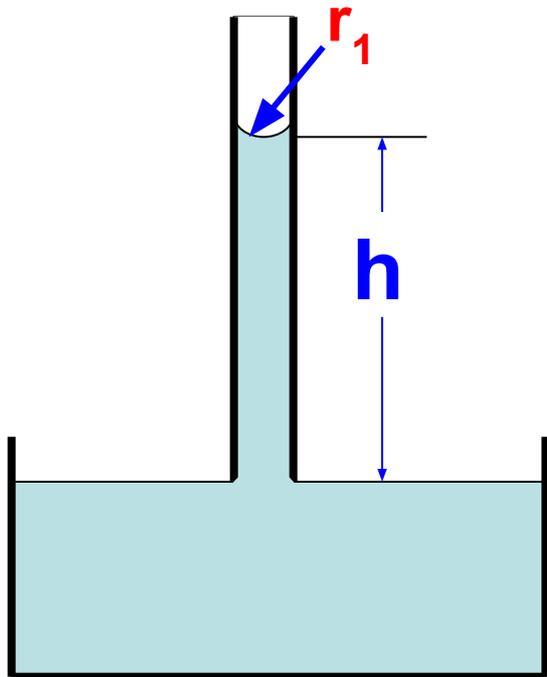
# Примеры сложных гиперболических поверхностей с нулевой средней кривизной $H = 0$



Такую поверхность образуют мыльные пленки и мицеллярные структуры из ПАВ

# Простейший пример: поднятие смачивающей жидкости в капилляре

Под вогнутой поверхности жидкости давление ниже внешнего. На этом основан эффект самопроизвольного поднятия жидкости в тонких капиллярах до уравнивающей высоты.



$$\Delta P_{\text{ж}} = 2\sigma_{\text{жп}}/r_1 = (\rho_{\text{ж}} - \rho_{\text{п}})$$

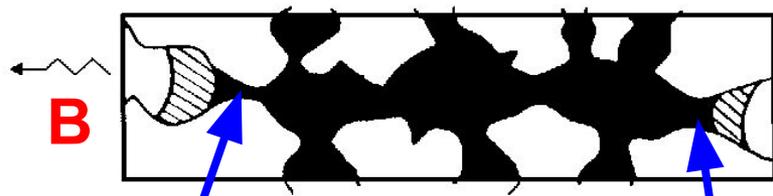
$gh$   
с учетом угла смачивания – формула  
Жюрена

$$h = 2\sigma_{\text{жп}} \text{Cos}\theta / (\rho_{\text{ж}} - \rho_{\text{п}})gr_1$$

# Механическое равновесие в сложном капилляре

Объем жидкости уменьшается из-за испарения

(a)

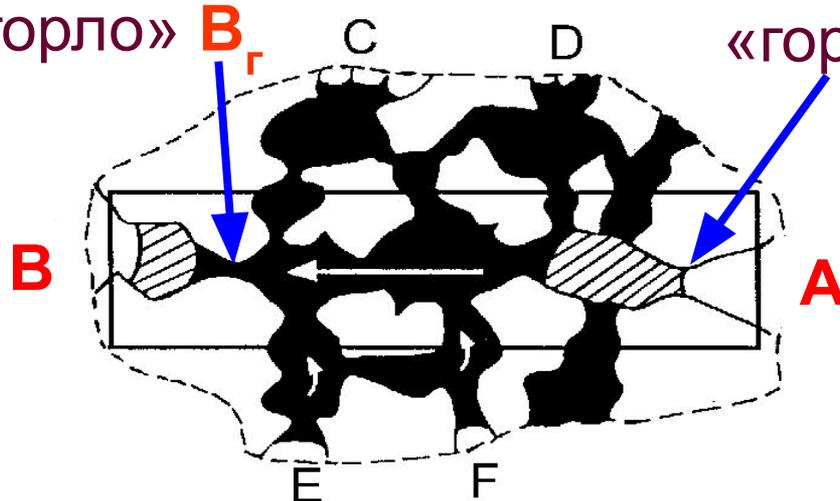


Исходная равновесная ситуация  $r_A = r_B$

Сужение «горло»  $B_r$

(b)

Сужение «горло»  $A_r$



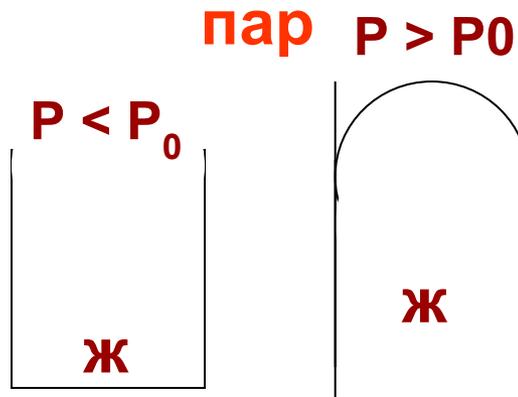
Пусть горло

$$r_{rA} > r_{rB}$$

Равновесная ситуация  $r_A = r_B$  после прохождения горла  $A_r$

# Связь равновесного давления пара $P_n$ с кривизной поверхности жидкости (уравнение Кельвина)

$$P = P_0 \exp(\pm 2\sigma_{пж} V_m / r_m RT)$$

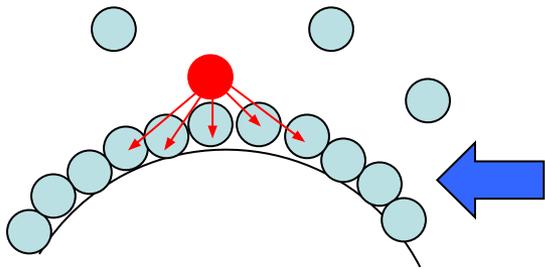


$P_0$  - равновесное давление над плоской поверхностью ж

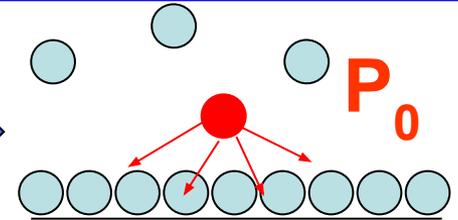
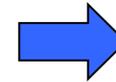
# Уравнение Кельвина

$$P = P_0 \exp(\pm 2 \sigma_{\text{пж}} V_m / r_m RT) \approx P_0 (1 \pm \sigma_{\text{пж}} V_m / r_m RT),$$

$P > P_0$

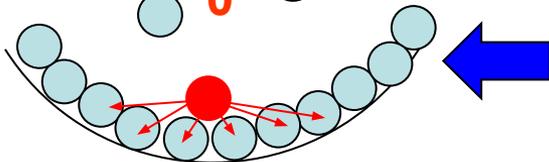


Плоская поверхность,  
 $r_m = \infty$ , при  $T = \text{Const}$   
 давление пара  $P_0$



Выпуклая поверхность,  $r_m > 0$ , давление пара  
 $P > P_0$  т.е. больше, чем над плоскостью

$P < P_0$



Вогнутая поверхность,  $r_m < 0$  давление пара  
 $P = P_0 \exp(- 2 \sigma_{\text{пж}} V_m / r_m RT) \approx P_0 (1 - \sigma_{\text{пж}} V_m / RT)$  т.  
 е. меньше, чем над плоскостью

# Уравнение Кельвина

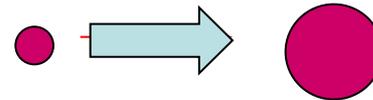
- $P = P_0 \exp(\pm 2\sigma_{пж} V_m / r_m RT)$  - упругость пара
- $C = C_0 \exp(\pm 2\sigma_{пж} V_m / r_m RT)$  – растворимость  
(уравнение Гиббса-Оствальда-Фрейндлиха)

«атмосфера» над частицами или каплями в равновесии зависит от кривизны и размера



# Следствия уравнения Кельвина:

1. Самопроизвольная капиллярная конденсация пара в капиллярах вогнутой формы при  $P < P_0$ ;
2. Переконденсация (рост крупных капель за счет мелких);
3. Необходимость пересыщения для самопроизвольного образования выпуклых капель.



В адсорбционных процессах капиллярная конденсация происходит обычно в мезопорах и сопровождается ростом адсорбции и появлением гистерезиса на изотермах адсорбции/десорбции.