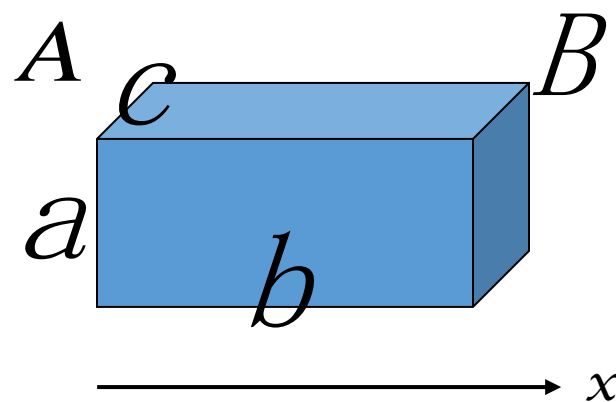


# 习题课-03

# 电阻与电路

# 电阻计算

- 如图有导体AB，A和B两个端面是长宽为a和c的矩形，AB间距b，导体内任一点的电阻率表示为 $kx + \rho_0$  (x是该点到端面A的距离)，求导体的AB之间的电阻。

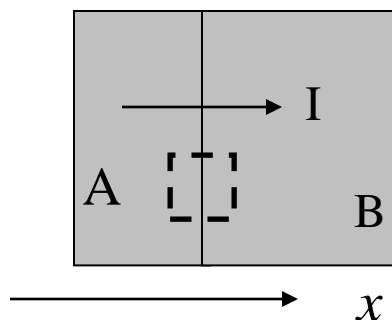


$$R = \int_0^b \frac{\rho}{S} dx = \int_0^b \frac{kx + \rho_0}{ac} dx = \frac{kb^2 + 2\rho_0 b}{2ac}$$

# 电路的电场问题

- 1. 讨论电路中导线和电源中的电场方向。
- 2. 习题：（教材1习题3.1）

如图，有导体A，B连接在一起，通有电流I，电流均匀分布，导体截面积S，已知导体A和B的电导率分别是 $\sigma_1$ 和 $\sigma_2$ ，求净电荷分布。



解：电流密度  $\vec{j} = \hat{i} \frac{I}{S}$  A中的电场：  $\vec{E}_A = \frac{\vec{j}}{\sigma_1} = \hat{i} \frac{I}{\sigma_1 S}$

同理，B中电场为：  $\vec{E}_B = \hat{i} \frac{I}{\sigma_2 S}$  取如图虚线的高斯面

取如图虚线的高斯面，应用高斯定理得电荷面密度  $\eta = \frac{\epsilon_0 I}{S} \left( \frac{1}{\sigma_2} - \frac{1}{\sigma_1} \right)$

# 载流子迁移率与电导率

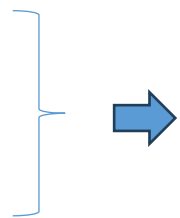
$$\vec{j} = \frac{nq^2\bar{\tau}}{2m_e} \vec{E}$$

$$\vec{j} = \sigma \vec{E}$$

$$\sigma = \frac{nq^2\bar{\tau}}{2m_e}$$

$$\vec{j} = nq\vec{v}$$

$$\vec{v} = \mu \vec{E}$$



$$\vec{j} = nq\mu \vec{E}$$

$$\mu = \frac{e\bar{\tau}}{2m_e}$$

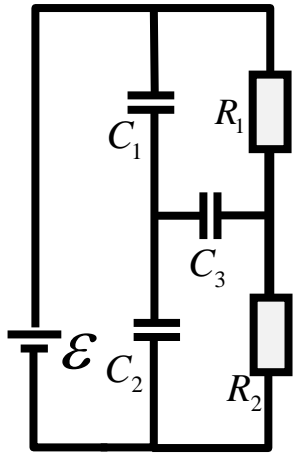
$\mu$  称为载流子迁移率

# 基尔霍夫方程组求解电路总结

- 假设并标识出各个支路的正方向，计算结果的正负号含义，以正方向为参考。
- 分别列出回路电压方程（电场环路定理）和节点电流方程（电荷守恒定律）。
- 独立方程的数目要够，缺少方程则无法求解。

$$\sum I_{\text{流入结点}} = \sum I_{\text{流出结点}}$$

$$\sum_{\text{回路}} U = 0$$



- 如图，已知电路，三个电容器的值相等为C。求三个电容器各自所带的电荷量。

假设电路中各条支路上的正方向（电流或者电压的正方向）如图所示，支路电流假设为I，列三个回路电压方程如下

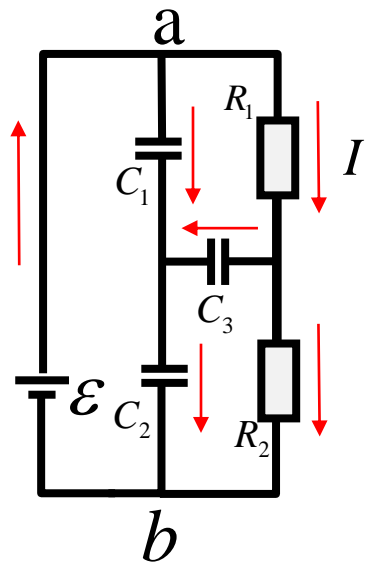
$$-\varepsilon + IR_1 + IR_2 = 0 \quad IR_1 + \frac{Q_3}{C} - \frac{Q_1}{C} = 0 \quad IR_2 - \frac{Q_2}{C} - \frac{Q_3}{C} = 0$$

式中的电容的电荷量是正极板上的电荷量。

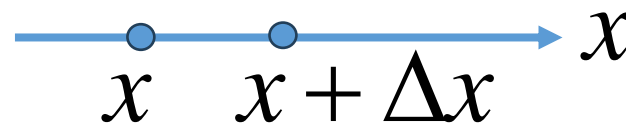
考虑三个电容连接点的节点方程：  $-Q_1 + Q_2 - Q_3 = 0$

联立如上方程求得：

$$Q_1 = \frac{2R_1 + R_2}{2(R_1 + R_2)} \varepsilon C \quad Q_2 = \frac{R_1 + 2R_2}{2(R_1 + R_2)} \varepsilon C \quad Q_3 = \frac{R_2 - R_1}{2(R_1 + R_2)} \varepsilon C$$



## \* 扩散定律



- 假设有一维系统， $x$ 和 $x+\Delta x$ 两个临近微元的载流子浓度 $n(x)$ 与 $n(x+\Delta x)$ ，考虑热运动导致的电流，利用公式 $J=nqv$ （注意这里 $v$ 表示热运动速度，而非漂移速度）
- 热运动导致载流子向 $x$ 正方向和负方向运动的概率相等，为 $1/2$
- 则 
$$J = \frac{1}{2}(n(x) - n(x + \Delta x))qv \approx \frac{1}{2}qv \cdot \left(-\frac{dn}{dx}\Delta x\right)$$

这就是扩散定律：
$$J = -qD \cdot \frac{dn}{dx}$$

$D = v \cdot \Delta x$  称为扩散系数（单位是 $\text{m}^2/\text{s}$ ），  
 $\Delta x$ 是平均自由程，即热运动平均运动步长



# \* 扩散电流

- Fick 第一扩散定律

(C表示浓度, J表示流密度, D表示扩散系数)

$$J = -D \frac{\partial C}{\partial x} \quad \text{一维形式}$$

$$J = -D \cdot \nabla C \quad \text{三维形式}$$



扩散电流密度

(J表示电流密度)

$$J = -qD \frac{\partial C}{\partial x}$$

$$J = -qD \cdot \nabla C$$

- Fick 第二扩散定律

已知连续方程:  $\frac{\partial C}{\partial t} = -\nabla \cdot J$

带入第一  
扩散定律  $\Rightarrow \frac{\partial C}{\partial t} = D \nabla^2 C$



电流连续方程

(J表示电流密度)

$$\frac{\partial C}{\partial t} = -\nabla \cdot J$$



$$\frac{\partial C}{\partial t} = qD \nabla^2 C$$

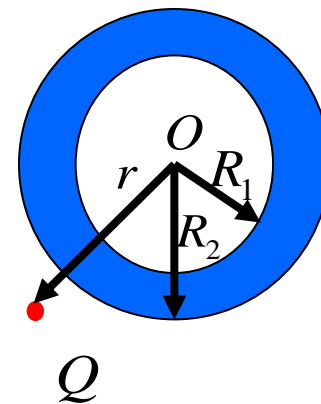
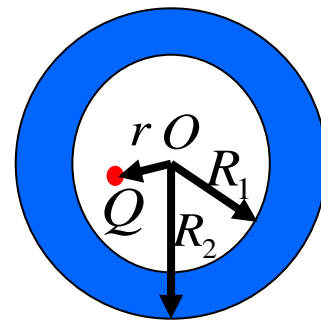
# 关于温差电动势和接触电动势

- 非静电力驱动电荷运动形成电流的机制，都可称为电动势。
- 载流子通过热扩散作用也可形成电流，称为**扩散电流**。也可等效视为一种电动势。
  - 如果导体两端存在温度差异，则可以形成扩散电流，因载流子温度不同，热运动速度不同，形成载流子从高温端向低温端扩散，称为汤姆逊电动势。（热电效应）
  - 如果不同种类的材料接触，因两种材料的载流子浓度差异，载流子会从高浓度区向低浓度区扩散，称为佩尔捷电动势。
  - 其他名称：塞贝克电动势，温差电动势

# 导体的静电平衡

# 空腔导体平衡1

- 有金属球壳原本不带电，已知内外半径为 $R_1$ 和 $R_2$ ，请考虑如下两种情况，请对于球壳内外表面电荷分布以及球壳内外电场分布进行简要说明。可以用文字、公式、图示（包括电力线、电荷分布）。
  - (1) 若将点电荷 $Q>0$ 置于球内离球心 $r$ 处，且 $r<R_1$ ，
  - (2) 若将点电荷 $Q>0$ 置于球外离球心 $r$ 处，且 $r>R_2$ ，



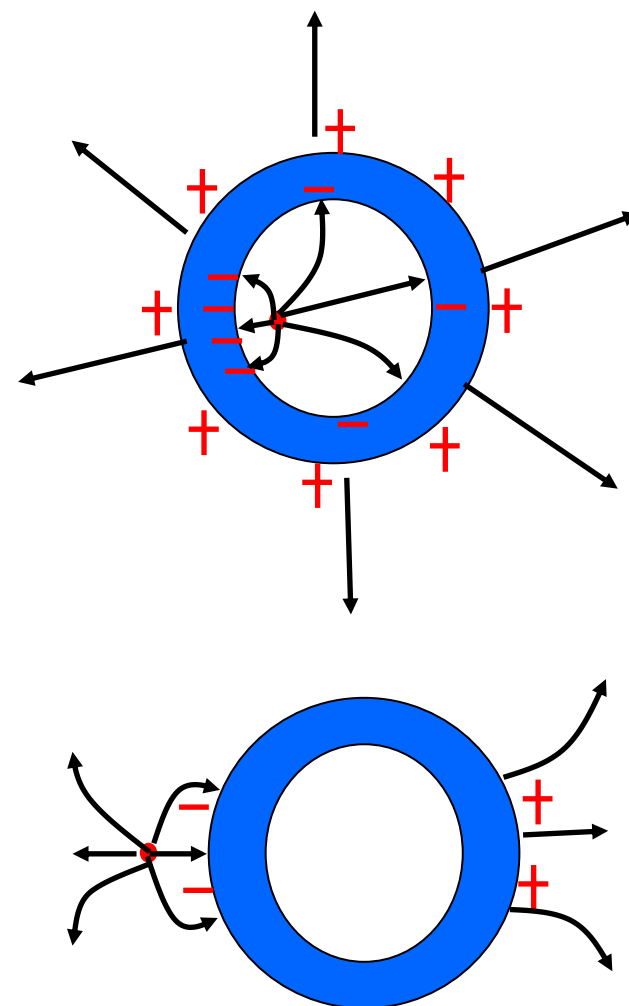
# 空腔导体平衡1

- (1) 若将点电荷 $Q>0$ 置于球内离球心 $r$ 处, 且 $r<R_1$ 
  - 球壳内表面带电量 $-Q$ ; 外表面 $Q$ , 且外表面是均匀电荷分布, 表面外场强是

$$\vec{E} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R^2} \hat{r}$$

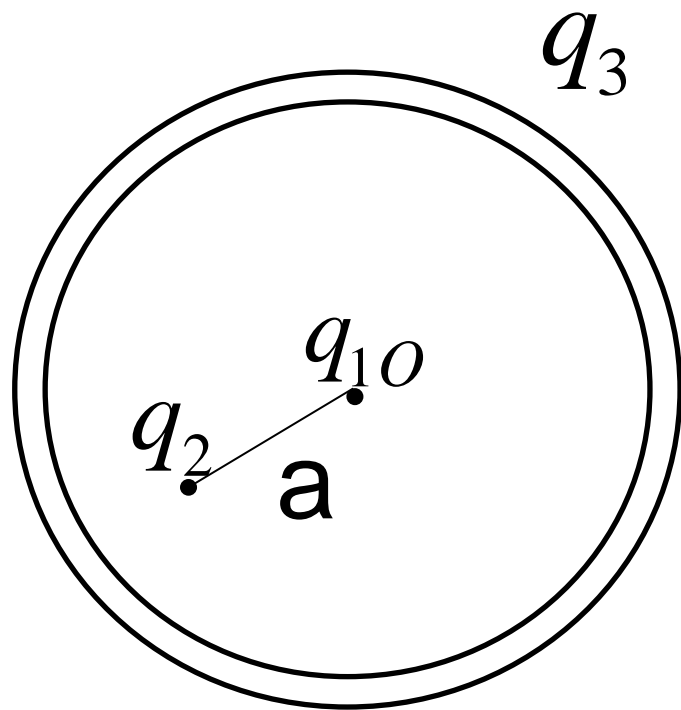
- (2) 若将点电荷 $Q>0$ 置于球外离球心 $r$ 处, 且 $r>R_2$ 
  - 球壳内表面无电荷分布; 外表面有正和负电荷, 总电量为零。

(注意: 电场线与导体表面是垂直的)



# 空腔导体平衡2

习题2.3



有导体球壳， 原带电量  $q_3$  ，  
外半径为  $R$  ， 厚度  $d$

如图球内放入两个点电荷  $q_1$  和  $q_2$   
求导体球壳的电势

$$U = \frac{q_1 + q_2 + q_3}{4\pi\epsilon_0 R}$$

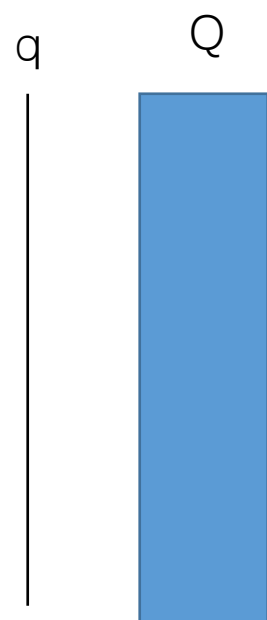
球外是球对称电场分布

# 导体平衡-技巧题

- 有一个半径为 $R$ 的导体球，原本带电 $Q$ ，现在放一个电量为 $q$ 的点电荷在球外，距离球心 $2R$ ，求导体球的电势。

- 解：导体为等势体，计算球心处的电势：  
注意球面上的感应电荷总量为零

$$U = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 \cdot 2R} + \int_{\text{球面}} \frac{dq}{4\pi\epsilon_0 \cdot R} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 R} \left( \frac{q}{2} + Q \right)$$



- 如图，有一均匀带电面，总电量 $q$ ，平行放置的导体带电量 $Q$ ，间距为 $d$ 且远小于板的线度，两板面积均为 $S$ 。求两者的电势差

如图，设三个面电荷密度，可得无限大面电荷的电场强度分布

导体静电平衡条件得：  $\frac{1}{2\varepsilon_0}(\sigma + \sigma_1 - \sigma_2) = 0$      $\sigma = \frac{q}{S}$      $\sigma_1 + \sigma_2 = \frac{Q}{S}$



$$\sigma_1 = \frac{Q - q}{2S} \quad \sigma_2 = \frac{Q + q}{2S}$$

$\sigma$      $\sigma_1$      $\sigma_2$



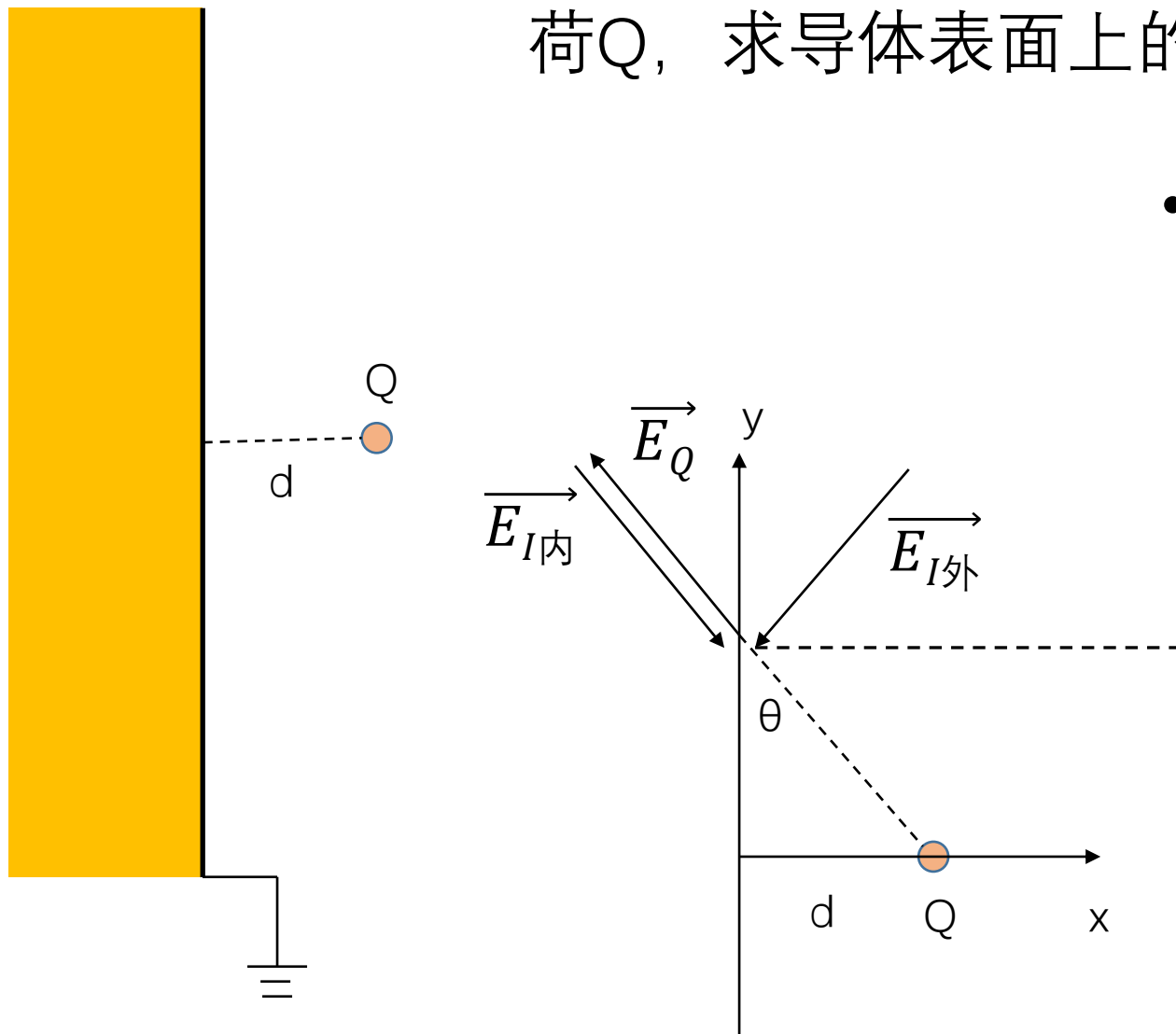
$$E = \frac{1}{2\varepsilon_0}(\sigma - \sigma_1 - \sigma_2) = \frac{(q - Q)}{2\varepsilon_0 S}$$

$$U_{AB} = \frac{(q - Q)d}{2\varepsilon_0 S}$$



如图，半无限大导体接地，表面距离d处有一点电荷Q，求导体表面上的电荷分布。

- 如图， $E_{I内}$ 和 $E_{I外}$ 是感应电荷在内、外两侧产生的对称的电场强度



$$E_{Qx} = E_{I外x}$$

$$\sigma_e = \epsilon_0 (E_{I外x} + E_{Qx}) = 2\epsilon_0 E_{Qx}$$

$$= -2\epsilon_0 |E_Q| \sin\theta = -\frac{Q}{2\pi} \frac{d}{(d^2 + y^2)^{3/2}}$$

电介质

# 填充两种介质的三块金属板

- 如图，三块大金属板，平行正对，间距 $d_1$ 和 $d_2$ 均远小于金属板的线度，边缘效应可以忽略，板的面积均为 $S$ ，其中B板的带电量为 $Q$ ，A板和C板接地。AB之间填充电介质，相对介电常数 $\epsilon_{r1}$ ，BC间填充相对介电常数 $\epsilon_{r2}$ 的电介质，求B板的电势。

$$U_B = E_{BA} \times d_1 = E_{BC} \times d_2 \quad (1)$$

$$S\sigma_{B\text{右面}} + S\sigma_{B\text{左面}} = Q \quad (2)$$

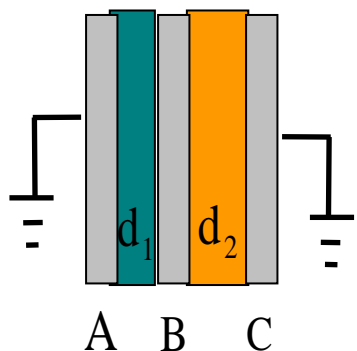
$$D_{BA} = \sigma_{B\text{左面}} \Rightarrow E_{BA} = \frac{\sigma_{B\text{左面}}}{\epsilon_0 \epsilon_{r1}} \quad (3)$$

$$D_{BC} = \sigma_{B\text{右面}} \Rightarrow E_{BC} = \frac{\sigma_{B\text{右面}}}{\epsilon_0 \epsilon_{r2}} \quad (4)$$

(1)代入 (3) (4) 再代入 (2)

$$\frac{U_B}{d_1} \epsilon_0 \epsilon_{r1} + \frac{U_B}{d_2} \epsilon_0 \epsilon_{r2} = \frac{Q}{S}$$

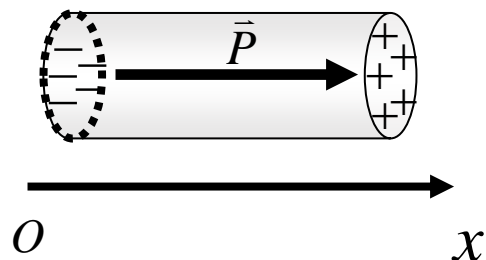
可得 
$$U_B = \frac{Qd_1d_2}{S\epsilon_0(\epsilon_{r1}d_2 + \epsilon_{r2}d_1)}$$



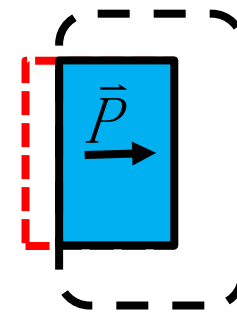
# 极化强度与极化电荷

- 极化电荷与极化强度:

$$\sigma_p = \vec{P} \cdot \hat{n}$$



$$Q_{p内} = -\oiint_S \vec{P} \cdot d\vec{S}$$



$$Q_{p内} = -\oiint_S \vec{P} \cdot d\vec{S}$$

- 极化电荷体密度

$$\left. \begin{aligned} Q &= -\oiint_S \vec{P} \cdot d\vec{S} \\ Q &= \iiint_V \rho_p d\tau \end{aligned} \right\} \left. \begin{aligned} -\oiint_S \vec{P} \cdot d\vec{S} &= \iiint_V \rho_p \cdot d\tau \\ \oiint_S \vec{P} \cdot d\vec{S} &= \iiint_V \nabla \cdot \vec{P} \cdot d\tau \end{aligned} \right\} \begin{array}{l} \Rightarrow \\ \text{矢量场的高斯定理} \end{array}$$

$$\boxed{\nabla \cdot \vec{P} = -\rho_p}$$

$\rho_p$  是极化电荷体密度

# 均匀线性各向同性电介质的极化电荷

- 若均匀电介质在连续外场下极化，体内极化强度应连续，则此时有如下结论：
  - 电介质体内极化电荷体密度处处为零。证明：

$$\left. \begin{array}{l} \nabla \cdot \vec{P} = -\rho_p \\ \vec{P} = \chi_e \varepsilon_0 \vec{E} \end{array} \right\} \left. \begin{array}{l} \rho_p = -\nabla \cdot \vec{P} = -\chi_e \varepsilon_0 \nabla \cdot \vec{E} \\ \nabla \cdot \vec{E} = \rho_p / \varepsilon_0 \end{array} \right\}$$

注：如果有自由电荷：

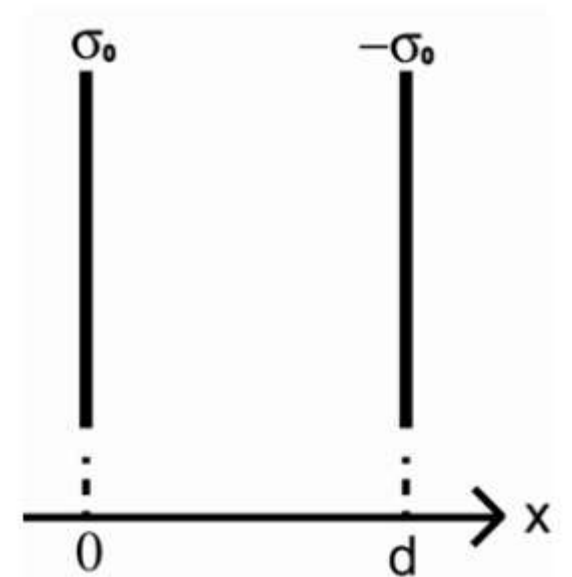
$$\nabla \cdot \vec{E} = (\rho_p + \rho_0) / \varepsilon_0$$

$$\Rightarrow \rho_p = -\chi_e \rho_p \quad \Rightarrow \quad \rho_p = 0$$

- 故均匀各向同性线性电介质的极化电荷只能分布在表面上，只有极化面电荷。

- 2011年期末试题

- (2011年期末) 如图所示, 平行板电容器两极板上的自由电荷面密度分别为 $\sigma_0$ 和 $-\sigma_0$ (其中 $\sigma_0$ 是常数), 两极板间距为 $d$ , 在两个极板之间充满了各向同性线性非均匀电介质, 而且电介质的电极化率 $\chi_e(x)$ 为  $\chi_e(x) = \chi_0(1 + \alpha x)$
- 其中 $\chi_0$ 和 $\alpha$ 为常数。求(1)电介质两个表面上的极化面电荷密度 $\sigma'(0)$ 和 $\sigma'(d)$ ; (2)电介质内极化体电荷密度的分布 $\rho'(x)$ 。



由高斯定理可得  $D = \sigma_0$   $E(x) = \frac{D}{\varepsilon_r(x)\varepsilon_0} = \frac{\sigma_0}{[1 + \chi_e(x)]\varepsilon_0}$

$$P(x) = \chi_e(x)\varepsilon_0 E = \frac{\chi_e(x)}{1 + \chi_e(x)} \sigma_0$$

$$\sigma'(0) = \vec{P} \cdot \vec{n} = -P(0) = -\frac{\chi_e(0)}{1 + \chi_e(0)} \sigma_0 = -\frac{\chi_0}{1 + \chi_0} \sigma_0$$

$$\sigma'(d) = \vec{P} \cdot \vec{n} = P(d) = \frac{\chi_e(d)}{1 + \chi_e(d)} \sigma_0 = \frac{\chi_0(1 + \alpha d)}{1 + \chi_0(1 + \alpha d)} \sigma_0$$

$$\rho'(x) = -\nabla \cdot \vec{P} = -\frac{dP(x)}{dx} = -\frac{d}{dx} \left[ 1 - \frac{1}{1 + \chi_e(x)} \right] \sigma_0 = \sigma_0 \frac{d}{dx} \frac{1}{1 + \chi_e(x)} = -\sigma_0 \frac{\alpha \chi_0}{[1 + \chi_0(1 + \alpha x)]^2}$$