

Расчет коэффициента Клаузинга для каналов прямоугольного сечения методом угловых коэффициентов

> Тестовое задание студента 4 курса МФТИ

> Павлович Егора Романовича

Понятия вакуумной техники

$$d\omega = 2\pi sin\theta d\theta$$

$$dN_{\theta} = N\cos^{b}\theta d\omega$$

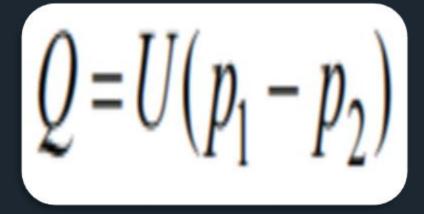
Диффузный закон распределения

$$Kn = \frac{\lambda}{D}$$

Число Кнудсена

$$Q_{\rm Tp} = k_{\rm KJ} Q_{\rm OTB}$$

Коэфф-т Клаузинга



Проводимость

Понятие УК

Угловые коэффициенты обладают свойствами:

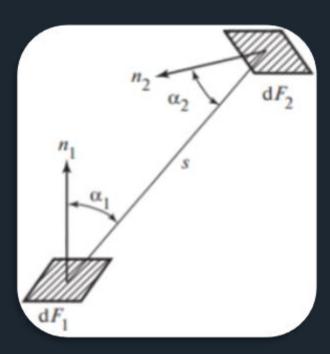
• Замкнутости

$$\sum_{i=1}^n \varphi_{F_j-F_i} = 1$$

• Взаимности

$$\varphi_{F_j-F_i}F_j=\varphi_{F_i-F_j}F_i$$

• Аддитивности
$$\phi_{F_j-F_i} = \sum_{k=1}^n \phi_{F_j-F_{ik}}$$
 , $F_i = \sum_{k=1}^n F_{ik}$



Элементарный УК

Метод угловых коэффициентов

$$d\varphi_{dF_j - dF_i} = \frac{\cos \psi_j \cos \psi_i}{\pi r^2} dF_i$$

Ψ_j - угол между
нормалью к
площадке dF_j и
линией,
соединяющей центры
площадок dF_i и dF_j

 ${f r}$ - расстояние между центрами площадок dF_i и dF_j

$$q_i' dF_i = \int_{\sum F_j} q_j d\varphi_{dF_j - dF_i} dF_j$$

q'_i - полная плотность падающего потока

 $\mathbf{q}_{\mathbf{j}}$ - плотность потока молекул, покидающих площадку $dF_{\mathbf{j}}$

 $d\phi_d(Fj)-d(Fi)$ - вероятность попадания молекул газа с элементарной площадки dF_j на dF_i

$$q_i = q_{0i} + (1 - \gamma)q_i'$$

q_o i - плотность потока молекул, испускаемых элементарной площадкой *dF_i*

 γ - коэффициент поглощения молекул газа площадкой dF_i

 $\mathbf{q'}_{-i}$ - плотность потока молекул, падающих на площадку dF_{-i}

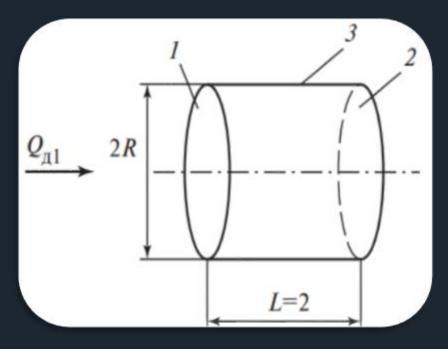
Круглый трубопровод

Исходные данные

- Диаметр входного сечения цилиндра
- Коэффициенты отражения поверхностей

Необходимо получить

• Зависимость коэфф-та *Клаузинга* от длины трубопровода (L/d < 10)



Модель трубы

$$\begin{aligned} Q_{\beta 1} &= Q_{\mu 1} + \beta_{1} (\phi_{11} Q_{\beta 1} + \phi_{21} Q_{\beta 2} + \phi_{31} Q_{\beta 3}); \\ Q_{\beta 2} &= Q_{\mu 2} + \beta_{2} (\phi_{12} Q_{\beta 1} + \phi_{22} Q_{\beta 2} + \phi_{32} Q_{\beta 3}); \\ Q_{\beta 3} &= Q_{\mu 3} + \beta_{3} (\phi_{13} Q_{\beta 1} + \phi_{23} Q_{\beta 2} + \phi_{33} Q_{\beta 3}). \end{aligned}$$

$$Q_i = \sum_{j=1}^n Q_{\beta j} \varphi_{ji}$$

Поток на і-ю поверхность

Система для потоков

УК для двух соосных параллельных дисков

$$\varphi_{F_1-F_2} = \frac{1}{2R_1^2} \left[s^2 + R_1^2 + R_2^2 - \sqrt{(s^2 + R_1^2 + R_2^2)^2 - 4R_1^2 R_2^2} \right]$$

Результаты для цилиндра



Прямоугольный трубопровод

Исходные данные

Элементарный УК

- Размеры входного сечения прямоугольного трубопровода для двух случаев : a = 1, b = 1 и a = 1, b = 5
- Коэффициенты отражения граней

Необходимо получить

- Численный расчет УК и выполнение свойств
- Зависимость коэфф-та *Клаузинга* от длины трубы
- Зависимость коэфф-та Клаузинга от размера ячейки

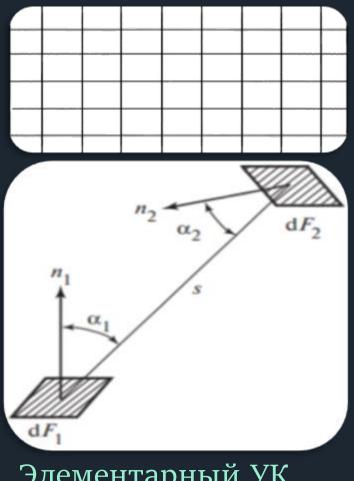
Разбиение граней эмиттера и коллектора на ячейки **заданного размера**



Фиксирование ячейки эмиттера. Сумма элем-х УК по ячейкам коллектора



Сумма по ячейкам эмиттера



Элементарный УК

Решение

Модель трубопровода

Общий вид

$$\begin{cases} Q_{\beta 1} = Q_{A1} + \beta_{1} \cdot (\varphi_{11}Q_{\beta 1} + \varphi_{21}Q_{\beta 2} + \varphi_{31}Q_{\beta 3} + \varphi_{41}Q_{\beta 4} + \varphi_{51}Q_{\beta 5} + \varphi_{61}Q_{\beta 6}) \\ Q_{\beta 2} = Q_{A2} + \beta_{2} \cdot (\varphi_{12}Q_{\beta 1} + \varphi_{22}Q_{\beta 2} + \varphi_{32}Q_{\beta 3} + \varphi_{42}Q_{\beta 4} + \varphi_{52}Q_{\beta 5} + \varphi_{62}Q_{\beta 6}) \\ Q_{\beta 3} = Q_{A3} + \beta_{3} \cdot (\varphi_{13}Q_{\beta 1} + \varphi_{23}Q_{\beta 2} + \varphi_{33}Q_{\beta 3} + \varphi_{43}Q_{\beta 4} + \varphi_{53}Q_{\beta 5} + \varphi_{63}Q_{\beta 6}) \\ Q_{\beta 4} = Q_{A4} + \beta_{4} \cdot (\varphi_{14}Q_{\beta 1} + \varphi_{24}Q_{\beta 2} + \varphi_{34}Q_{\beta 3} + \varphi_{44}Q_{\beta 4} + \varphi_{54}Q_{\beta 5} + \varphi_{64}Q_{\beta 6}) \\ Q_{\beta 5} = Q_{A5} + \beta_{5} \cdot (\varphi_{15}Q_{\beta 1} + \varphi_{25}Q_{\beta 2} + \varphi_{35}Q_{\beta 3} + \varphi_{45}Q_{\beta 4} + \varphi_{55}Q_{\beta 5} + \varphi_{65}Q_{\beta 6}) \\ Q_{\beta 6} = Q_{A6} + \beta_{6} \cdot (\varphi_{16}Q_{\beta 1} + \varphi_{26}Q_{\beta 2} + \varphi_{36}Q_{\beta 3} + \varphi_{46}Q_{\beta 4} + \varphi_{56}Q_{\beta 5} + \varphi_{66}Q_{\beta 6}) \end{cases}$$

- Q_i поток, покидающий площадку
- $Q_{_}дi$ поток, испускаемый площадкой
- β_i коэффициент отражения
- Слагаемые в скобочках поток изза отражения потоков от других граней

• Конкретная задача

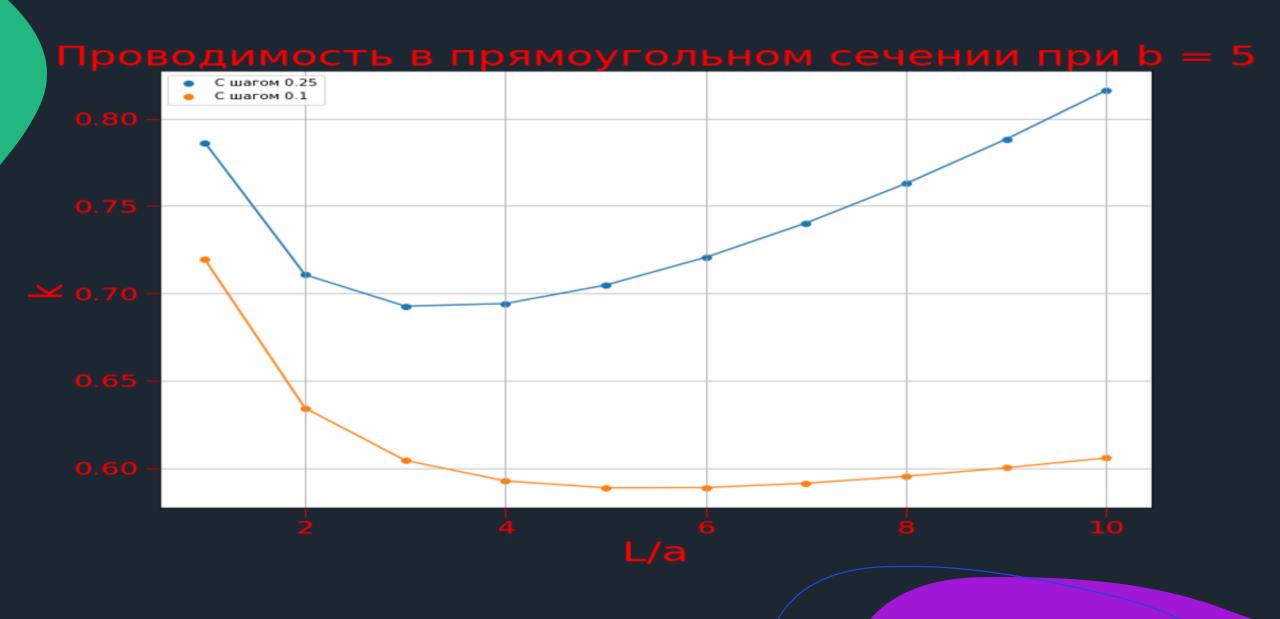
$$\begin{aligned} Q_{\beta 1} &= Q_{\beta 1} \\ Q_{\beta 2} &= 0 \\ Q_{\beta 3} &= \varphi_{13} Q_{\beta 1} + 2 \cdot \varphi_{43} Q_{\beta 4} + \varphi_{53} Q_{\beta 3} \\ Q_{\beta 4} &= \varphi_{14} Q_{\beta 1} + 2 \cdot \varphi_{34} Q_{\beta 3} + \varphi_{64} Q_{\beta 4} \\ Q_{\beta 5} &= Q_{\beta 3} \\ Q_{\beta 6} &= Q_{\beta 4} \end{aligned}$$

Поток на і-ю поверхность

$$Q_i = \sum_{j=1}^n Q_{\beta j} \varphi_{ji}$$

Результаты для прямоугольной трубы





Зависимость от размера ячейки





Источники

- "<u>Методы вакуумных систем</u>"; С.Б. Нестеров, Ю.К. Васильев, А.В. Андросов
- "Вакуумная техника"; В.И. Иванов
- "Молекулярная физика"; Т.А, Бушина
- "Вакуумная техника"; Л.Н. Розанов