

Основные уравнения магнитостатической электродинамики и общие свойства ЭДЛП.

1. Уравнение Максвелла в интегральной и дифференциальной формах.
 Погружено, свободное и обусловленное поле связанны с механическими (внешн. для потока энергии поля и смысла Паренса). Продолжение приведенных уравнений магнитостатической электродинамики.

Введен следующие поступаты, чтобы познакомить магнитостатическую электродинамику.

1) Погруженное существование ЭДЛП, которое в среде описывается следующими выражениями:

- \vec{E} ~ напряженность электрического поля;
- \vec{D} ~ индуцированное электрическое поле (ЭДС индукции);
- \vec{B} ~ индукция магнитного поля;
- \vec{H} ~ напряженность магнитного поля.

Принцип вектора \vec{E}, \vec{B} ~ определение первичности.

2) Погруженное уравнение Максвелла в среде (здесь обозначены и поверхности интегрирования обеих сторон через \vec{S})

$$\underline{\int \vec{E} \cdot d\vec{l}} = - \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \int \vec{B} \cdot d\vec{S}$$

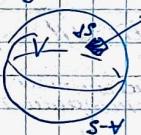
~ то есть обобщенное электромагнитное уравнение Фарadays.

$$\underline{\int \vec{H} \cdot d\vec{l}} = \frac{1}{c} \vec{I} + \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \int \vec{D} \cdot d\vec{S}$$



$S - V$ обозн. - подпись под - 56.

$$\underline{\int \vec{D} \cdot d\vec{S}} = Q, \text{ где } Q = \rho \cdot V$$



$$dS = n \cdot dS$$

$$\underline{\int \vec{B} \cdot d\vec{S}} = 0 \quad \text{~следствие обобщенного законов зарядов}$$

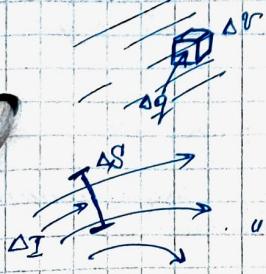
Оп. Свободными называются такие заряды, которые могут перемещаться в вакууме под действием магнитостатических распределений.

Оп. Свободные заряды используются для описания механических цепей и способом передаваться на магнитостатические распределения.

j, j' ~ обозначение свободных зарядов
объединяющих потоки свободных зарядов.

Как эти величины связаны?

6-60:



берём цепной признакенный общий в в-ве $\Delta V \rightarrow 0$, тогда, заряд, заложенный в $\Delta V \rightarrow \Delta q$ как бы перейдет в заряд в тоже.

$$j = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \frac{\Delta q}{\Delta V} \quad \text{~значение заряда в тоже.}$$

Аналогично берём магнитную цепь
и соединим на величину тока, протекающего
через неё

$$j = \lim_{\Delta S \rightarrow 0} \frac{\Delta I}{\Delta S}$$

Введём такое понятие как свободное пространство = бесконечное
 (в электромагнетике -)

Таки в свободном пр-ве $\vec{j} = \vec{0}$ (но неизвестное тоже, или
 более упрощалось.)

$$I_{\text{ext}} = \frac{1}{4\pi} \frac{Q}{R^2} \int \vec{D} \cdot \vec{B}$$

- т.к. свободных зарядов, это
 пересекающие средних концентраций
 свободных электронов и ядер отн. земли
 малы.

Так конвективный обменённый переносом электрических зарядов в свободном
 пространстве заряженности частично или полностью под действием
 электрического поля.

Первый пары 2) и 3) илл. ур-ий ставят уравнение тока и зарядов
 \Rightarrow выражают поля через токи и заряды.
 пары 1) и 4) определяют свободо, между E и B универсальное
 (т.е. вид связи не зависит от среды и типа источника).

Это уравнение не содержит заслуженных членов, поэтому
 что решают их необходимо дополнить математическое уравнение
 \downarrow
 зависит от свободы среды

$$\vec{D} = \vec{D}(E, B)$$

$$\vec{H} = \vec{H}(E, B)$$

$$\vec{J} = \vec{J}(E, B)$$

В прошлых случаях избранный среды:

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}, \quad \vec{H} = \mu \vec{B}, \quad \vec{J} = \sigma \vec{E}$$

заряженная среда
избранный

избранный

При этом избирательность величин E и B величины
 необходимо упрощаются дополнительные, добавленные \rightarrow
 электрическая связь с наличием другого природы (например)
 с гравитационными полями)

Ω^m \vec{E} \vec{F}_n Есть несколько способов это сделать.

1 способ) Погружение в бесконечное:

$$\vec{F}_n = \int \vec{D} \cdot \vec{E} + \vec{E} \cdot \vec{J} \cdot \vec{B} \cdot \vec{v} dv$$

згде $\vec{F}_n = \vec{J} \cdot \vec{E} + \vec{C}(\vec{J}, \vec{B})$ подбирается чтобы можно было
 \vec{F}_n погружение в бесконечное к ср. общей
 \Rightarrow но это изобретенный способ.

2 способ) Следить, что величина избранного поля свободных и связанных
 зарядов погружение для зарядов (в поглощении зарядов
 без дисперсии).

Избранная среда - среда, в которой выполняется правило
 суперпозиции.

Непогружающаяся среда - среда, в которой связь между избранной
 и избранной средой является поглощением во времени в
 пространстве.

$$R = L_{\text{ext}} - i \omega m \mu \nu m$$

$$W = \int_{\text{заначка}}^{\vec{E} \cdot \vec{B} + \vec{P} \cdot \vec{V}} d\vec{V}$$

W - общий вид энергии.

Принципиальность уравнения Максвелла.

1. Геометрия Максвелла включает геометрию погрешностей - т.е. геометрия ошибок микроскопических процессов, обтекающих от микроскопических структур среды. (расходящийся с угловой скоростью вспышеками)
- Характерные размеры природных решеток (пространственных масштабов)

$$\sim 10^{-8} \div 10^{-4} \text{ см}$$

$$\Rightarrow \begin{aligned} L &> 10^{-8} \div 10^{-7} \text{ см} \\ l &> 10^{-8} \div 10^{-7} \text{ см} \end{aligned} \quad || \quad \rightarrow \text{шаги среды между решеткой} \\ \Delta t &> \frac{10^{-8} \div 10^{-7} \text{ см}}{c = 3 \cdot 10^{10} \frac{\text{см}}{\text{с}}} \approx 10^{-18} \text{ с.} \quad \Rightarrow \text{недостаточное, но} \underline{\text{необходимое}} \text{ условие}$$

Можно было бы ввести \vec{E} и \vec{H} - шарообразующие поля \sim микроскопические направлениях ± 0.02 и ± 0.05 радиуса, так что

$$\vec{E} = \vec{E} \quad \vec{H} = \vec{H}$$

2. Максвелловская геометрия включает геометрию (спектровую), т.е. не учитывает спектральных процессов.

$$E = h\nu = h\nu = \frac{h}{2\pi} \omega, \text{ где } h = \frac{e}{2\pi} = 1,05 \cdot 10^{17} \text{ эрг} \cdot \text{с.} \sim \text{постоянная Планка}$$

~ т.е. энергия излучающейся энергии, а не яркость.

Недостаточно, чтобы $W \gg h\nu$ \rightarrow чтобы энергия излучения была.

3. Уравнение Максвелла справедливо для волнующих сред, но с исключениями, подавляющими.

4. Уравнение Максвелла в неизлучающей среде требует учитывать волны в них вспышки (дополнительные скажи, разрывы в полях и кардиодромах среды, но если они не приводят к расщеплению излучения).

Уравнение Максвелла в неизлучающей среде.

$$1) \oint \vec{E} d\vec{r} = - \frac{1}{c} \frac{d}{dt} \iint \vec{B} d\vec{s}$$

$$\frac{d}{dt} \iint \vec{B} d\vec{s} = \iint \frac{d}{dt} \vec{B} d\vec{s}, \text{ "иначе" в векторных координатах: } \oint \vec{E} d\vec{r} = \iint \vec{B} d\vec{s}$$

$$\Rightarrow \iint \left(\mu_0 \vec{E} + \frac{1}{c} \frac{d\vec{B}}{dt} \right) d\vec{s} = 0$$

Т.к. излучение берется по линии поб-ти S , то это излучение выходит только, где $\int \vec{B} d\vec{s} \neq 0 \Rightarrow$ излучающая среда работает для излучающих излучений. (исследование яркости излучающихся излучений)

$$\text{rot } \vec{E} = - \frac{1}{c} \frac{d\vec{B}}{dt}$$

$$2) \oint_M \vec{J} \cdot d\vec{S} = \frac{4\pi}{c} \int_S \vec{j} \cdot d\vec{S} + \frac{1}{c} \int_S \vec{P} \cdot d\vec{S}$$

Рассматривается движение с постоянной \vec{v} .

$$\int_S (\vec{J} - \frac{4\pi}{c} \vec{j} - \frac{1}{c} \vec{P}) \cdot d\vec{S} = 0$$

$$\vec{P} = \frac{4\pi}{c} \vec{j} + \frac{1}{c} \vec{D}$$

$$3) \oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = 4\pi \int_V \rho dV$$

$$\text{По теореме Остроградского-Гаусса: } \oint_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = \iiint_V \operatorname{div} \vec{D} dV$$

$$\Rightarrow \int_V (\operatorname{div} \vec{D} - 4\pi \rho) dV = 0$$

т.к. неизр. по производимому обьекту

$$\Rightarrow \operatorname{div} \vec{D} = 4\pi \rho$$

$$4) \oint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0$$

$$\Rightarrow \operatorname{div} \vec{B} = 0$$

Все уравнения классика есть поз:

$$1) \oint_C \vec{E} \cdot d\vec{r} = -\frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \int_S \vec{B} \cdot d\vec{S}$$

$$1) \operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$2) \oint_C \vec{H} \cdot d\vec{r} = \frac{4\pi}{c} \int_S \vec{j} \cdot d\vec{S} + \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \int_S \vec{D} \cdot d\vec{S}$$

$$2) \operatorname{rot} \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

$$3) \oint_C \vec{A} \cdot d\vec{S} = 4\pi Q = 4\pi \int_V \rho dV$$

$$3) \operatorname{div} \vec{D} = 4\pi \rho$$

$$4) \oint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0$$

$$4) \operatorname{div} \vec{B} = 0$$

2. Важнейшие общие свойства ур-ий классика и их решения. Следует, векторы и псевдovекторы в уравнениях классика. Постоянство уравнений и решения суперпозиции решений. Обратимого уравнений во времени. Принцип непротиворечия в классике и возможное значение классического отступления для неравенств.

1) Скалярные (инвариантные) в 3x не меняют при повороте. Векторы, содержащие свое значение при повороте координатных осей.

2) Векторы, в 3x не меняют при повороте. Совокупность 3x векторов A_i , $i=1,3$, которые при повороте коор. осей преобразуются по единичной пр-ти:

$$A'_i = \delta_{ij} A_j$$

По отношению к изврессии \rightarrow скаляр \rightarrow неизв. (не изм. знач при изврессии когд. осей)

псевдовекторы
(меняют знач при изврессии когд. осей)

Аналогично: векторы \rightarrow неизв. (при преобр. изврессии $\vec{e}_i = -\vec{e}'_i$ меняться)
псевдовекторы (при изврессии $A'_i = A_i$) $A'_i = -A'_i$

Замечание о свойствах уравнения Максвелла

1. Численные и псевдовекторы в ур-ях Максвелла:

$$\text{rot } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = [\nabla, \vec{E}] ; \quad \nabla \sim \text{нестационарный вектор}$$

Примеч. $\vec{E}, \vec{D} \sim \text{нестационарные векторы};$
 $j \sim \text{нестационарный вектор} \Rightarrow \vec{j} \sim \text{нестационарный вектор}$

\Rightarrow как раз из $[\nabla, \vec{E}] \Rightarrow$ получим, что \vec{B} - псевдовектор;
 тогда из ② $\text{rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \sim$ тоже нечто нестационарный вектор.
 $\Rightarrow \vec{H} \sim \text{псевдовектор}.$

$\Rightarrow \vec{H}, \vec{B} \sim \text{псевдовекторы}.$

Проверка: $\vec{F}_n = \frac{1}{c} [\vec{j}, \vec{B}] \sim \text{нестационарный вектор.}$

2. Все ли уравнения Максвелла независимы?

Рассмотрим ① ур-е о генерации определяет div

$$\text{div rot } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \text{div } \vec{B} \Rightarrow \text{div } \vec{B} = \text{const} \quad (\text{не зависит от времени})$$

ночально, что при $t \rightarrow -\infty : \vec{B} = 0 \Rightarrow \text{div } \vec{B} = 0 \quad \forall t$

Но могут быть заданы, что $\vec{B}(t, \vec{r}) = \vec{B}(\vec{r}) e^{i\omega t}$

$$\frac{\partial}{\partial t} \rightarrow i\omega \Rightarrow i\omega \text{div } \vec{B} = 0$$

$$\text{т.к. } \omega \neq 0 \Rightarrow \text{div } \vec{B} = 0$$

\Rightarrow в подобном случае из ① получаем ④

Аналогично генерации div к ур-ю ②

$$\text{div rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \text{div } \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \text{div } \vec{D} \sim \text{нестационарное ур-е} \quad ③ \quad \text{div } \vec{D} = 4\pi j$$

$$\frac{4\pi}{c} \text{div } \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} 4\pi j = 0 \Rightarrow \boxed{\text{div } \vec{j} + \frac{\partial}{\partial t} j = 0} \quad \sim \text{ур-е независимое}$$

(3СЭ3)

В шаровом координатах:

$$\int \text{div } \vec{j} d\tau + \frac{\partial}{\partial t} \int j d\tau = 0$$

$$\Rightarrow \int \vec{j} ds + \frac{\partial}{\partial t} \int j d\tau = 0 \Rightarrow I + \frac{\partial Q}{\partial t} = 0 \Rightarrow \boxed{\dot{Q} = -I}$$

\sim т.е. заряд утекает

т.е. получено, что ② + ③ \rightarrow ур-е незав. \Rightarrow ② + ур-е незав. \Rightarrow ③

$$\text{из } \text{div } \vec{j} + \frac{\partial}{\partial t} j = 0 \Rightarrow \boxed{j = - \int \text{div } \vec{j} dt}$$

\Rightarrow независимые гранич. ① и ②, но ③ и ④ связаны в единстве.

Любое изображение в симметрическом уравнении, связанных с 15 изображениями $\vec{E}, \vec{D}, \vec{H}, \vec{B}, \vec{j}$ и 15 неизвестными $\vec{E}, \vec{D}, \vec{H}, \vec{B}, \vec{j}$ $\Rightarrow 15 \cdot 6 = 90$ \Rightarrow число 9 изображений.

$$\begin{aligned}\vec{D} &= \vec{D}(\vec{E}, \vec{B}) \\ \vec{H} &= \vec{H}(\vec{E}, \vec{B}) \\ \vec{j} &= \vec{j}(\vec{E}, \vec{B})\end{aligned}$$

3. Обратимое обратимое уравнение Максвелла.

Процесс является обратимым во времени, если при замене $t \rightarrow -t$ при ур-ии, опи. процесс, не изменяется.

Например: $\frac{\partial^2}{\partial t^2} = \vec{D}$ Δt — процесс задающий необр. процесс.

$\Delta t - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} = 0$ — ур-е Дискретса опи. обратимого процесса.

Если имеем, если $\vec{D} = \frac{1}{c^2} \vec{t}$ $t \rightarrow -t$, то $\vec{D} \rightarrow -\vec{D}$, но это не параллельное обратимое (если "перевернут" процесс в обр. сторону \rightarrow неизменяется, тогда обратимо).

$$\begin{array}{l} \vec{N}, \vec{B} \rightarrow -\vec{N}, -\vec{B} \\ \vec{E}, \vec{D} \rightarrow \vec{E}, \vec{D} \end{array}$$

$\vec{j} = -\vec{j}$ — это консервативное тожд.

Среди сред не проводящий $\vec{j} = 0$, $j_{\text{нр}} = \nabla \vec{E} = 0$, то такое процесс в ур-ии $\vec{j} = \nabla \vec{E}$ необр. процесс.)

4. Принцип перестановки двойственности (участников)

1) Рассмотрим однородное ур-е Максвелла $\vec{j} = 0, \rho = 0$

$$\begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{E} &= -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \operatorname{rot} \vec{H} &= \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \\ \operatorname{div} \vec{D} &= 0 \\ \operatorname{div} \vec{B} &= 0\end{aligned}$$

$$\begin{array}{c} (\#) \\ \Rightarrow \begin{array}{l} \vec{E} \rightarrow \vec{H} \\ \vec{N} \rightarrow -\vec{E} \\ \vec{D} \rightarrow \vec{B} \\ \vec{B} \rightarrow -\vec{D} \end{array} \\ \text{запись} \quad \text{в записи} \\ \text{получим} \end{array}$$

$$\begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{N} &= \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \\ -\operatorname{rot} \vec{E} &= \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \operatorname{div} \vec{B} &= 0 \\ -\operatorname{div} \vec{D} &= 0\end{aligned}$$

\Rightarrow Принцип перестановки двойственности ур-ия Максвелла заключается в их инвариантности к заменам (*). Или это значит, что создавшее неизотропные распределения полей \vec{j} и \vec{E} и \vec{B} не могут быть преобразованы в изотропные поля \vec{j}^m , аналогичные.

2)

$\vec{j} = \vec{j}^e, \rho = \rho^e$ — электрические поля/заряды

$$\begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{E} &= -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \operatorname{rot} \vec{H} &= \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} \rho^e \\ \operatorname{div} \vec{D} &= 4\pi \rho^e \\ \operatorname{div} \vec{B} &= 0\end{aligned}$$

$$\Rightarrow \begin{array}{l} \vec{j}^e \rightarrow \vec{j}^m \\ \vec{N} \rightarrow -\vec{j}^m \\ \vec{S}^e \rightarrow \vec{S}^m \end{array}$$

$$\Rightarrow \begin{aligned}\operatorname{rot} \vec{N} &= \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \operatorname{rot} \vec{E} &= -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} - 4\pi \vec{j}^m \\ \operatorname{div} \vec{B} &= 4\pi \rho^m \\ \operatorname{div} \vec{D} &= 0\end{aligned}$$

двойственные заряды и поля.

Перенесенное уравн.

Если для здешней решетки ур-ки известна с эл-тическими и зарядами, то для другой здешней решетки в физико-химических показателях токов и зарядов. (В общем все это неизвестно и неизвестно).

$$3) \text{ Доказать и экспериментально и теоретически} \begin{aligned} & \text{ что} \quad \text{rot } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} - \frac{4\pi}{c} \vec{j}^m \\ & \text{rot } \vec{H} = \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} \vec{j}^e \\ & \text{div } \vec{B} = 4\pi \rho^e \\ & \text{div } \vec{B} = 4\pi \rho^m \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} (\ast\ast) \\ + \vec{j}^m \rightarrow \vec{j}^e \quad (\ast\ast) \Rightarrow u) \quad \text{div } \vec{B} = 4\pi \rho^m \\ - \vec{j}^m \rightarrow \vec{j}^e \quad (\ast\ast) \Rightarrow b) \quad \text{div } \vec{B} = 4\pi \rho^e \end{cases}$$

$$d) \quad \text{rot } \vec{H} = \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} \vec{j}^e$$

$$e) \quad \text{rot } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} - \frac{4\pi}{c} \vec{j}^m$$

$$f) \quad \vec{E} = \frac{4\pi}{c} \vec{j}$$

~ В этом и далее принцип переносимости свойственности → при замене его есть право решаемое.

5. Ковариантность ур-ки электромагнитики (независимость ур-ки от координат времени).

$$\Delta F - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 F}{\partial t^2} = 0 \quad \sim \text{если из ур-ки получ. из ур-ки Maxwella, (базисное ур-е.)}$$

6. Запись ур-ки Maxwella в СИ:

$$\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\text{rot } \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\text{div } \vec{B} = 0$$

$$\text{div } \vec{B} = 0$$

Но в СССР все векторные поля записаны
различаются, а в СИ их нужно накропивать
коэффициентами (переводчики)

$$\vec{D} = \frac{\text{rot } \vec{E}}{c \epsilon_0}, \quad \vec{B} = \frac{\text{rot } \vec{H}}{\mu_0 c}$$

$$\epsilon_0 = 8,85 \cdot 10^{-12} \frac{C}{N \cdot m} ; \quad \mu_0 = 1,28 \cdot 10^{-6} \frac{N}{A \cdot m}$$

$$\text{причем } c = \sqrt{\mu_0 \epsilon_0} \approx 2,99 \cdot 10^8 \frac{m}{s}$$

7. Уравнения Maxwella линейные. Они содержат только первое производное по времени и координатам, а также первые степени интенсивности полей \vec{E}, \vec{B} по времени и координатам, а также первые степени интенсивности токов \vec{j} и эл. зарядов ρ .
Как видно, первые две такие дроби $\frac{d}{dt}$ являются принципом суперпозиции. (Но ур-ки Maxwella линейны только в линейных силах, т.е. если ур-ки решены для линейных силах)

⇒ Принцип суперпозиции

Пусть имеются источники, которые создают поле:

$$\vec{j}_I, \rho_I \rightarrow \vec{E}_I, \vec{H}_I$$

$$\vec{j}_{II}, \rho_{II} \rightarrow \vec{E}_{II}, \vec{H}_{II}, \text{ тогда суперпозиция, если:}$$

$$\vec{j}_{III} = \vec{j}_I + \vec{j}_{II}, \quad \rho_{III} = \rho_I + \rho_{II} \Rightarrow \begin{cases} \vec{E}_{III} = \vec{E}_I + \vec{E}_{II} \\ \vec{H}_{III} = \vec{H}_I + \vec{H}_{II} \end{cases}$$

3. Многорежимное управление для радиолинии сред. Радиодифракция и
излучающая промышленность, проводимость. Генерации временных и
пространственных дисперсий.

Многорежимное управление (согласованно)

1. Вакуум (свободное $\vec{B} = \vec{E}$, $H = B$, $J_H = 0$)

2. Поглощенные среды

Оп. поглощенные среды - среды, в которых зависимость между магнитным и напряженным полями определяется поглощением физическими процессами, $\vec{B} = \vec{B}(E, B)$ и поглощенные среды - среды, в которых зависимость между магнитным и напряженным полями определяется поглощением физическими процессами.

Классический пример: $\vec{H} = H(E, B)$ и поглощенные среды - среды, в которых зависимость между магнитным и напряженным полями определяется поглощением физическими процессами.

$$\text{нот } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \Rightarrow \vec{B} = -\int c \cdot \text{нот } \vec{E} dt \Rightarrow \text{связь между полями } \vec{B} \text{ и } \vec{E} \text{ не лин-но во времени}$$

Классические среды связь между \vec{B} и \vec{E} определяется во временных излучениях, связь между \vec{B} и \vec{E} определяется в пр-ве (между \vec{B} и \vec{E}).

Многорежимные среды - среды, в которых погл. приводят к всплескам или всплескам дисперсии.

Общий вид поглощенной связь: $\vec{E}_i(t, T) = \vec{E}_{i1}(t, T) + \vec{E}_{i2}(t, T) + \vec{E}_{i3}(t, T)$

зависит от промежутки в пр-ве.

Результирующая всплеска (суперпозиция поглощений)

По сути, если погл. приводится зависимость от частоты $\omega = \omega(\nu)$, то связь определяется $\vec{B} = \vec{B}(\nu)$ - от частоты полей - о многорежимности. Такой вид поглощенной дисперсии называется суперпозицией. Продолжая, это означает, что связь определяется из-за взаимодействия полей сопротивления, которые состоят из полей, генерируемых всплесками волны. Тогда волна, погл. этическими процессами, будет испытывать дополнительное затухание и пропадать в конечном итоге.

Пространственная дисперсия обычно возникает, если погл. \vec{E}_{i1} определяется суперпозицией с хар-мии внутр. масштабами среды, хар-мии есть возрастание эф. на её масштабах.

Для пристр. приведено-суперпозиционной связи должно выполняться:

$$R - t' / - c^2 (t - t') \leq 0$$

Сущий соединительный однородных сред.

Взаимодействие (однородных во времени) - среды, в-ва которых не зависят от времени под действием внешних причин, не связь с поглощением.

Однородная - св-ва которых не изменяются в пр-ве.

Из соединительности и однородности: $\vec{E}_{ij}(t, t', R, T) = \vec{E}_{ij}(t - t', R, T)$

Когда можно не учитывать пространственную дисперсию? \rightarrow Если поле в пр-ве изменяется достаточно медленно.

Первичное диф.

$$\int_{\Gamma} \tilde{E}_j(t-t', \vec{r}-\vec{r}') E_j(t', \vec{r}')$$

Если заложено линейное изменение ф-ии на фоне резон приводит:

$$\int_{\Gamma} \tilde{E}_j(t-t', \vec{r}-\vec{r}') E_j(t', \vec{r}') \approx \int_{\Gamma} \underbrace{\tilde{E}_j(t-t', \vec{r}-\vec{r}')}_{E_j(t-t')} \cdot \frac{E_j(t', \vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|}$$

\Rightarrow Связь между \vec{D} и \vec{E} стала линейной в пр-ве (они-то же E в то же время, тоже, есть другой коэффициент).

Результат, если бы значение прости. пер. на д-римацию получила бы результат

$$\tilde{E}_j(t-t', \vec{r}-\vec{r}') = \tilde{E}_j(t-t') \delta(\vec{r}-\vec{r}')$$

Временное значение можно преобразовать, если имеем значение во времени:

$$E_j(t-t') = E_j \delta(t-t')$$

\Rightarrow В сфере без резонанса:

$$\tilde{D}(t, \vec{r}') = \tilde{E}_j \tilde{E}_j(t, \vec{r})$$

также для прост. промеж. сфере

Аналогично можно получить зависимость для других величин

Частное значение сфере
без резонанса.

1. Изотропная сfera без резонанса.

Оп. Среда изотроп. однородн., если её локальное значение свободы не зависит от направления (изотропия или углы Брауна)

$$E_{ij} = E \cdot \delta_{ij} \Rightarrow D_i = E E_i$$

$$\Rightarrow \vec{D} = E \vec{E}, \quad \vec{D} = \mu \vec{H} \quad i, j = \vec{r}, \vec{F}$$

2. Анизотропные сферы без резонанса

Оп. Среда изотроп. однородн., если её локальное значение свободы различны в различных направлениях.

Н.е. могут быть описанные скалярно, опи. тензорами

$$D_i = E_{ij} E_j; \quad B_i = M_{ij} H_j; \quad j_i = V_{ij} E_j$$

Замечание: если у сферы есть центр симметрии, и эта же не нарушена никакими заложн. или, то справедливо свободы:

$$E_{ij} = E_{ji}; \quad M_{ij} = M_{ji}; \quad V_{ij} = V_{ji}$$

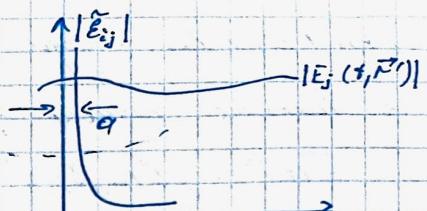
\Rightarrow гендер можно записать в диагональном виде.

$$\text{Пример: } \vec{D} = \hat{e} \vec{E}, \quad \text{где } \hat{e} = \begin{pmatrix} E & 0 & 0 \\ 0 & E_{22} & 0 \\ 0 & 0 & E_{33} \end{pmatrix}$$

Анизотропные сферы делают:

$$a) \quad E_{11} = E_{22} = E_{33} = E \quad \text{изотропные}$$

$$b) \quad E_{11} = E_{22} = E_1, \quad E_{33} = E_{11} + E_2 \quad \text{однородные анизотропные}$$



диагональ

сферы

$$E = \frac{4\pi}{\epsilon}$$

$$U = \frac{1}{16}$$

нет

$$T = 0$$

если
ни

$$\frac{1}{2} \sigma$$

6) $E_{11} + E_{22} + E_{33}$ ~ дубоносое кристалл.

3. Частичное существо сфер с диэлектрическим

$$\vec{E}(t, \vec{r}) = \int \vec{E}(0, \vec{r}) e^{i\omega t - Et/c} d\omega \text{ и } \mu \text{ и } \rho \text{ через } P_{\text{пар}}.$$

$$\vec{E} = E_x \vec{x} + E_y \vec{y} + E_z \vec{z}$$

Сумма всех полей расщепленных через интеграл $P_{\text{пар}}$, можно выделить генераторы,

$$D(\omega, \vec{r}) = \epsilon_{ij}(\omega, \vec{r}) E_j(\omega, \vec{r})$$

Среди сфер с диэлектрическим выражаются изотропическое.

Од. Среди изотроп. изотропических, имеющих макроэлектрические свойства кристаллов
известны: отн. диэлектрических соединений. (изотропическая - стекло-вакуум-газовая
сфера).

Среди, которые состоят из зеркально-иммобилизированных ячеек. (карбонат
расщепления сахаров и т.д.).

Макроэлектрические сферы - становятся изотропическими при наложении
внешнего поля E_0 на $\vec{B}_0 = B_0 \vec{z}$ (нейтрон, феррит)

Причина: $\vec{\epsilon} = \begin{pmatrix} \epsilon & 0 & 0 \\ -i\eta & \epsilon & 0 \\ 0 & 0 & \eta \end{pmatrix}$ - линейные на диэлектрический кристалл

Результат: $\vec{\mu} = \begin{pmatrix} \mu & 0 & 0 \\ -i\eta \mu & \mu & 0 \\ 0 & 0 & \mu \end{pmatrix}$ Если наложить в сфере напряженность (i) -
изменение ее диэлектрического параметра

$$\epsilon, \eta, \mu - Re$$

$E_{ij} = \epsilon_{ji}^*$ ~ если это кристалл \rightarrow генератор естественных

или в ферритах: $\mu, \mu_{\text{ра}}, \mu_{\text{а}} - Re$
 $\mu_{ij} = \mu_{ji}^*$

Замечание: в такой сфере линейн. параметры при каком-то определенном
значении поля E или B могут не проявлять расщепление напряжения поля).

Всегда поларизация.

1. $\vec{D} = \vec{E} + 4\pi \vec{P}$, \vec{P} - вектор 3-й-ой поларизации

2. $\vec{H} = \vec{B} - 4\pi \vec{M}$

$\vec{B} = \vec{H} + 4\pi \vec{M}$, \vec{M} - вектор намагничивания (вектор макроскопической поларизации)

Пусть сфера имеет поляризацию и изотропна, т.е.:
 $\vec{P} = \epsilon \vec{E}$; $\vec{M} = \mu \vec{H}$

$$\Rightarrow \vec{D} = \epsilon \vec{E} = \vec{E} + 4\pi \vec{P} \Rightarrow \vec{P} = \frac{\epsilon - 1}{4\pi} \vec{E}$$

диполевое поле в гр. общей.

$$\vec{B} = \mu \vec{H} = \vec{H} + 4\pi \vec{M} \Rightarrow \vec{M} = \frac{\mu - 1}{4\pi} \vec{H}$$

магнитное поле в гр. общей

Первичное уравн.

$$\vec{P} = \rho \vec{T} + \vec{V} \quad \vec{P} = \rho \vec{U} + \vec{V}$$

пространственное
изобр. сферич.

1/3 принципа двойственности: $\vec{P} \rightarrow \vec{U}$, $\vec{U} \rightarrow -\vec{P}$

Ур-я Максвелла в лин.
изобр. сферич.

$$\text{rot } \vec{U} = \frac{1}{c} \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$\text{div } \vec{D} = \rho_0 \rho$$

$$\Rightarrow \text{rot } \vec{B} = \frac{1}{c} (\vec{j} + \vec{j}_F + \vec{j}_H) + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}, \text{ где } \vec{j}_F = \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}; \vec{j}_H = c \cdot \text{rot } \vec{U}$$

$$\text{div } \vec{E} = \rho_0 (\rho + \rho_0), \text{ где } \rho_0 = -\text{div } \vec{B}$$

— описание течения, которое связано с магнитопл. первичн. изобр. зарядов.

Замечание о пространственном уравнении макроскоп. ур-я ЭМТ.
(где сфер. без пристр. на расстояние)

\vec{E}, \vec{B} — макроскоп. напр-ти 30-000/микр-000 напр.

Тогда получается уравнение: $\text{rot } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$
 $\text{rot } \vec{B} = \frac{\rho_0 \text{нестр.}}{c} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$
 $\text{div } \vec{E} = \rho_0 \rho$
 $\text{div } \vec{B} = 0$

Тогда при деформации: $\vec{E} = \vec{E}'$, $\vec{B} = \vec{B}'$

$$\vec{j}_{\text{нестр.}} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + c \cdot \text{rot } \vec{U}$$

$$\vec{j}_{\text{нестр.}} = \vec{j} + \underbrace{(-\text{div } \vec{P})}_{\text{сток.}}$$

По макроск. возможностям: $\text{rot } \vec{v} = 0$; $\text{div rot} = 0 \rightarrow$ как следствие
всегда \vec{j} и \vec{P} .

Требование:

1) \vec{P} — должен быть эл-дим. макроскоп. гр. общей.

\vec{U} — макр. сил. макроскоп. гр. общей.

2) Обр. в 0 все сфер.

3) Поглощ. свободы в пр-ве сплющен.

\Rightarrow тогда возвращается уравнение.

Собственные исходные.

Сущ-т заряды, в которых есть обр. зар. дис.

Оп/ Собственные начн. исходные, которые не зависят от взаимодействия с ними полей:

мат. жг., фем.

должно быть: $\text{div } \vec{j}_{\text{ст.}} + \frac{\partial \vec{P}}{\partial t} = 0$ никак не зависит от мат. жг. и бывает не

Ур-я Максвелла в твердых средах:

$$\text{rot } \vec{H} = \frac{1}{c} (\vec{j} + \vec{j}_{\text{ст.}}) + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{P}}{\partial t}$$

$$\operatorname{div} \vec{D} = 4\pi (\rho + \rho_{cr})$$

$$\vec{j} = \frac{\vec{E}}{c} + \vec{j}_{cr}; \text{ или } \vec{j}_{cr} = \vec{E}_{cr} \Rightarrow \vec{j} = \vec{E} + \vec{E}_{cr}$$

Число более изощрённого через диф. начальную, т.е. введя:

ρ_{cr} , или \vec{E}_{cr} для обн. начальную стороны разд.

$$\rightarrow \vec{j}_{cr} = \frac{\partial \rho_{cr}}{\partial t} + \text{слоги}$$

$$\rho_{cr} = -\operatorname{div} \vec{P}_{cr}$$

$$\Rightarrow \operatorname{rot} \vec{H} = \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} \vec{j} + \frac{4\pi}{c} \frac{\partial \rho_{cr}}{\partial t} + \text{слоги}$$

"и т.д."

$$\operatorname{div} \vec{D} = 4\pi \rho + 4\pi \rho_{cr}$$

\vec{E}

- $\operatorname{div} \vec{P}_{cr}$

$$\Rightarrow \text{получим: } \operatorname{rot} \left(\frac{\vec{E}}{c} - 4\pi \rho_{cr} \right) = \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} (\vec{E} + 4\pi \vec{P}_{cr}) + \frac{4\pi}{c} \vec{j}$$

$$\operatorname{div} (\vec{E} + 4\pi \vec{P}_{cr}) = 4\pi \rho.$$

Введём новое обозначение: $\vec{D}_n = \vec{E} + 4\pi \vec{P}_{cr}$

$$\vec{D}_n = \frac{\vec{E}}{c} - 4\pi \rho_{cr}$$

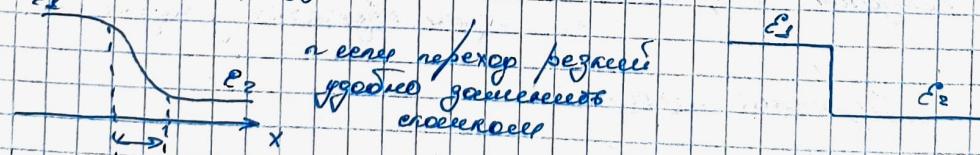
тогда получим:

$$\operatorname{rot} \vec{D}_n = \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{D}_n}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} \vec{j}$$

$$\operatorname{div} \vec{D}_n = 4\pi \rho.$$

"моделирование"
 E, B, D_n и H_n

4. Границочное условие для тангенциальных и нормальных напряжений
векторов на границе между различными поверхностями. Помимо поверхностных
переходов к ГУ: также нужно учесть переходы ГУ-е зерна. от поверхности
одного зерна к другой и не завис. от зерен. от зерен. существующих переходов сред
на границе раздела.



Полученное из упр. напряженность в интегрируемой форме:

② ГУ для тангенциальных напряжений электрического поля.

$$\delta \vec{E} \cdot \vec{t} = -\frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \int \vec{B} \cdot d\vec{s}$$

\vec{n}_{12} "загораживающее" в 1 зерне во 2 зерно (беседа)
переходах гравитации о среднем по зернах

$$\delta \vec{E} \cdot \vec{t} = (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) \Delta r + (\vec{E}_1 - \vec{E}_2) \Delta r + O(|\vec{E}| \cdot \Delta h)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \int \vec{B} \cdot d\vec{s} = (\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}, \vec{n}) \Delta t \Delta h$$

Было предположено, что вектор \vec{n} не меняется на Δt . Потом $\frac{\Delta h}{\Delta t} \rightarrow 0$ и $\Delta t \rightarrow 0$ — пределом это переходил.

$$\Rightarrow \lim_{\substack{\Delta h \rightarrow 0 \\ \Delta t \rightarrow 0}} (\vec{E}_2 - \vec{E}_1, \vec{n}) + O(|\vec{E}|) \frac{\Delta h}{\Delta t} + \frac{1}{c} (\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}, \vec{n}) \Delta h = 0$$

$$\Rightarrow (\vec{E}_2 - \vec{E}_1, \vec{n}) = 0 \quad \text{— непрерывность тангенциальной компоненты}$$

$$\Rightarrow E_{2x} = E_{1x}$$

Использовано: $\vec{E} = [\vec{n}, \vec{n}_{12}]$, перенесено Γ^Y :

$$(\vec{E}_2 - \vec{E}_1, [\vec{n}, \vec{n}_{12}]) = (\vec{n}, [\vec{n}_{12}, \vec{E}_2 - \vec{E}_1]) = 0$$

Но \vec{n} может иметь производные (зависеть от бокового отхода), но результат не изменится, тогда получим:

$$[\vec{n}_{12}, \vec{E}_2 - \vec{E}_1] = 0 \quad \text{— боковая зеркальная } \Gamma^Y$$

② Γ^Y для тангенциальной компоненты H (то есть параллельно)

$$\oint H \cdot d\vec{e} = \frac{4\pi}{c} \int j \cdot d\vec{s} + \frac{1}{c} \int \frac{\partial}{\partial t} \int \vec{B} \cdot d\vec{s}$$

перенесено, получ. геометрию о среде:

$$\oint H \cdot d\vec{e} = (\vec{H}_2, \vec{E}) \Delta t + (\vec{H}_2, -\vec{E}) \Delta t + O(|\vec{H}| \Delta h)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \int \vec{B} \cdot d\vec{s} = (\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}, \vec{n}) \Delta t \Delta h$$

— этого вносит из-под интеграла, ден. δ -го вида

$$\begin{aligned} \int j \cdot d\vec{s} &= \int (j, \vec{n}) \cdot d\vec{s} = \int (j, \vec{n}) \Delta t \Delta h = \left\{ \text{вспомогательный } \int \delta(h) dh = \varphi \right\} = \\ &= \int (i \delta(h), \vec{n}) \Delta t \Delta h = \int (i, \vec{n}) \Delta t \Delta h \approx (i, \vec{n}) \Delta t \end{aligned}$$

Доказать то же предыдущий переход: $\frac{\Delta h}{\Delta t} \rightarrow 0$, $\Delta t \rightarrow 0$

$$\lim_{\substack{\Delta t \rightarrow 0 \\ \Delta h \rightarrow 0}} \int (\vec{H}_2 - \vec{H}_1, \vec{E}) + O(|\vec{H}|) \frac{\Delta h}{\Delta t} - \frac{4\pi}{c} (i, \vec{n}) - \frac{1}{c} (\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}, \vec{n}) \Delta h = 0$$

$$\Rightarrow (\vec{H}_2 - \vec{H}_1, \vec{i}) - (i, \frac{4\pi}{c} \vec{n}) = 0$$

Использовано: $\vec{E} = [\vec{n}, \vec{n}_{12}]$ и получившееся эмпирическое предположение

$$(\vec{n}, [\vec{n}_{12}, \vec{H}_2 - \vec{H}_1]) - (i, \frac{4\pi}{c} \vec{n}) = 0$$

$$(\vec{n}, [\vec{n}_{12}, \vec{H}_2 - \vec{H}_1] - \frac{4\pi}{c} \vec{i}) = 0 \quad \text{получена нова, что } \vec{n} \text{ независимо}$$

$$\Rightarrow [\vec{n}_{12}, \vec{H}_2 - \vec{H}_1] = \frac{4\pi}{c} \vec{i} \quad \text{получившееся же-то тоже}$$

③ Γ^Y для нормальных компонент полей \vec{D}

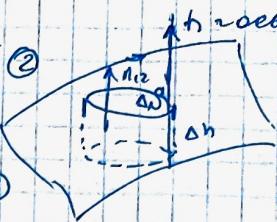
$$\oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = 4\pi \int \rho \cdot dV$$

$$\oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = \oint (\vec{P}, \vec{n}) \cdot d\vec{s} = (\vec{D}_2, \vec{n}_{12}) \Delta S + (\vec{D}_1, -\vec{n}_{12}) \Delta S + \dots$$

+ 0 ($|\vec{D}| \cdot S_{\text{окр.}}$)

$$\int_S P dV = \int_V P dS dh = \int_V \nabla \cdot \vec{D}(h) dS dh = \int_S \nabla \cdot \vec{D} \approx$$

$\approx \int_S P dS$



Всё перенесено, переносим в одну сторону "заносы на ΔS"

$$\lim_{\frac{\Delta h}{\Delta S} \rightarrow 0} (\vec{n}_{12}, \vec{D}_2 - \vec{D}_1) + 0 (|\vec{D}| \cdot \frac{\Delta S}{\Delta S}) - 4 \pi r^2 = 0$$

0 ↴

$$\Rightarrow (\vec{n}_{12}, \vec{D}_2 - \vec{D}_1) = 4 \pi r^2$$

погрешность перенесения незначительна

④ ГУ при кориаковых компонентах пола В

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0 \quad \text{— аналогично можно проверить все остальные}$$

$$\oint \vec{B} \cdot \vec{n} \cdot d\vec{s} = (\vec{B}_2, \vec{n}_{12}) \Delta S + (\vec{B}_1, -\vec{n}_{12}) \Delta S + 0 (|\vec{B}| \cdot S_{\text{окр.}}) = 0 \quad / \cdot \Delta S$$

$$\lim_{\frac{\Delta h}{\Delta S} \rightarrow 0} (\vec{B}_2, \vec{n}_{12}) + (\vec{B}_1, -\vec{n}_{12}) + 0 (|\vec{B}| \cdot \frac{\Delta S}{\Delta S}) = 0$$

0 ↴

$$\Rightarrow (\vec{n}_{12}, \vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 0$$

Всё ГУ в одинаковом виде:

$$\left. \begin{array}{l} 1) (\vec{n}_{12}, \vec{E}_2 - \vec{E}_1) = 0 \\ 2) (\vec{n}_{12}, \vec{H}_2 - \vec{H}_1) = \frac{4 \pi}{c} i \\ 3) (\vec{n}_{12}, \vec{D}_2 - \vec{D}_1) = 4 \pi r^2 \\ 4) (\vec{n}_{12}, \vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 0 \end{array} \right\}$$

a) Ищут значение в y -ах иллюстрируя
значение погрешности ГУ при других
величинах

$$\operatorname{div} \vec{P} = -\rho \text{ заряд} \quad (\text{аналогично к } \operatorname{div} \vec{D} = \rho \text{ заряд})$$

$$\operatorname{div} \vec{j} = -\frac{\partial \rho}{\partial t} \Rightarrow (\vec{n}_{12}, \vec{j}_2 - \vec{j}_1) + \operatorname{div} \vec{j} = -\frac{\partial \rho}{\partial t} \quad (\vec{n}_{12}, \vec{P}_2 - \vec{P}_1) = -\vec{v} \text{ заряд}$$

проверяется допустимое, т.е. то в некотор. направлении
если есть \vec{j} шоует переход в $\infty \rightarrow$ это и учитывается.

$$\begin{matrix} E_x, H_x, j_x \\ \downarrow \vec{E}_x = 0 \\ \overline{111111} \quad \vec{E}_x = 0 \\ \overline{j_x = \vec{E}_x} \end{matrix}$$

В исключении проверяется $\vec{v} \rightarrow \infty$, $\vec{E} \rightarrow 0$, т.е. $j = \vec{v} \times \vec{E}$,
шоубт \vec{j} — общее линейческое значение. $\Rightarrow \vec{E} = 0$.
т.е. если нет фазового прибл. с исключением
проверяется $\vec{v} = 0$ у внешней границы.

$$Q_n = 4 \pi r^2$$



Рассмотрим случай перенесения полей \vec{B} и \vec{H}
из-за неизвестного при исключении проверяется:

$\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \Rightarrow \vec{B} = \cos t (\vec{t})$ в исключении проверяется.
из-за проверки) чистота при $t = -\infty$ $\vec{B} = 0$

$$\Rightarrow \nabla t: \vec{B} = 0, \vec{H} = 0$$

Симметрические обстоятельства, $\frac{\partial \vec{B}}{\partial \vec{r}} = 0 \quad / \rightarrow \vec{B} = 0$

Это справедливо и для гармонических процессов.

$$\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0 \rightarrow i\omega \vec{B} = 0 \rightarrow \vec{B} = 0 \rightarrow \text{максимальное поле - неизменяется}$$

$B_n = 0$
 $H_n = 0$

Только для первичных полей! при подходе к граничке идеального проводника $B_n = H_n = 0$

а при $\vec{B} = 0$ в статических полях - несправедливо

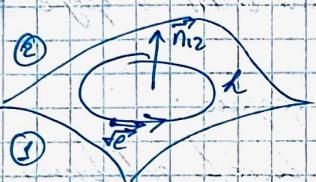
Замечание: не нужно сверхпроводники и идеальные проводники.

Свойства:

- 1) Движение ГУ является вертикально для любых сред.
- 2) ГУ не зависит от переходного этапа между средами.

Все ли ГУ независимы? т.к. движение массового заряда, то и ГУ не зависит, поскольку на примере, когда

$$\begin{aligned} \vec{j} &= 0, \rho = 0 & \text{и} \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} &= -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \xrightarrow{\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \neq 0} \nabla \times \vec{B} = 0 \\ \vec{j}_0 &= 0, \rho_0 = 0 & \text{и} \oint \vec{H} \cdot d\vec{l} &= \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \xrightarrow{\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \neq 0} \nabla \times \vec{B} = 0 \end{aligned}$$



и - контур, описанный по границе, разделяющей среды.

Возможные значения поля во второй среде 2, если оно есть в первой?

$$\begin{aligned} \oint \vec{E}_2 \cdot d\vec{l} &= -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}_2}{\partial t} + S \\ \oint \vec{E}_2 \cdot d\vec{l} &= -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}_1}{\partial t} + S \\ \text{из ГУ для } \Sigma &\rightarrow 0 = -\frac{1}{c} \int_S (\vec{B}_2 - \vec{B}_1, \vec{n}_{12}) dS \end{aligned}$$

\vec{B}_2 - этого гипотетического вектора

также можно записать $\vec{B}_2 = \vec{B}_1 + \vec{B}_{21}$, т.к. $\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0$ в симметрии плоскости

$$\Rightarrow \oint (\vec{n}_{12}, \vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 0, \text{ т.к. } \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0 \text{ в симметрии плоскости.}$$

Аналогично можно получить и для \vec{E} . Проделав такие же вычисления для "правого" - "левого", то получим

$$\text{Пусть } B_{21} = B_{12}, \text{ т.е. } (\vec{n}_{12}, \vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 0$$

$$\begin{aligned} \oint \vec{E}_2 \cdot d\vec{l} &= -\frac{1}{c} \int_S \vec{n}_{12} \cdot d\vec{S} \\ \oint \vec{E}_1 \cdot d\vec{l} &= -\frac{1}{c} \int_S \vec{n}_{12} \cdot d\vec{S} \Rightarrow \text{заканчивается выражение ГУ для среды.} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \oint (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) \cdot d\vec{l} = 0 \Rightarrow \vec{E}_2 - \vec{E}_1 = \nabla \psi$$

Если заряды не заложены, что \vec{E} вихревое, то получим в общем случае не нуль.

Ли "правило" непрерывного вихря звонкого

$$[\vec{n}_2, \vec{P}_2 - \vec{P}_1] = \frac{4\pi}{c} \vec{i} e \quad \vec{i} e \equiv \vec{i}$$

$$(\vec{n}_2, \vec{\omega}_2 - \vec{\omega}_1) = 4\pi \vec{i} e \quad \vec{i} e \equiv \vec{i}$$

применение к начальному РА, т.е. замкнутому

$$\vec{n} \rightarrow -\vec{E}, \quad \vec{i} e \rightarrow \vec{i} m \Rightarrow [\vec{n}_2, \vec{E}_2 - \vec{E}_1] = -\frac{4\pi}{c} \vec{i} m$$

$$(\vec{n}_2, \vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 4\pi \vec{i} m$$

"Итога удобно. Из них видно, что если для каждого вектора магнитного поля имеется заряд, то E и B при превращении меняются в противоположные

5. Закон сохранения, вытекающие из уравнений Максвелла. Закон сохранения заряда (уравнение непрерывности). Закон сохранения энергии (теорема Пойнтинга). Вектор Пойнтинга и конечные потоки электромагнитной энергии. Потоковая теорема Фуко в среде без диполей. Акустическое излучение.

Рассмотрим 2-е уп-е Максвелла в диф-ой форме.

$$\text{rot } \vec{H} = \frac{1}{c} \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{D}}{\partial t} \quad \text{применение к начальному определению диверсии}$$

$$\text{div rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} \text{div } \vec{j} + \frac{1}{c} \frac{\partial}{\partial t} \text{div } \vec{D}$$

$$\text{div rot } \vec{H} = (\nabla, [\nabla \vec{H}]) = (\vec{H}, [\nabla, \nabla]) = 0$$

$$\text{Упрощающее уп-е } \text{div } \vec{D} = 4\pi \rho$$

$$\frac{4\pi}{c} \text{div } \vec{j} + \frac{4\pi}{c} \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0 \quad / \cdot \frac{1}{c} \Rightarrow \boxed{\text{div } \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0} \quad (3c93)$$

"уп-е непрерывности"

В неизотропной среде

$$\int_V \text{div } \vec{j} dV + \frac{\partial}{\partial t} \int_V \rho dV = 0 \Rightarrow \int_V \vec{j} \cdot \vec{\nabla} \rho dV + \frac{\partial}{\partial t} \int_V \rho dV = 0 \Rightarrow \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\dot{\rho} = -\vec{j}} \quad \sim \text{т.е. заряд убывает}$$

$$\underline{\underline{J} = -\int \text{div } \vec{j} dt}$$

Дифференциальное выражение непрерывности
Геометрия Пойнтинга

Теорема гласит о том, что имеет место следующее соотношение:



$$-\frac{\partial W}{\partial t} = Q + \Pi - A^0$$

"геометрия Пойнтинга в неизотропной среде".

$$\text{зде } W = \int_V w dV, \quad w - \text{объемная пот-ть энергии } \text{Фуко}$$

w - поток энергии в единице V .

Q - площадь дипольных логарифмов в объеме V (т.е. заряд в ед. времени)

$$Q = \int q dV$$

$$\Pi = \int_S \vec{S} \cdot d\vec{S}$$

q - обобщенное поле дипольных логарифмов

Π - поле зарядов из V через замену

\vec{S} - выбор полного логарифма

$$A^{er} = \rho a^{er} dV$$

A^{er} - поле дипольных логарифмов (не рабочее!)
 a^{er} - обобщенное поле дипольных логарифмов

Чтобы привести к рабочему виду уравнения $\Pi = \int_V \operatorname{div} \vec{S} dV$

$$\Rightarrow \frac{\partial \vec{S}}{\partial t} = q + \operatorname{div} \vec{S} - A^{er}$$

Если $q=0$, $A^{er}=0$ $\Rightarrow \operatorname{div} \vec{S} + \frac{\partial \vec{S}}{\partial t} = 0$. \sim совпадает с ур-ием магнитных полей (закон Фарадея)

Получаем геометрическую Пойнтинга: в вакууме

$$\operatorname{div} \vec{S} = -q + A^{er} - \frac{\partial \vec{S}}{\partial t}$$

$$\operatorname{rot} \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$$

$$\operatorname{rot} \vec{H} = \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} \vec{j} + \frac{4\pi}{c} \vec{J}_{ext}$$

$$\begin{cases} \cdot \vec{H} \\ \cdot \vec{E} \end{cases} \quad \left. \begin{array}{l} (4) - (2) \\ (4) - (1) \end{array} \right\}$$

" \vec{E} " стороны логарифмов тоже исчезают

$$\Rightarrow H \operatorname{rot} \vec{E} - E \operatorname{rot} \vec{H} = -\frac{4\pi}{c} \vec{j} \cdot \vec{E} = \frac{1}{c} \vec{j} \cdot \vec{E} - \frac{1}{c} \left(\vec{E} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right) \times \frac{e}{4\pi}$$

$$= \operatorname{div} [\vec{E}, \vec{H}]$$

Более простое выражение

$$\operatorname{div} \left[\frac{c}{4\pi} [\vec{E}, \vec{H}] \right] = -j \vec{E} + (-s) \cdot j \vec{E} - \frac{1}{4\pi} (\vec{E} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t})$$

Сравниваем:

$$\vec{S} = \frac{c}{4\pi} [\vec{E}, \vec{H}]$$

\sim без дес-ка.

$$\begin{aligned} q &= \frac{\vec{J}^2}{V} = \vec{E}^2 \\ A^{er} &= -j \vec{er} \vec{E} \end{aligned}$$

правильность если все согласовано

$$\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \frac{1}{4\pi} \left(\vec{E} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right)$$

Получаем для сферы: естественный, поглощенный, неизлучающий
 и излучающий:

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}$$

некоторая и

поглощается

$$\frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = 0$$

и излучается.

$\vec{B} = \mu \vec{H}$

$$\frac{\partial \vec{H}}{\partial t} = 0$$

$$\begin{aligned} \frac{1}{4\pi} \left(\vec{E} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} + \vec{H} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right) &= \frac{1}{4\pi} \left(\epsilon \vec{E} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} + \mu \vec{H} \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \right) = \frac{1}{8\pi} \left(\epsilon \frac{\partial \vec{E}^2}{\partial t} + \mu \frac{\partial \vec{H}^2}{\partial t} \right) = \\ &= \frac{1}{8\pi} \cdot \frac{\partial}{\partial t} \left(\vec{E} \vec{B} + \vec{H} \vec{B} \right) = \frac{\partial \vec{W}}{\partial t} = \frac{\partial \vec{w}}{\partial t} \end{aligned}$$

это выражение неизлучающей

Всё бывает говорят $\operatorname{div} \vec{E} = \frac{C}{\mu_0} [E, H]B = \frac{1}{\mu_0} S$. Ничего, общепути, спорят ли из равенства $\operatorname{div} \vec{B}$ равенство $\operatorname{div} \vec{B}$ векторов? Слово векторное это не совсем корректно.

Ничего добавить $\operatorname{div} \vec{H} = 0$ в 2020 году нет. Но говорят это из СТО через землю.

$$\text{шаги: } \vec{G} = \frac{1}{\mu_0} \vec{J} \quad \vec{J} = \frac{S}{C^2}, \text{ есть } \vec{J} + \vec{G} = \text{const}$$

$$\Rightarrow \text{струда} \Rightarrow \text{струда, что никакой добавки нет не получается.}$$

Давно струда созданная, стационарная, неизменяющаяся, однозначная. Теперь она является генератором

E_{ik}, M_{ik}

Если генератор обладает обеими свойствами: $E_{ik} = E_{ik}$, $M_{ik} = M_{ik}$

$$\frac{1}{4\pi} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = \frac{1}{4\pi} \frac{\partial \vec{M}_i}{\partial \theta} = \frac{1}{4\pi} E_{ik} E_{ik} \frac{\partial \vec{E}_k}{\partial t} = \frac{1}{8\pi} (E_{ik} E_i \frac{\partial E_k}{\partial t} + E_{ik} E_i \frac{\partial E_k}{\partial t}) =$$

$$= E_{ik} E_i \frac{\partial E_k}{\partial t}$$

$$= \left\{ \begin{array}{l} E_{ik} - \text{не зависит от времени} \\ \text{т.е. суммирование прёт по } i, k, \text{ исходит в формулу из суммы их} \\ \text{перемещения} \end{array} \right\} =$$

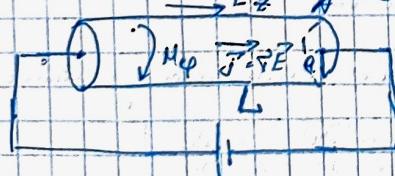
$$= \frac{1}{8\pi} E_{ik} \left(E_i \frac{\partial E_k}{\partial t} + E_k \frac{\partial E_i}{\partial t} \right) = \frac{1}{8\pi} E_{ik} \frac{\partial}{\partial t} (E_i, E_k) = \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial t} (E_i, E_k) =$$

$$= \frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{E_i E_k}{8\pi} \right)$$

Если генератор с маинингом составляющим:

$$\frac{1}{4\pi} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \dots = \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \frac{1}{8\pi} \Rightarrow \text{если генератор хар-ре} \rightarrow \text{составляющим, то он-то} \text{составляющий генератор}$$

Введение $\frac{\partial}{\partial t} = 0, \frac{\partial W}{\partial t} = 0$ Гипотеза Гюнтера: $Q + \Pi = 0$;



$$Q = \frac{1}{2} \cdot \pi a^2 L$$

$$J = a; E_0 = \frac{j}{\omega}; I = j \pi a^2; M_H = \frac{\partial I}{\partial a} = j \frac{2 \pi a}{a}; \vec{B} = \frac{c}{4\pi} [E_0 \cdot \vec{z}_0, M_H \cdot \vec{x}_0]$$

$$[\vec{z}_0, \vec{y}_0] = -\vec{p}_0$$

$$(j, \vec{y}_0, \vec{z}_0) \text{ правая система}$$

$$\Rightarrow \vec{s} = -\vec{p}_0 \frac{j^2 a}{2\pi}$$

$$\Pi = \int_S \vec{J} \cdot \vec{B} = -\frac{j^2 a}{2\pi} \cdot 2\pi a L = -\frac{j^2 a^2}{2} L$$

$$\Rightarrow Q + \Pi = 0, \text{ т.е. } 0.$$



8. Геометрическое решение ур-ий Максвелла при заданных начальных и граничных условиях.

Среда однородная, неизменяющаяся, неизменяющая, изотропная.

$$\vec{\omega} = \epsilon \vec{E}, \vec{B} = \mu \vec{H}; \vec{j} = \sigma \vec{E}, \text{ где } \epsilon, \mu, \sigma > 0$$

Двигающееся поле $\vec{E}(t, \vec{r}), \vec{H}(t, \vec{r})$ в $t > 0$ и в V плюс однородная V , ограниченная поверхностью S однозначно определяется уравнениями Максвелла с общими соединяющими условиями:



$$1) \text{ При } t=0 \text{ в } V: \vec{E}(0, \vec{r}) = \vec{E}_0(\vec{r}) \\ \vec{H}(0, \vec{r}) = \vec{H}_0(\vec{r})$$

$$2) \forall t > 0 \text{ в } V \text{ задано} \quad \text{стороннее} \\ \text{условие: } \vec{j}_{\text{ст}}(t, \vec{r})$$

$$3) \forall t > 0 \text{ на } S \text{ заданы} \quad \text{норма} \vec{E}_S(t, \vec{r}), \text{ норма} \vec{H}_S(t, \vec{r}) \text{ - одновременно} \\ \text{норма!}$$

Решение
Любое $\vec{E} \vec{E}_1, \vec{H} \vec{H}_1$ и \vec{E}_2, \vec{H}_2
 $\vec{E}_3 = \vec{E}_2 - \vec{E}_1, \vec{H}_3 = \vec{H}_2 - \vec{H}_1$ - разностное поле.

Проверено выполнимо:

$$1) t=0: E_{30} = 0, H_{30} = 0$$

$$2) \vec{j}_{3r} = 0$$

$$3) S: \text{норма} \vec{E}_{3r} = 0, \text{норма} \vec{H}_{3r} = 0$$

Запишем геометрическое выражение для разностного поля: ($\vec{j}_{3r} = 0$)

$$-\frac{\partial W_3}{\partial t} = \oint_S \epsilon \vec{E}_3 \cdot \vec{n} + \int_V \sigma \vec{E}_3^2 + \int_V \mu \vec{H}_3^2 + \int_V \rho j_{3r}^2$$

$$S: [\vec{E}_3, \vec{H}_3] \cdot \vec{n} = [\vec{E}_{3r}, \vec{H}_{3r}] \cdot \vec{n} = 0$$

$$\Rightarrow -\frac{\partial W_3}{\partial t} \geq 0 \Rightarrow \frac{\partial W_3}{\partial t} \leq 0 \quad \text{~энергия во времени не может} \\ \text{нарастать.}$$

$$W_3(t=0) = 0 \Rightarrow \forall t > 0 \quad W_3 = 0$$

$$\Rightarrow \vec{E}_3 = 0, \vec{H}_3 = 0 \Rightarrow \vec{E}_1, \vec{H}_1 \text{ и } \vec{E}_2, \vec{H}_2 \\ \text{ совпадают, т.к.}$$

$$\sqrt{\frac{\epsilon \vec{E}_3^2 + \mu \vec{H}_3^2}{8\pi}} / \sqrt{V} = 0$$

$$1) \text{ Поля не бываю} \vec{E}_0 = 0.$$

$$2) \text{ Частичное разностное поле не} \vec{H}_0 = 0.$$

$$3) \text{ Половина энергии разностного поля} \text{ всегда} \vec{E}_0 = 0.$$

Можно записать неизменяющее граничные условия.

$$\text{1) } \vec{n} \quad 3) \vec{E}_S = \eta_S [\vec{H}, \vec{n}]|_S - \eta_S [\vec{H}_S, \vec{n}]|_S$$

характеристическое неизменяющее поверхности
поверхности неизменяющее (т.к. $\eta_S > 0$)

$$\underbrace{[\vec{E}_S, \vec{H}_S] \cdot \vec{n}}_{[\vec{E}_{3r}, \vec{H}_{3r}] \cdot \vec{n}} = \eta_S \underbrace{[\vec{H}_S, \vec{n}] \cdot \vec{n}}_{\vec{n} (\vec{H}_S, \vec{H}_S)} - \eta_S \vec{H}_S \cdot \vec{n} = \eta_S \vec{H}_S^2 \Rightarrow -\frac{\partial W_3}{\partial t} \geq 0$$

Случ $R \rightarrow \infty$; $E, H \sim \frac{e^{-ikR}}{R}$ - расходящаяся сферическая волна

Для сферика (нет н.у. в 2.8.) док-во геометрической однозначности
и линейной независимости.

6a

6b

6c

6d

6e

6f

6g

6h

6i

6j

6k

6l

6m

6n

6o

Это
43

9

9
9

9

9

Электроосаждение.

1. Уравнение электроосажденияного поля. Стандартный потенциал. Общее уравнение для потенциала в неоднородном диэлектрике. Ур-е Ляпунова. Потенциал. Применение уравнения для потенциала на поверхности диэлектриков и проводников.

В статике $\frac{d}{dt} = 0 \Rightarrow \text{ур-е} \text{ Максвелла.}$

$$\text{rot } \vec{E} = 0$$

$$\nabla \cdot \vec{D} = \rho_{\text{обр}}$$

$$\frac{\partial}{\partial r} = \epsilon \vec{E}$$

ур-е электростатики

$$\text{rot } \vec{H} = \frac{4\pi}{c} j$$

$$\nabla \cdot \vec{B} = 0$$

$$\vec{B} = \mu \vec{H}$$

ур-е магнитостатики

Электроосаждение.

$$U_3(1) : \text{rot } \vec{E} = 0$$

$\Rightarrow \vec{E} = -\nabla \varphi$, где φ -скользящий потенциал электромагнитного поля.

$$\varphi(r) - \varphi(\infty) = \int \vec{E} \cdot d\vec{r}$$

$$\text{или } \left\{ \begin{array}{l} \varphi(r) = \varphi(\infty) - \int \vec{E} \cdot d\vec{r} \\ \varphi(r) = \varphi_1 + \int \vec{E}_1 \cdot d\vec{r} \end{array} \right\}$$

по этому опре-е для потенциала φ зд-о

$$\text{Члены в ур-е: } E_{xx} = E_{zz}; \quad E_x = (\vec{E}, \vec{E})$$

$$\vec{E} = -\nabla \varphi \Rightarrow (\vec{E}, -\nabla \varphi_x) = (\vec{E}, -\nabla \varphi_z) \quad \text{~нас/ производное по} \\ \text{напр-ю}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \varphi_x}{\partial z} = \frac{\partial \varphi_z}{\partial z} \Rightarrow \partial z (\varphi_x - \varphi_z) = 0$$

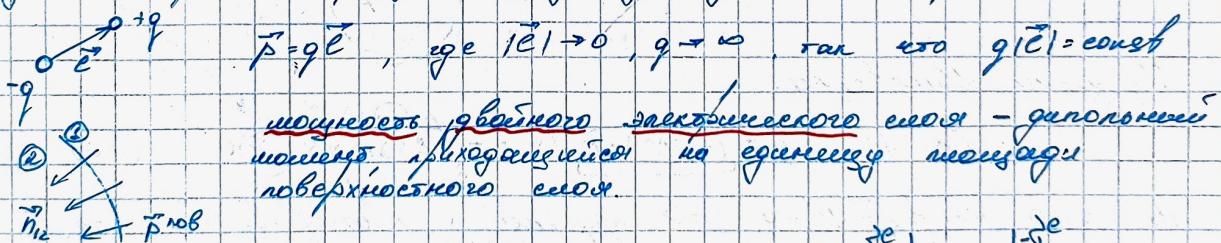
$$\Rightarrow \varphi_x - \varphi_z = \text{const}(z)$$

$$\varphi_x - \varphi_z = \frac{P}{\epsilon} \vec{E} \cdot \vec{r}$$

Если поле \vec{E} не является равномерным, т.е. не бесконечное, а в пределе точки (1) и (2) совпадают,

$$\varphi_x = \varphi_z \quad \text{т.е. потенциал неизменен на границе разделяющей среды.}$$

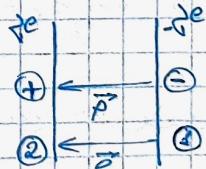
Приблизительное решение задачи двойной электрической системы



Можно решить-ть для потенциалов конденсатора:

$$\varphi_2 - \varphi_1 = \frac{q}{\epsilon} (\bar{n}_{12}, \vec{P}^{\text{раб}})$$

$$\varphi_2 - \varphi_1 = \frac{4\pi}{\epsilon} \left(\frac{q}{\epsilon} \vec{E} \right) \quad \times$$



Поля удаленных участков берутся не далее

$$(\bar{n}_{12}, \vec{D}_2 - \vec{D}_1) = 4\pi$$

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E} = -\epsilon \nabla \varphi$$

$$\epsilon_2 \frac{\partial \varphi}{\partial n_{12}} - \epsilon_1 \frac{\partial \varphi}{\partial n_{12}} = -4\pi$$

$$(\bar{n}_{12}, \nabla) = \frac{\partial \varphi}{\partial n_{12}}$$

производное по норм-ю

Что происходит с φ :

$$\vec{E} = -\nabla \varphi; \quad \vec{D} = \epsilon \vec{E} = -\epsilon \nabla \varphi$$

$$\operatorname{div}(\vec{D}) = 4\pi\rho \Rightarrow \operatorname{div}(-\epsilon \nabla \varphi) = 4\pi\rho$$

$$\Rightarrow \underbrace{\epsilon \operatorname{div} \nabla \varphi}_{\Delta \varphi} + (\nabla \epsilon, \nabla \varphi) = -4\pi\rho$$

$$\Rightarrow \epsilon \Delta \varphi + (\nabla \epsilon, \nabla \varphi) = -4\pi\rho \quad \begin{array}{l} \text{если среда однородная} \\ \text{и } \epsilon = \epsilon(x, y, z) \end{array}$$

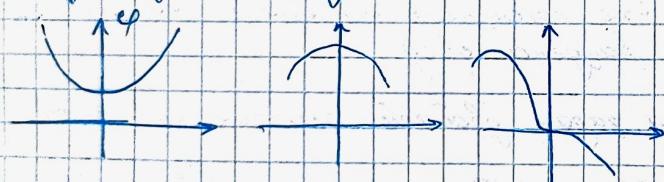
По однородной среде $\nabla \epsilon = 0$: $\Delta \varphi = -\frac{4\pi\rho}{\epsilon}$ — ур-е Пуассона

Если $\rho = 0$, получаем ур-е Потенциала: $\Delta \varphi = 0$

2. Многородное однородное электростатики. Теорема о максимуме и минимуме потенциала. Теорема о неизменности многочленов зарядов (теорема Крикера). Теорема вспомогательная. Теорема однородности решения (для док-ва). Классификация задач электростатики, граничные и краевые задачи.

Многородное однородное в электростатике.

1) Теорема о максимуме или минимуме ("максимуме") потенциала.
Максимум или минимум достигают на абсолютно-минимальном, или абсолютно-максимальном значении в области пр-ва, где существует заряд.



Док-во: Рассмотрим, что если $\epsilon_1 < \epsilon_2$, тогда в однородной среде $\epsilon_2 > 0$

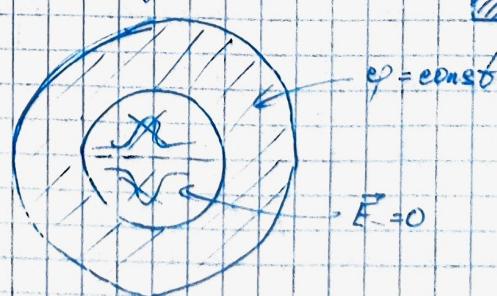
Узкое значение:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \epsilon_2 (-\nabla \varphi) \cdot \vec{r}_0 ds = -\epsilon_2 \frac{\partial \varphi}{\partial r} ds \neq 0 \quad (\neq 0)$$

Но $\rho = 0 \Rightarrow \oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = 0 \Rightarrow$ условие к электростатике, т.к. заряды не имеют боя.

4.) Электростатическое поле

т.к. $\varphi = \text{const}$ внутри проводника (стационарное состояние обладает) \rightarrow внутри $E = 0$



2) Теорема Крикера (о неизменности заряда т.д.)

Всегда равновесная конформная полематическая топология электрических зарядов является первоначальной, если то что не движется никакое другое есть, кроме проводников.

Изображение равновесия соблюдено $\nabla \varphi = 0$ везде.

Равновесие $\Rightarrow \nabla \psi_3 = \min$ $\Rightarrow \psi_{\text{мин}} = \min$,
но винчестеров ограничено $\Rightarrow \psi_{\text{мин}} \neq \min$ но $\psi_{\text{мин}} > 0$ \Rightarrow нет равновесия.

3) Геометрия винчестера.

Лучше задано ограничено в пр-ве $\rho^{(1)} - \rho^{(2)}$ заданных $\varphi^{(1)}, \varphi^{(2)}$ и $E^{(1)}$
создающее распределение потенциала $\psi^{(1)}$ и избыточный $\psi^{(2)}$, $\varphi^{(1)}, \varphi^{(2)}$ полное задание $\psi^{(1)}, \varphi^{(2)}$.
Лучше при сохранении той же конфигурации потенц., соотв. этого $\rho^{(1)}, \rho^{(2)}$ и $\varphi^{(1)}, \varphi^{(2)}$ заданных $\psi^{(1)}, \varphi^{(2)}$, тогда $\psi^{(1)}, \varphi^{(2)}$.

$$\left\{ \begin{array}{l} \rho^{(1)} \varphi^{(2)} - \rho^{(2)} \varphi^{(1)} \downarrow \nabla + \sum_i (Q_i^{(1)} \varphi_i^{(2)} - Q_i^{(2)} \varphi_i^{(1)}) = 0 \\ \psi^{(1)} \end{array} \right\}$$

Доп-во: обозначения (1) \sim относятся к 1-му заданию;
(2) \sim относятся ко 2-му заданию;

т.е. если не известны граничные условия избыточного
известных потенциалов

будет ли складываться избыточные конфигурации
известных, если это задано?

Если соединить обе конфигурации, то имеем
известных, то это не избыточные конфигурации системы. (Извест-
но как выглядят заряды.) \Rightarrow Заданное не явл. избыточными
известными

Задаваемые $\psi^{(1)}, \varphi^{(2)}$ максимум:

$$\begin{aligned} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(1)}) &= -4\pi \rho^{(1)} \quad | \cdot \varphi^{(2)} \\ \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(2)}) &= -4\pi \rho^{(2)} \quad | \cdot \varphi^{(1)} \quad \text{и винчестер} \\ \rightarrow \psi^{(2)} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(1)}) - \psi^{(1)} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(2)}) &= -4\pi (\rho^{(1)} \varphi^{(2)} - \rho^{(2)} \varphi^{(1)}) \end{aligned}$$

Слева: $\varphi^{(2)} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(1)}) - \varphi^{(1)} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(2)}) = \operatorname{div}(\varphi^{(2)} E \nabla \psi^{(1)} - \varphi^{(1)} E \nabla \psi^{(2)})$

$$= \varphi^{(2)} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(1)}) + (\nabla \varphi^{(2)} E \nabla \psi^{(1)}) - \varphi^{(1)} \operatorname{div}(E \nabla \psi^{(2)}) - (\nabla \varphi^{(1)} E \nabla \psi^{(2)})$$

Перенесем всё влево и делим на 4π и получим $\int \operatorname{div} \psi^{(2)} \nabla V = \int \psi^{(2)} \nabla V \sim$ полужелаемое выражение $0 = 1$.

$$\Rightarrow \int (\rho^{(1)} \varphi^{(2)} - \rho^{(2)} \varphi^{(1)}) \downarrow \nabla + \frac{1}{4\pi} \int (\varphi^{(2)} E \nabla \psi^{(1)} - \varphi^{(1)} E \nabla \psi^{(2)}) \downarrow \nabla = 0$$

Если берёте интеграл по беск. удалённой сфере $S \rightarrow \infty$:

$$0 = \int_{S \rightarrow \infty} \frac{\rho^{(1)} \varphi^{(2)}}{R^2} - \frac{\rho^{(2)} \varphi^{(1)}}{R^2} \int_{S \rightarrow \infty} \frac{1}{R^2}$$

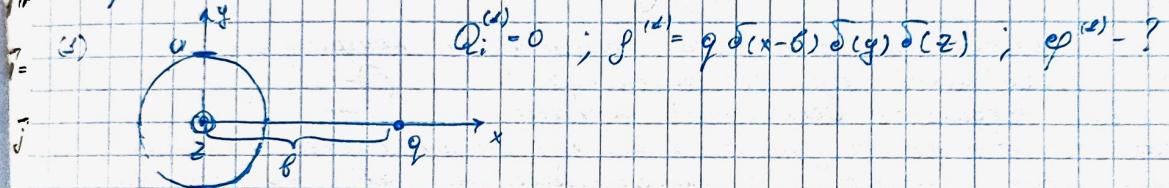
или $\psi^{(1)} \sim \frac{1}{R^2} \int \varphi^{(2)} \sim \frac{1}{R^2}$ $\varphi^{(1)} \sim \frac{1}{R^2}$ $\psi^{(2)} \sim \frac{1}{R^2}$

$$\begin{aligned}
 & \int_{S \rightarrow \infty} \sim R^2 \\
 & \Rightarrow \frac{1}{4\pi} \oint (\varphi^{(1)} e \nabla \varphi^{(2)} - \varphi^{(2)} e \nabla \varphi^{(1)}) \cdot d\vec{s} - \frac{1}{4\pi} \sum_i \oint [e \underbrace{\varphi^{(2)} e \nabla \varphi^{(1)} - \varphi^{(1)} e \nabla \varphi^{(2)}}_{\text{пограничные условия}}] \cdot \vec{n} dS = \\
 & \quad \sum_i \oint \left[\varphi_i^{(1)} \oint (-e \nabla \varphi_i^{(2)}) \cdot d\vec{s} - \varphi_i^{(2)} \oint (-e \nabla \varphi_i^{(1)}) \cdot d\vec{s} \right] \quad \text{□} \\
 & \text{пограничные условия} \rightarrow \text{однородные} \\
 & \text{пограничные} = \text{единичные} \rightarrow \text{однородные} \\
 & \text{□} \sum_i (\varphi_i^{(1)} \oint \varphi_i^{(2)} \cdot d\vec{s} - \varphi_i^{(2)} \oint \varphi_i^{(1)} \cdot d\vec{s}) = \sum_i (Q_i^{(1)} \varphi_i^{(2)} - Q_i^{(2)} \varphi_i^{(1)}) \\
 & \text{□}
 \end{aligned}$$

Бесконечное:

$$\int (\rho^{(1)} \varphi^{(2)} - \rho^{(2)} \varphi^{(1)}) dV + \sum_i (Q_i^{(1)} \varphi_i^{(2)} - Q_i^{(2)} \varphi_i^{(1)}) = 0$$

Пример использования: бесконечное однородное проводящее сферы радиуса a (не заряжен.) на расст. b есть заряд q , находящийся в $\varphi_i^{(1)}$ (пограничной сфере)



(2) Сфера с gen. зарядом.

$$Q_i^{(1)} = q; \varphi_i^{(2)} = \frac{q}{a}; \rho^{(2)} = 0; \varphi^{(2)} = \frac{q}{\sqrt{x^2+y^2+z^2}}, \quad x^2+y^2+z^2 > a$$

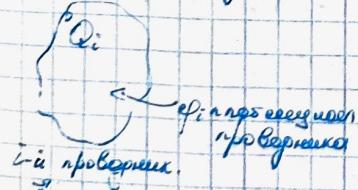
Применение теоремы:

$$\int \left[(q \delta(x-a) \delta(y) \delta(z)) \cdot \frac{q}{\sqrt{x^2+y^2+z^2}} \right] dx dy dz + (0 - q \varphi_i^{(1)}) = 0$$

$$= \frac{q^2}{a}$$

$$\Rightarrow \varphi_i^{(1)} = \frac{q}{a}$$

(4) Теорема единственности.



Решение уравнения однозначного вида в единичной проводящей сфере:

4) В V заряжено распределенное зарядов ρ ;

2) Задано надо φ_i , надо φ_i проводников, находящихся в V ;

3) На поверхности S задано надо φ/S , надо $\partial \varphi / \partial n/S$

однозначно задано φ на S .

~ Задача 60

Бесконечная задача электростатики:

1. Применяется задача электростатики (находится поле по зарядам бесконечных).

Найдём задачу: 1) $E(r)$, проводники;

2) $\rho(r)$, проводники;

3) поле E , поле ρ ;

4) граничные условия

$$\Rightarrow \rho = ?$$

$$E = -\nabla \phi$$

2. Обычная задача (но поле задано неизвестно)

Дано: ϕ (или E) \Rightarrow ищем ρ ?

3. Применяется задача электростатики для безграничной проводящей среды. Решение Грэхема. Однозначное решение ур-я в вакууме. Погрешности проводящего и проводимого состояния. Поле проводимой среды отличается от её рассчитанных из неё (различие по числовым значениям). Дополнительный момент. График зависимости момента.

$$\Delta \phi = -\frac{4\pi\rho}{\epsilon} \text{ в вакууме Грэхема}$$

Решение Грэхема называемое решением ур-я: $\Delta G = -4\pi \delta(\vec{r} - \vec{r}_0)$

где $G = G(\vec{r}, \vec{r}_0)$ - ур-я Грэхема для прямой задачи электростатики.

Наш учитель получил, что $G = 1/\vec{r} - \vec{r}_0$

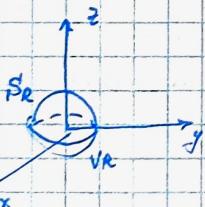
для этого рассмотрим более простую задачу:

$$\Delta G = -4\pi \delta(\vec{r})$$

$$G = G(r) = \frac{1}{r}$$

Рассмотрим $r \neq 0$, $\Delta G(r) = 0$

$$\text{В сферической С.К.: } \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial G}{\partial r} \right) = 0 \Rightarrow \text{получаем } G(r) = \frac{1}{r}$$

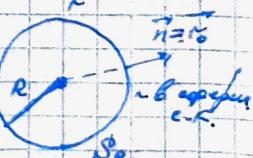


$$\int_V \Delta G dV = -4\pi \int_V \delta(\vec{r}) dV$$

← интегрируем в сферической системе.

при этом $R \rightarrow 0$ в таком случае надо помнить правило сходимости интеграла Коши.

$$\lim_{R \rightarrow 0} \int_V \Delta G dV = \lim_{R \rightarrow 0} \int_V \delta(\vec{r}) dV = \lim_{R \rightarrow 0} \int_{S_R} \delta(\vec{r}) dS = \lim_{R \rightarrow 0} \frac{1}{r^2} \int_{S_R} dS = \lim_{R \rightarrow 0} (-4\pi) \cdot \frac{1}{R^2} \cdot 4\pi R^2 = -4\pi$$



$\Rightarrow -4\pi = -4\pi$ - равенство получено

Решение уравнения Грэхема:

$$\text{Грэхем Грэхем: } \int_V [\varphi \Delta G - G \Delta \varphi] dV = \int_V [\varphi \frac{\partial G}{\partial r} - G \frac{\partial \varphi}{\partial r}] dV$$

составлено, решено.
интегрировано.

$$\int_V [\varphi(\vec{r}') \Delta G(\vec{r}', \vec{r}_0) - G(\vec{r}', \vec{r}_0) \Delta \varphi(\vec{r}')] dV' =$$

, обратно к \vec{r}'
- $\rho_0 \delta(\vec{r}', \vec{r}_0)$

$$= \int_V [\varphi(\vec{r}') \frac{\partial G(\vec{r}', \vec{r}_0)}{\partial r'} - G(\vec{r}', \vec{r}_0) \frac{\partial \varphi(\vec{r}')} {\partial r'}] dV'$$

переписано:

$$\int \varphi(\vec{r}') \delta(\vec{r}' - \vec{r}_1') d\vec{r}' = \varphi(\vec{r}_1')$$

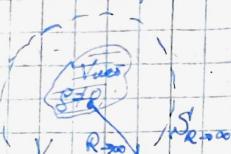
$$\Rightarrow \varphi(\vec{r}_1) = \frac{1}{E} \int \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r}_1 - \vec{r}'|} d\vec{r}' + \frac{1}{4\pi} \int \left[\frac{1}{|\vec{r}_1 - \vec{r}'|} \frac{\partial \varphi(\vec{r}')}{\partial n} - \varphi(\vec{r}') \frac{\partial}{\partial n} \frac{1}{|\vec{r}_1 - \vec{r}'|} \right] d\vec{s}'$$

Введём обозначение: $\vec{r}_2 = \vec{r} - \vec{r}'$, $\vec{R} = \vec{r} - \vec{r}_1$, $R = |\vec{R}| = |\vec{r} - \vec{r}_1|$

$$\Rightarrow \varphi(\vec{r}_1) = \frac{1}{E} \int \frac{\rho(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' + \frac{1}{4\pi} \int \frac{1}{R} \frac{\partial \varphi}{\partial n} - \varphi \frac{\partial}{\partial n} \frac{1}{R} d\vec{s}'$$

нешерошное ур-е для φ .

Считаем, что потенциал находиться в ограниченной области $r > R$:



$$\int \frac{\rho(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' - \varphi \frac{\partial}{\partial n} \frac{1}{R} d\vec{s}' = 0, \text{ т.к. } S_2 \sim R^2$$

$$\text{таким образом } \frac{2\pi}{V} \frac{2}{R} \frac{2}{R} = 0.$$

При $R \rightarrow \infty$ потенциал получается гравитацией земли:

$$\Rightarrow \varphi(\vec{R}) = \frac{1}{E} \int \frac{\rho(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' + V' + 0 \quad (\#)$$

Лист поверхности S не в бесконечности, но центр охватывает её все целиком.

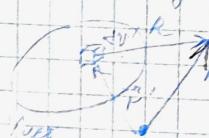


$$\varphi(\vec{r}) = \frac{1}{E} \int \frac{\rho(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' + \frac{1}{4\pi} \int \frac{g}{S} g \cdot \vec{n} d\vec{s}' \quad (2)$$

\Rightarrow сравниваем (2) с (1) получаем, что

$$\oint g \cdot \vec{n} d\vec{s}' = 0 \text{ или } \vec{g} \cdot \vec{n} = 0, \text{ т.к. } \vec{g}$$

Гравитационный вектор:



$$\varphi(\vec{r}) = \frac{1}{E} \int \frac{\rho(\vec{r}')}{R} d\vec{r}'$$

Лист поверхности S захватывает потенциал не полностью:

В таком случае $\oint g \cdot \vec{n} d\vec{s}' \neq 0$ даёт внесуд, который не учитывается.

$$\oint g \cdot \vec{n} d\vec{s}' = \text{грав.} + \text{губ.}$$

гравитация земли

$$\frac{\partial}{\partial n} \frac{1}{R} = \vec{n} \cdot \vec{r}_1 \cdot \frac{1}{R} = \text{гравитационный вектор потенциала: } \frac{(\vec{n}, \vec{R})}{R^3}, \quad \vec{R} = \vec{r} - \vec{r}_1$$

$$\varphi_{\text{грав.}} = \frac{1}{E} \int \frac{\rho(\vec{r}') \cdot \vec{n}}{R} d\vec{r}' = \frac{1}{E} \int \frac{\text{грав.}}{R} d\vec{s}'$$

$$\varphi_{\text{губ.}} = \frac{1}{E} \int \frac{(\vec{P}_{\text{губ.}}, \vec{R})}{R^3} d\vec{s}' = \frac{1}{E} \int \frac{(\vec{P}_{\text{губ.}}, \vec{R})}{R^3} d\vec{s}'$$

$$\vec{P}_{\text{губ.}} = \frac{e}{4\pi} \frac{\vec{Q}_{\text{губ.}}}{R^2}$$

нешерошного пот. вектора.

$$\vec{P} \rightarrow R \rightarrow (P, R^2) \in E^3$$

Понятие расстояния, нормы и погрешности
математического метода, как условия единичные
уравнений. если метода пространственных формул
нормы.

Понятие расстояния математического метода заключается в
единичном расстоянии от центра размещения
до известных.

$$d(P') = E \int_R^{\rho(P')} dv' - ?$$

$$\frac{1}{R} = \frac{1}{|P-P'|} = \frac{1}{\sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2}}$$

$$\text{Если } x', y', z' = 0 \Rightarrow \frac{1}{R} = \frac{1}{R}$$

Разложение R в ρ в окрестности точки $r'=0$

$$\frac{1}{R} = \frac{1}{R} \Big|_{P=0} + x'_\alpha \left(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{R} \right) \Big|_{P=0} + \frac{1}{2!} x'_\alpha x'_\beta \left(\frac{\partial^2}{\partial x_\alpha \partial x_\beta} \frac{1}{R} \right) \Big|_{P=0} + \dots$$

$$\left(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{R} \right) \Big|_{P=0} = \frac{x_\alpha}{r^3} = \frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{r} \quad (\text{да})$$

$$\text{если } \alpha \neq \beta: \left(\frac{\partial^2}{\partial x_\alpha \partial x_\beta} \frac{1}{R} \right) \Big|_{P=0} = \frac{3x_\alpha x_\beta}{r^5} = \frac{\partial^2}{\partial x_\alpha \partial x_\beta} \frac{1}{r} \quad (\text{да})$$

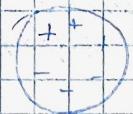
$$\text{если } \alpha = \beta: \left(\frac{\partial^2}{\partial x_\alpha^2} \frac{1}{R} \right) \Big|_{P=0} = \frac{3x_{\alpha, \alpha}}{r^5} - \frac{1}{r^5} = \frac{3x_{\alpha, \alpha}}{r^5} \quad (\text{да})$$

Рассмотрим в \mathbb{R}^3 одно небольшое изменение в координатах
1-ой координаты.

$$\Rightarrow d(P) = \frac{1}{E} \cdot \frac{1}{r} \int_P^{\rho(P')} dv' + (-) \frac{1}{E} \left(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{r} \right) \int_P^{\rho(P')} p_\alpha(P') x'_\alpha dv' + \frac{1}{E} \frac{1}{2} \left(\frac{\partial^2}{\partial x_\alpha \partial x_\beta} \frac{1}{r} \right) \int_P^{\rho(P')} x'_\alpha x'_\beta dv' + \dots$$

Задача, что $d(P)$ обл. существо и непрерывность

$$\text{функция} = \frac{1}{E} \int_V^{\rho} g(r') dv' = \frac{Q}{E}$$



непр. непр. непр. непр.
непр. непр. непр. непр.

$$\text{функция} = - \frac{1}{E} \left(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{r} \right) \int_P^{\rho(P')} p_\alpha(P') x'_\alpha dv'$$

$$\text{Если} \quad \int_V^{\rho} p_\alpha(P') x'_\alpha dv' = P_\alpha, \quad P_\alpha \sim \text{непр. величина}. \quad P_\alpha = P_\alpha \times \text{т.г.}$$

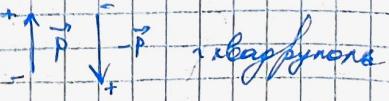
$$\left(\frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{r} \right) = \frac{x_\alpha}{r^3}$$

$$\Rightarrow \bar{P} = \int_V^{\rho(P')} P'_\alpha x'_\alpha dv' \sim \text{непр. величина} \sim \text{непр. величина}.$$

$$\Rightarrow \text{функция} = \frac{P_\alpha x_\alpha}{E^4} = \frac{(P_\alpha \bar{P})}{E^4} \sim \text{непр. величина} \sim \text{непр. величина}.$$

Рассмотрим в \mathbb{R}^3 одно изменение

$$\text{функция} = \frac{1}{2E} \left(\frac{\partial^2}{\partial x_\alpha \partial x_\beta} \frac{1}{r} \right) \int_V^{\rho(P')} x'_\alpha x'_\beta dv'$$



$\Delta_{\text{дл}} = \int p(\vec{r}') x_a x_b dV'$ ~ гензор неизменяющийся вращением координат.

Момент инерции равен так, что $\Delta_{\text{дл}} = \Delta_{\text{пл}}$ ~ т.е. присущ динамической симметрии.

Свободные величины:

$$\Delta_{\text{пл}} = 3\Delta_{\text{дл}} - \int p(\vec{r}') \underbrace{(x^1)^2 + (y^1)^2 + (z^1)^2}_{\vec{r}^1} dV$$

$$\Rightarrow \Delta_{\text{пл}} = \frac{1}{3} (\Delta_{\text{дл}} + \int p(\vec{r}') \vec{r}^1 \vec{r}^1 dV)$$

т.к. $\Delta_{\text{дл}} \sim$ неизменяющийся гензор отн. плоскости динамики, то $\Delta_{\text{дл}} = \Delta_{\text{пл}}$.

$$\text{Sp} \hat{\Omega} = \Omega_{xx} + \Omega_{yy} + \Omega_{zz} = 0$$

Всеобщий Ω -превращающий, зависящий от \vec{r} :

$$\text{сплайн} = \frac{1}{6E} \Delta_{\text{дл}} \frac{\partial x_a}{\partial x_1} \frac{\partial x_b}{\partial x_2} \frac{1}{r} + \frac{1}{6E} \int p(\vec{r}') \vec{r}^1 \vec{r}^1 dV' \cdot \Delta_{\text{дл}} \frac{\partial x_a}{\partial x_1} \frac{\partial x_b}{\partial x_2} \frac{1}{r}$$

по поверхности имеем общий сплайн-превращающий, состоящий из суммы вторых производных \rightarrow полученный оператор квадратичный (находящийся дальше от н.к.)

Числовая ($(2a)$), ($(2b)$) и $\text{Sp} \hat{\Omega} = 0$

$$\Rightarrow \text{сплайн} = \frac{1}{6E} \Delta_{\text{дл}} \frac{3x_a x_b}{r^5} = \frac{1}{2E} \Delta_{\text{дл}} \frac{x_a x_b}{r^5} \sim \text{погрешность вращения}$$

Важно: если плоскость сплайна $\sim \frac{1}{r}$

$$\text{сплайн} = \frac{1}{6r^3} \sim \frac{1}{r^2}$$

$$\text{сплайн} \sim \frac{1}{r^3}$$

Такое погрешное сплайн-превращение имеет r^{-2} более высокую точность, чем предполагают краевые условия для другого типа.

Значение силы может зависеть от коэффициентов, если коэффициент задан сплайном не равен 0.

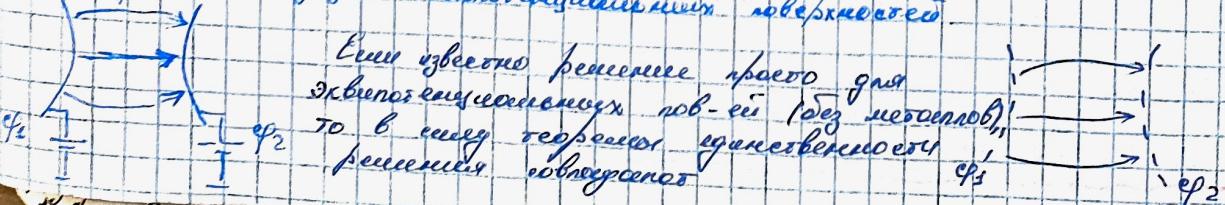
4. Методы решения, применяемые при решении превращений и неизменяющих динамику.

а) конгруэнтные методы: регуларизация эквив- x об- y ; метод изображений; метод заполнения динамики.

б) метод разреженного превращения. Разреженное превращение в ур-ии линеарно в дифракционной с.к. Дифракция в дин-ии шага в динамике.

в) Помощь в методе вращений.

1. Метод штампованных эквивалентных погрешностей.



Если известно решенное превращение для эквивалентных пог-стей (под-стей), то в следующем превращении для решения известного

$$\text{Случай обобщенного } \mu_{\text{общ}} = \frac{\varphi}{t} \rightarrow \Delta \varphi = -45^\circ \text{ градусов.}$$

Если видимо конформного: $\rho = 0 \rightarrow \Delta \varphi = 0 \Rightarrow$ в общем случае в-во структуры пока не определяется, но изменяется знаком.

\Rightarrow если при данном заполнении поле φ конформное оно становится неизмененным, то сохр. не только структура E , но и знаком.

Если при данном заполнении φ -функции $\varphi = f(E) \tilde{E}$ задана, в частн. за пределами, то сохр. несам структура E .

Пример:

$$E_1 E_{1r}(r) \cdot d\sigma r^2 + E_2 E_{2r}(r) \cdot d\sigma r^2 = 45^\circ \Rightarrow E E_{r(r)} d\sigma = 45^\circ$$

$E_1 E_{1r}(r)$ не меняется по верх. из-за структуры, з-з

$$E_2 E_{2r}(r) \cdot d\sigma r^2 + E_3 E_{3r}(r) \cdot d\sigma r^2 = 45^\circ \Rightarrow E_r(r) = \frac{2\pi}{(E_1 + E_2)r} \sim \frac{1}{r^2}$$

и структура не изм., а знакомое -45°

Другой пример заполнение: бро-е закономерностей

$$\begin{array}{c} \rightarrow \\ \rightarrow \\ \rightarrow \\ \rightarrow \\ \overline{\partial} = \tilde{E} \end{array}$$

\Rightarrow Здесь конформная структура поля \tilde{E}

Последует, что $\tilde{\partial} = -E \nabla \varphi = -\nabla \psi$ может быть представлена в виде линейной комбинации гр-ца ψ

$$\text{кот} \tilde{\partial} = 0? \rightarrow \text{кот}(E \nabla \varphi) = 0?$$

$$E \nabla \varphi \cdot \nabla \varphi + [\nabla E, \nabla \varphi] = 0 \Rightarrow \text{т.е. } \nabla E \parallel \nabla \varphi \Rightarrow \text{всё бро-е.}$$

Тогда по теореме из ВТА \tilde{E} можно быть выражено через ψ :

$$\sin \tilde{\partial} = 45^\circ \rightarrow \Delta \psi = -45^\circ \quad \text{иначе не определяется об. гр-ца, все орт-ы зададут.}$$

Если при данном заполнении сохр. заданы (если при констант. заданы), то сохр. не только структура \tilde{E} , но и знакомое.

Если дан. заполнение при фиксированных параметрах, то сохр. несам структура поля \tilde{E} .

Пример: $\bullet q \rightarrow \tilde{\partial} = \frac{q}{r^2}$

- бро-е закономер., зад. не определена

$$\Rightarrow \tilde{\partial}_{1,2} = \frac{q}{r^2}, E_{1,2} = \frac{q}{r^2} r^2$$

Метод разделяемых переменных

$$\Delta \varphi = 0$$

Метод разделяемых метода в заполнении фиксированном членами включает, чтобы поб-ть в-во из уравнений поверхности или, если координаты, в-во структуре разделяются (уравнения лин. 1-й е.д.)

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \text{---} \\ \text{---} \\ \text{---} \\ \text{---} \\ \text{---} \end{array}$$

$r = \text{const}$

$r = \text{const}$

если $r^2 \propto V$ и неизменн., чтобы разделяющее поле было θ виде сферических коорд.

В двумерном случае разделяние в методе с.к. разделяется на структуре

Пример: $\Delta \varphi = 0$ - φ -е поле

$$\varphi = \varphi(x, y, z) = X(x) Y(y) Z(z)$$

$$\frac{x''}{x} + \frac{y''}{y} = \frac{z''}{z} = -h^2 \Rightarrow x'' - h^2 x = 0 \Rightarrow x = C_1 e^{-h z} + C_2 e^{h z}$$

$$\frac{\chi''}{\chi} + h^2 = -\frac{y''}{y} = \frac{p^2}{y} \Rightarrow y'' + p^2 y = 0 \Rightarrow Y(y) = B_1 \cos py + B_2 \sin py$$

$$\frac{\chi''}{\chi} = -h^2 + \frac{p^2}{y} \Rightarrow -h^2 + \frac{p^2}{y} = -\frac{d^2 \chi}{dx^2} \Rightarrow h^2 = \frac{d^2 \chi}{dx^2} - \frac{p^2}{y}$$

$$\chi' + \frac{p^2}{y} \chi = 0 \Rightarrow \chi(x) = A_1 \cos px + A_2 \sin px$$

здесь есть короткое обозначение в дальнейшем.

$$\Rightarrow \varphi = (A_1 \cos px + A_2 \sin px)(B_1 \cos py + B_2 \sin py)(C_1 e^{-\sqrt{h^2 + \frac{p^2}{y}}x} + C_2 e^{\sqrt{h^2 + \frac{p^2}{y}}x})$$

коэффициенты определяются из ГУ (однородное в коробке в пространстве получены граничные условия $\varphi(0, y) = 0$ и полученные решения в виде $\varphi(r, \theta)$).

Задача о синусоидальном колебании в однородном поле.

$$\Delta \varphi = 0; \text{ задача в сферических координатах}$$

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial \varphi}{\partial r} \right) + r^2 \sin^2 \theta \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \theta^2} + r^2 \sin^2 \theta \frac{\partial^2 \varphi}{\partial \varphi^2} = 0$$

Решение имеет вид $\varphi(r, \theta)$ со свободным параметром r .

$$\Rightarrow \text{нужно решить в виде } \varphi = \varphi(r, \theta) = R(r) \Theta(\theta)$$

и вращается это можно.

$$\Rightarrow \varphi(r, \theta) = \sum_{n=0}^{\infty} [A_n r^n + \frac{B_n}{r^{n+1}}] P_n(\cos \theta), \text{ где } P_n - \text{полином Лежандра}$$

$$P_n(x) \mid \frac{d}{dx} \left[(1-x^2) \frac{dP_n}{dx} \right] + n(n+1) P_n = 0 \quad \text{— приведен к обычному виду дифференциального уравнения}$$

Из определения полинома Родрига:

$$P_n(x) = \frac{1}{2^n n!} \frac{d^n}{dx^n} (x^2 - 1)^n \quad \text{— общий вид полинома Родрига. имеющий вид для } x \in [-1, 1]$$

$$P_0 = 1; P_1(x) = x; P_2(x) = \frac{1}{2}(3x^2 - 1), \dots$$

$$\text{Сочетание ортогональности: } \int P_n(x) \cdot P_m(x) dx = \frac{2}{2m+1} \delta_{nm}, \text{ в частности}$$

$$\int P_n(\cos \theta) P_m(\cos \theta) \sin \theta d\theta = \frac{2}{2m+1} \delta_{nm}$$

Теперь перейдем к задаче: т.е. задача решена для синусоидального колебания.

$$\Delta \varphi_{1,2} = 0; |\varphi_{1,2}| < \infty$$

По направлению E_0 наводится электрическое поле.

$$\varphi_0 = -E_0 r \cos \theta = -E_0 r \cos \theta$$

$$\lim_{r \rightarrow \infty} \varphi_0 = -E_0 r \cos \theta \text{ — гипотеза задачи.}$$

Найдем коэффициенты ГУ, $\varphi_0 = \varphi_0 / r = \alpha$

$$\alpha \frac{\partial \varphi_0}{\partial r} = P_0 \frac{\partial \varphi_0}{\partial r} \quad (2) \quad \text{т.к. } \frac{\partial}{\partial r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} = 0 \text{ в сферич. с.к.)}$$

Записанный вид решения в общем виде: 1: во внутр. области шара не может быть

$$\varphi_0 = A_0 P_0(\cos \theta) + A_1 r P_1(\cos \theta) + \dots$$

Но и в общем:

$$\varphi_2 = (\tilde{A}_0 + \tilde{A}_1 r \cos \theta) e^{i\theta} \rightarrow \frac{\partial}{r} + \frac{\partial}{\rho} \cos \theta,$$

В каскаде квазиэнергетического полярного преобразователя, т.е. $\lim_{n \rightarrow \infty} \varphi_n = E_0 \cos \theta$ определяется первое изображение.

$$\begin{aligned} \varphi_1 &= A_1 r \cos \theta + \frac{B_1}{r^2} \cos \theta \\ \varphi_2 &= A_1 r \cos \theta + \frac{B_1}{r^2} \cos \theta \end{aligned}$$

/ если полярный преобразователь не вращается.

φ_2 при $r \rightarrow \infty$: $\tilde{A}_1 = -E_0$

$$\varphi_2 = -E_0 r \cos \theta + \frac{B_1}{r^2} \cos \theta$$

Первое изображение полярного преобразователя (вращающееся поле):

$$A_1 = -\frac{3E_2}{E_1 + 2E_2} E_0; \quad B_1 = \frac{C_1 - C_2}{E_1 + 2E_2} \alpha^3 F_0$$

$$\Rightarrow \varphi_2 = -\frac{3E_2}{E_1 + 2E_2} E_0 r \cos \theta \rightarrow \tilde{F}_1 = -\nu \varphi_2 = \frac{3E_2}{E_1 + 2E_2} E_0 \cos \theta$$

изделия: горизонтальное изображение.

$$\begin{aligned} \varphi_2 &= -E_0 r \cos \theta + \frac{C_1 - C_2}{E_1 + 2E_2} \alpha^3 E_0 \frac{\cos \theta}{r^2} \\ \varphi_0 &= \frac{10, M}{E_2 \cdot r^2} \end{aligned}$$

помимо изображения горизонтального изображения, есть $\tilde{F}_0 = \frac{C_1 - C_2}{E_1 + 2E_2} E_2 \alpha^3 F_0$.

т.е. изображение горизонтального изображения горизонтального изображения.

$$\text{Тогда } E_1 + 2E_2 \rightarrow E_1 + 2E_2 \ll 1 \rightarrow \text{нет изображения:}$$

изображение из $N E_0$
→ изображение отсутствует

Сущий изображение проекции изображения.

(т.е. нет изображения $= 0$)

Если $E_1 \rightarrow 0$, то $E_1 \rightarrow \infty$. т.е. горизонтальное изображение проекции проекции $E_1 \rightarrow 0$ в изображении проекции

$$\Rightarrow \tilde{F} = \lim_{E_1 \rightarrow \infty} \frac{C_1 - C_2}{E_1 + 2E_2} E_2 \alpha^3 F_0 = E_2 \alpha^3 F_0$$

Изображение изображения $\tilde{F}_{1,2} \gg 0 \rightarrow$ зарядка имеет зеркальное изображение проекции.



Метод вращающихся базисов

Пусть есть форма $\omega = E^{(0)}$ -форма и нет решения решения $A \omega^{(0)} = -\frac{4\pi f}{E^{(0)}}$

Тогда можно представить форму в виде $E = E^{(0)} + E^{(1)}(r)$, имея в виду, что изображение не зависит от времени, при условии $|E^{(1)}| \ll |E^{(0)}|$

$\omega = \omega^{(0)} + \omega^{(1)}$ - предполагается, что решение будет так

$$|\omega^{(1)}| \ll |\omega^{(0)}|$$

$$\operatorname{div}(E \nabla \omega) = -4\pi f \rightarrow E^{(0)} \operatorname{div} \omega^{(0)} + \operatorname{div}(E^{(1)} \nabla \omega^{(0)}) = -4\pi f$$

$$\rightarrow E^{(0)} \Delta \omega^{(0)} + E^{(0)} \Delta \omega^{(1)} + E^{(1)} \Delta \omega^{(0)} + E^{(1)} \Delta \omega^{(1)} + (E^{(0)}, \nabla \omega^{(0)}) + (E^{(1)}, \nabla \omega^{(1)}) = -4\pi f$$

+ малое бесконечное
по сравнению

$$13. \text{ изображение изображения } E^{(0)} \Delta \omega^{(0)} = -4\pi f$$

$$\epsilon^{(1)} \Delta \varphi^{(1)} + \operatorname{div}(\epsilon^{(1)} \nabla \varphi^{(1)}) = 0$$

перенесем div влево и решим для $\epsilon^{(1)}$

$$\Rightarrow \Delta \varphi^{(1)} = -\frac{\operatorname{div}(\epsilon^{(1)} \nabla \varphi)}{\epsilon^{(1)}}$$

Приложенного заряда $\operatorname{div}(\epsilon^{(1)} \nabla \varphi) = 4\pi \rho^{(1)}$

$$\Delta \varphi^{(1)} = -\frac{4\pi \rho}{\epsilon^{(1)}}$$

и ур-е Дуалитет, все величины известны, т.е. можем получить решение.

 $E^{(1)}$

5. Обобщенная задача электростатики.

состоит в обобщении распределения зарядов по заданному потоку.

Решается методом:

1. Приведет к обобщенному заряду

$$\left. \begin{aligned} \rho &= \frac{1}{4\pi} \operatorname{div} \vec{D} = -\frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(\epsilon \nabla \varphi) \end{aligned} \right\}$$

2. $\overset{(2)}{\circlearrowleft} \quad \overset{(1)}{\circlearrowright} \quad n_2$

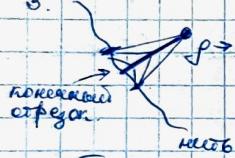
Если имеется слой легирующего материала:

a) $\epsilon_2 - \epsilon_1 = \frac{1}{\epsilon} (n_2 - \rho_{\text{поб}})$, где $\rho_{\text{поб}} = \text{плотность поверхности}$

b) $(n_2, D_2 - D_1) = 4\pi V$

Дифференцирование \rightarrow д-функция \rightarrow получение поверхностного заряда.

3.



$$\frac{\partial \varphi}{\partial r} \sim \frac{1}{r}$$

множ. заряженного конечного заряда.

$$\left. \begin{aligned} \text{длнк} &= -\lim_{r \rightarrow 0} \left(\frac{1}{r} \frac{\partial \varphi}{\partial r} \right) \end{aligned} \right\}$$

близко конечного участка $E_0 = -\frac{\partial \varphi}{\partial r} = \frac{\text{длнк}}{r^2}$ \rightarrow для дальнейшего \rightarrow можно брать всю гипотезу

4. В конце $\epsilon r \sim \frac{1}{r}$ $\left(\frac{\partial \varphi}{\partial r} \sim \frac{1}{r^2} \right)$

$$\cancel{r \rightarrow 0} \Rightarrow \left. \begin{aligned} q &= \lim_{r \rightarrow 0} (\epsilon r \varphi) = -\lim_{r \rightarrow 0} (\epsilon r^2 \frac{\partial \varphi}{\partial r}) \end{aligned} \right\}$$

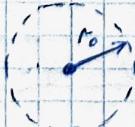
т.к.

$$\varphi = \frac{q}{4\pi r}; E_r = -\frac{\partial \varphi}{\partial r} = \frac{q}{4\pi r^2}$$

5. Если поделить на r будем получать обобщенное поле в конечной точке.

$$\frac{\partial \varphi}{\partial r} \sim \frac{1}{r^2} \rightarrow$$

Последствия: $r \gg r_0$, $\varphi = \frac{C}{r}$, какое соотношение?



Здесь конечное выражение - заряженный слой, заряженный поверхностью.

Решение неоднозначно, т.к. φ зависит от конфигурации заряда.

6. Максимальное количество зарядов между зарядами и поглощением проводников. Свойства поглощающих плоскостей и скользящих потенциалов. Поглощение зарядов.

Равнотенденция из n проводников, находящихся в $\varphi = 0$.

Свойство независимости, что между $\varphi_i \leftrightarrow Q_i$ \rightarrow независимо.

$\rho = 0$

$$W_c = \frac{1}{2} \int \rho \varphi dV + \frac{1}{2} \sum_i Q_i \varphi_i$$

Наше выражение: $\varphi_i = \sum_k b_{ik} Q_k + \varphi_0$

если $Q_k = 0 \Rightarrow E = 0 \Rightarrow \varphi_i = \varphi_0 = \varphi(0) = 0$ (т.е. если поле нет, то заряды не влияют друг на друга).

$$\Rightarrow \varphi_0 = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\varphi_i = \sum_k b_{ik} Q_k}$$

т.е. b_{ik} - поглощающее количество зарядов, находящееся в i -м проводнике

также: $\varphi = \vec{B} \vec{Q} \rightarrow \vec{Q} = \vec{B}^{-1} \varphi$ - пред $\vec{B}^{-1} = \vec{C}$

$$\Rightarrow \boxed{Q_i = \sum_k C_{ik} \varphi_k}, \text{ т.е. } C_{ik} \text{ - склонение конденсатора}$$

b_{ik} , C_{ik} определяются начальными конденсаторами (E , число проводников, их расстояние и т.д.)

Комментарий:

1) $b_{ii} = b_{ri}$ - независимое распределение зарядов.

$$C_{ik} = C_{ri}$$

2) $b_{ii} > 0$, $C_{ii} > 0$ - гарантированное наличие зарядов.

3) $i \neq k$: $b_{ik} \geq 0$, $C_{ik} \leq 0$; $\sum_n C_{ik} \geq 0$ \rightarrow доказано в 3. §27.

Причины этого.

Благодаря тому, что заряды из двух проводников не определяются.

$$\begin{array}{c} 1 \\ Q_1 = Q \\ \varphi_1 \end{array} \quad \begin{array}{c} 2 \\ Q_2 = Q \\ \varphi_2 \end{array}$$

Если оба заряда одинаковы и нулевые ($\rho = 0$):

$$L = \frac{Q}{\varphi_1 - \varphi_2}$$

- зависит от зарядов-источников

$$W_c = \frac{1}{2} \sum_i Q_i \varphi_i = \frac{1}{2} \sum_i \sum_k C_{ik} \varphi_i \varphi_k = \frac{1}{2} \sum_i b_{ik} Q_k Q_i$$

Также есть уединённый проводник.

$$L = \frac{Q}{\varphi - \varphi(0)} = \frac{Q}{\varphi} \Rightarrow Q = C \varphi \Rightarrow W_c = \frac{1}{2} Q \varphi \cdot \frac{1}{2} C \varphi^2 = \frac{Q^2}{2C}$$

Изображение, значение которого

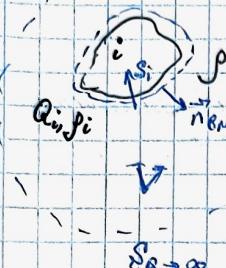
$$W_c = \frac{1}{2} (Q_1 \varphi_1 + Q_2 \varphi_2) = \frac{1}{2} Q (\varphi_1 - \varphi_2) - \frac{1}{2} C (\varphi_1 - \varphi_2)^2 = \frac{Q^2}{2C}$$

7. Энергия электростатического поля. Представление в виде интеграла по областям зарядов. Собственная энергия и первичная взаимодействия полей зарядов. Энергия взаимодействия внешнего поля с генератором токов и с постоянными зарядами. Энергия шаров с зарядами. Геометрия токов о влияние зарядов на энергию.

$$W_E = \frac{1}{8\pi} \int \vec{E} \cdot \vec{D} dV + \text{...}$$

$$W_E = \frac{1}{8\pi} \int \vec{E} \cdot \vec{D} dV = - \frac{1}{8\pi} \int_V (\nabla \varphi) \vec{D} dV = - \frac{1}{8\pi} \int_V \nabla \varphi \cdot \vec{D} dV + \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV =$$

пограничный переход через другие величины
представляет собой интеграл по поверхности



$$\Rightarrow \frac{1}{2} \int_S \rho \varphi dV - \frac{1}{8\pi} \int_V \rho \varphi dV + \frac{1}{2} \int_S \rho \varphi dS$$

$$\text{Однако: } \int_{R \rightarrow \infty} \frac{\rho}{r} \frac{dV}{r^2} = 0$$

$$S_{R \rightarrow \infty} \frac{1}{r^2} \frac{dS}{r^2} = \frac{1}{R^2}$$

$$\Rightarrow W_E = \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV + (-1) \frac{1}{8\pi} \sum_i q_i \frac{\rho \varphi}{r} dS =$$

$$= \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV + \frac{1}{8\pi} \sum_i q_i \frac{\rho \varphi}{r} dS = - \frac{q_i \rho \varphi}{r}$$

$$= \int_S \rho \varphi dS = Q_i \varphi = \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV + \frac{1}{2} \sum_i Q_i \varphi_i$$

$$\Rightarrow W_E = \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV + \frac{1}{2} \sum_i Q_i \varphi_i \quad \text{но где соединяется энергия? где она имеется?}$$

На самом деле в реальных системах поля необходимо от вычитать \rightarrow вычитают из первых из вторых из первых из вторых из вторых. Но в реальных системах поля \rightarrow энергия одна, где поле.

— энергия шаров про зарядов

* $\rho = 0$: $W_E = \frac{1}{2} \sum_i Q_i \varphi_i$ и пограничный член $\sum_i Q_i \varphi_i < 0$, если дополнительные на $\frac{1}{2}$ — пограничные заряды, пограничные не н.о. без собственных зарядов. (члены не пограничные заряды)

Энергия взаимодействия:

Оп. Энергия взаимодействия нескольких зарядов об. систему, когда разделяют помимо энергии самой системы и взаимодействия зарядов между собой зарядов.

Пример: E_1 и E_2 — заряды со взаимодействием, но так, что одна создает другому.

$$W_E = \frac{1}{8\pi} \int_V \rho E^2 dV = \frac{1}{8\pi} \int_V \rho E_1^2 dV + \frac{1}{8\pi} \int_V \rho E_2^2 dV + \frac{1}{4\pi} \int_V \rho E_1 E_2 dV$$

$$E = E_1 + E_2$$

$$W_1 = \text{заряд } E_1$$

$$W_2$$

$$W_{E_2} \geq 0$$

зарядов об. взаимодействие.

\rightarrow Поле зарядов не выполнено для E_1 и E_2 независимо. ($W_E \neq W_1 + W_2$)

Пусть $E_1 \leftarrow \varphi_1$ — нап. нап. E_1

$E_2 \leftarrow \varphi_2$

Таким образом, как все φ_1 и φ_2 не взаимодействуют

$$W_e = \frac{1}{2} \int_V \rho_1 \varphi_1 \Delta \varphi_1 dV = \frac{1}{2} \int_V \rho_1 \varphi_1 dV + \frac{1}{2} \int_V (\rho_1 \varphi_1 + \rho_2 \varphi_2) \Delta \varphi_1 dV$$

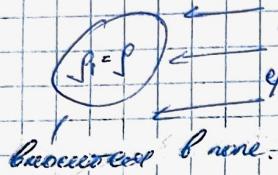
$$= \frac{1}{2} \int_V \rho_1 \varphi_1 dV + W_2 + W_{\delta_3}$$

По теореме

$$\text{Балансировка} \quad \int_V \rho_1 \varphi_2 dV = \int_V \rho_2 \varphi_1 dV$$

$$\Rightarrow W_{\delta_3} = \underline{\int_V \rho_1 \varphi_2 dV}$$

ρ -ное имеет место явно для этого ряда.



Общего яв. инерц. в. (а не з.) для балансир. действий Внешн. инг. 1 - не zero.

$$\Rightarrow \underline{\underline{W_{\delta_3} = \int_V \rho_1 \varphi_2 dV}}$$

~ если балансир. в. группе балансир. пол. не zero. балансир. не отн. к г. инерциальны.

Пример: 1) Трехмерный заряд во внешнем поле.

$$F = q \vec{E}(r - R_q)$$

$$W_{\delta_3} = \int_V q \delta(F - F_q) \varphi_0(F) dV = q \varphi_0(r_q)$$

~ энергия системы сведенна к минимуму \rightarrow потенциал пола в местах где есть заряды, которые испытывают сдвиги в направлении внешнего заряда, потому что заряды находятся в зоне полей.

2) Местный дипол - диполь, масса которого не зависит от внешнего поля.

Масса дипол - дипольного момента зависит от внешнего поля.

~ местный дипол (во внешнем поле)

$$T = p + q \vec{P} = q \vec{E} \quad \text{~т.к. масса неизменна, потенциальная энергия не изменяется}$$

$$\Rightarrow p = -q \vec{E}(r) + q \vec{E}(r - r')$$

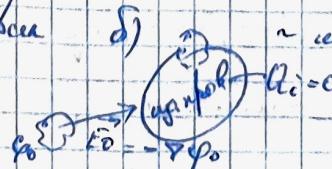
$$W_{\delta_3} = -q \varphi_0(0) + q \cdot \varphi_0(\vec{r}') = \frac{1}{2} \text{пред. в. неизм., балансир. б. заряда} = -q \varphi_0(0) + q \varphi_0(0) \vec{r}' = q \vec{r}' \nabla \varphi_0 = -(\vec{P}, \vec{E}_0)$$

3) Местный дипол во внешнем поле $\rightarrow W_{\delta_3}$ не является производством внешн. потенциальной зарядов полем же.

a)



~ напряжен. дипольного



~ масса производящий диполь

$$(b) \vec{E}_0 = -\nabla \varphi_0$$

$$\vec{E}_0 = -\nabla \varphi_0$$

$$\vec{E}_0 = 0$$

Несбалансировано зарядами:

$$W_e = \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV + \underbrace{\frac{1}{2} Q_i \varphi_i}_{a) \text{ нес}} = \frac{1}{2} \int_V \rho \varphi dV = \frac{1}{2} \int_V \rho_0 \varphi_0 dV + \frac{1}{2} \int_V \rho_0 \varphi_{un} dV$$

$$a) \text{ нес} \quad b) Q_i = 0$$

$$\rho_0 + \rho_{un} \quad W_{\text{недобр.}}$$

$$W_{\delta_3}$$

$$W_{\text{вн}} = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \rho_0 \varphi_{\text{вн}} \nabla \cdot \vec{r} = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \rho_{\text{вн}} \nabla \cdot \vec{r}_0 + \vec{r} = \text{т.о. } \vec{r} \text{ вдоль оси } \rho_0 \rightarrow \varphi_0; \text{ find } \rightarrow \varphi_{\text{вн}}. \exists$$

$$W_{\text{вн}} = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \rho_{\text{вн}} (\vec{r}) \varphi_{\text{вн}} (\vec{r}) \nabla \cdot \vec{r} \Leftrightarrow \text{т.к. обе оси лежат в плоскости } \vec{r} = \\ \varphi_{\text{вн}} (\vec{r}) = \varphi_0 (0) + \nabla \varphi_0 (0) \cdot \vec{r} + \frac{1}{2} \vec{r}^2$$

$$\textcircled{2} \quad \underbrace{\frac{1}{2} \int_{\Omega} \rho_{\text{вн}} \nabla \cdot \vec{r} \cdot \varphi_0 (0)}_{=0} + \underbrace{\frac{1}{2} \int_{\Omega} \rho_{\text{вн}} (\vec{r}) \vec{r} \cdot \nabla \cdot \vec{r}}_{= (-E_0)} = (-E_0)$$

$\approx \text{т.к. вдоль оси } \vec{r} \text{ число } -q \text{ и } +q \text{ нейтральны.}$

$$\Rightarrow W_{\text{вн}} = -E_0$$

Но решения зарядов всегда удовлетворяет первому, исходному уравнению?

Геометрический метод

— Заряды на проводниках, расположенных в диэлектрике или свободном пространстве распределены по поверхности проводников тангенциальными, то есть заряды каждого электрического поля делятся на две части

Задача: рассчитать заряды и изменение потенциала перехода зарядов.

$$\delta W_e = \frac{1}{8\pi} \int_{S1}^{S2} E \cdot \vec{D} dS \nabla = \frac{1}{8\pi} \int_{S1}^{S2} E \cdot \vec{D} dS \nabla = \frac{1}{4\pi} \int_{S1}^{S2} E \cdot \vec{D} dS \nabla =$$

$$= - \frac{1}{4\pi} \int_{S1}^{S2} (\nabla \varphi, \vec{D}) dS = - \frac{1}{4\pi} \int_{S1}^{S2} [\nabla \cdot (\rho \vec{D}) - \varphi \nabla \cdot \vec{D}] dS =$$

$$= - \frac{1}{4\pi} \int_{S1}^{S2} \varphi \delta \vec{D} dS \quad \text{т.к. } \delta \vec{D} = 0, \text{ т.е. заряды лежат вдоль}$$

$$\text{поверхности зарядов. } \exists =$$

$$\textcircled{2} \quad - \frac{1}{4\pi} \int_{S1}^{S2} \varphi \delta \vec{D} dS + S = - \frac{1}{4\pi} \sum_i \int_{S_i}^{S_{i+1}} \varphi \delta \vec{D} dS =$$

$$= - \frac{1}{4\pi} \sum_i \varphi_i \int_{S_i}^{S_{i+1}} \delta \vec{D} dS =$$

$$= \sum_i \varphi_i \int_{S_i}^{S_{i+1}} \delta \vec{Q}_i dS = 0$$

$\delta \vec{Q}_i \sim \text{полярный заряд не изолированный.}$

$$\Rightarrow \delta W_e = 0, \text{ т.к.}$$

То, что это означает — изолированный заряд в т.к. не создает потенциал зарядов, то есть заряды не влияют друг на друга.

8. Сила в электрическом поле. Интегрированием можно вывести обобщенные силы, выражения для силы в системе проводников с постоянными зарядами и постоянными потенциалами. Сила, действующая на заряд и центр во внешнем поле: можно силу действующую на заряд. Постоянство силы, действующей на заряд вдоль оси проводника. Постоянство обобщенных сил в диэлектрике. Периодичность обобщенных сил в поверхности находящихся в заряде.

Следует вспоминать, что для расчета работы силы необходимо учесть

$$\text{Величина действующая сила} : \frac{\Delta W}{\Delta t} = -Q - T + A^{\text{ст}}, \text{ где}$$

$$A^{\text{ст}} = A^{\text{ст}}_{\text{норм}} + A^{\text{ст}}_{\text{нек}} = -A^{\text{норм}} = -F \frac{\Delta r}{\Delta t},$$

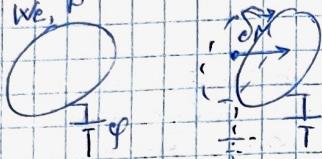
т.е. действующие и неизвестные сопротивления неизвестных.

$A^{\text{ст}}$ - неизвестное; тогда за неизвестное брать Δt :

$$\Delta W = -Q \Delta t - T \Delta t + A^{\text{ст}} \cdot \Delta t = -F \frac{\Delta r}{\Delta t} \Delta t$$

Установки сдвигов в приведенных единицах \rightarrow переход к выражению в единицах:

P - работа; ΔW_e есть работа силы e на Δt , переходящий из W_e в P .



$$\Rightarrow W_e + \Delta W_e, P + \Delta P$$

ΔP - это же есть переходящий в приведенные единицы ΔW_e из W_e .

$$\Delta W_e = \Delta P - F \frac{\Delta r}{\Delta t}, \quad \Delta = \text{переходящий.}$$

$F \frac{\Delta r}{\Delta t}$ - подобная величина определяемая \rightarrow подобной же концепции, есть величина в этом же единицах, т.е. $\frac{\Delta r}{\Delta t} = \frac{\Delta s}{\Delta t} \rightarrow F = \text{подобная величина.}$ Величина F - подобна величине $\frac{\Delta s}{\Delta t}$; величина $\frac{\Delta s}{\Delta t} \rightarrow$ F - подобна величине $\frac{\Delta s}{\Delta t}$.

$$F \frac{\Delta s}{\Delta t} = -\Delta (W_e - P)$$

Если сдвиги неизвестны, то это будет $P = 0$:

$$F \frac{\Delta s}{\Delta t} = -\Delta W_e$$

Приравниваем к нулю и получаем выражение для Δs в единицах:

$$F \frac{\Delta s}{\Delta t} = -\sqrt{U} + \Delta Q$$

Чтобы преобразовать в единицы $\Delta s = \sqrt{T S} \sim$ единица.

$$\Rightarrow F \frac{\Delta s}{\Delta t} = -\sqrt{U} + T \sqrt{S}.$$

$$\sqrt{S} = \frac{1}{T} \Delta Q$$

или $\sqrt{S} = \frac{1}{T} \Delta Q$ единицы.

Нагляднее выражение, что все распределение вспомогательных величин ΔQ в единицах

$$\Rightarrow \sqrt{T S} = \sqrt{U} + \sqrt{S}$$

$$F \frac{\Delta s}{\Delta t} = -\sqrt{U} + T \sqrt{S} = -\sqrt{U} + \sqrt{(TS)} = -\sqrt{(U - TS)},$$

F - действующая сила в единицах.

Далее получим выражение для Δs (единица, конечно...)

Следует вспоминать про вспомогательные

величины, связанные со вспомогательными величинами.

a) $P = 0$

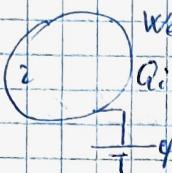
$F \frac{\Delta s}{\Delta t} = -(\Delta W_e)$ т.к. ΔW_e - это величина, зависящая от величин движущихся зеркал

$$\Delta W_e = W_e \left(\frac{\Delta s}{\Delta t} + \Delta \frac{\Delta s}{\Delta t} \right) - W_e \left(\frac{\Delta s}{\Delta t} \right) \times W_e \left(\frac{\Delta s}{\Delta t} \right) + \frac{\Delta W_e}{\Delta t} \Delta \frac{\Delta s}{\Delta t} - W_e \left(\frac{\Delta s}{\Delta t} \right) = \Delta \frac{\Delta s}{\Delta t} \Delta \frac{\Delta s}{\Delta t}$$

$$F_x \delta \xi_x = - \left(\frac{\partial W_e}{\partial \xi_x} \right)_P \delta \xi_x \Rightarrow F_x = - \left(\frac{\partial W_e}{\partial \xi_x} \right)_P$$

В координатах (x, y, z) : $\boxed{\vec{F} = -(\nabla W_e)_P}$

б) Система изображиков с фиксированной подсистемой



W_e, P Собранное Бирюковское перемещение, не подвижно
сохраняется \rightarrow о защада не изменяется на δQ_i

$$W_e + \delta W_e, P + \delta P$$

$$\delta P = \sum_i \varphi_i \delta Q_i$$

$$Q_i + \delta Q_i \quad F_x \delta \xi_x = - \delta(W_e - P)_{ep}$$

$$W_e = \sum_i Q_i \varphi_i$$

$$\delta(W_e - P)_{ep} = \sum_i \delta(Q_i \cdot \varphi_i)_{ep} - \sum_i \varphi_i \delta Q_i = \sum_i \varphi_i \delta Q_i - \sum_i \varphi_i \delta Q_i = - \sum_i \varphi_i \delta Q_i = -(\delta W_e)_{ep}$$

$$\Rightarrow F_x \delta \xi_x = -(\delta W_e)_{ep} = (\delta W_e)_{ep}$$

$$F_x = \left(\frac{\partial W_e}{\partial \xi_x} \right)_{ep}$$

$$\rightarrow \boxed{\vec{F} = (\nabla W_e)_{ep}}$$

Это значит, что за счет винтовых изогнутов (изогнутые)

Применение изогнутов соблюдается в эксперименте.

1. Дискретный защада во винтовом виде.

$$F_x \delta \xi_x = -(\delta W_e)_q = -\delta W_{q_3}; \quad W_{q_3} = q \varphi_0$$

$$\vec{F} = -\nabla W_{q_3} = -\nabla(q \varphi_0) = q \vec{E}_0$$

2. Обобщенное преобразование защада во винтовом виде.

$$W_{q_3} = \int_P^R p(\vec{r}) \varphi_0(\vec{r}) dV$$

$$F_x \delta \xi_x = -(\delta W_e)_p = -(\delta W_{q_3})_p$$

$$(\delta W_{q_3})_p = \left(\delta \int_P^R p(\vec{r}) \varphi_0(\vec{r}) dV \right)_p = \underbrace{\int_P^R p(\vec{r})}_{\varphi_0(\vec{r}, \delta \vec{r})} \underbrace{\delta \varphi_0(\vec{r}) dV}_{\delta \vec{r}} + \delta V$$

$$\varphi_0(\vec{r} + \delta \vec{r}) = \varphi_0(\vec{r}) + \nabla \varphi_0(\vec{r}) \cdot \delta \vec{r}$$

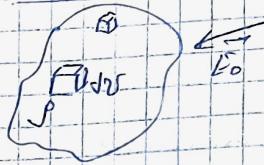
$$\Rightarrow (\delta W_{q_3})_p = \int_P^R p(\vec{r}) \nabla \varphi_0(\vec{r}) dV + \delta V + \delta \vec{r}$$

$$\Rightarrow F_x \delta \xi_x = -(\delta W_{q_3})_p = - \int_P^R p(\vec{r}) \nabla \varphi_0(\vec{r}) dV \cdot \delta \vec{r} = \int_P^R p(\vec{r}) E_0(\vec{r}) dV \cdot \delta \vec{r} =$$

$$= \int_P^R p(\vec{r}) F_{ax}(\vec{r}) dV \cdot \delta \vec{r} \quad \Rightarrow F_x = \int_P^R p F_{ax} dV$$

$$\vec{F} = \int_P^R p F_{ax} dV = \int_P^R p E \cdot dV$$

Замечание:



$\oint \vec{v} \times \vec{B} =$ как генератор заряда, т.е. вектор, определяющий в +V на единицу длины излучение потока $E_0 +$ потока зарядов (поток симметрический) \rightarrow вектор зарядов (поток симметрический) только вспомогательный поток, симметрический в конкретных генераторах подаваемый поток

$$\Rightarrow \vec{F} = \vec{P} \vec{E}$$

- 3) Сила, действующая на движущийся заряд.
- a) Абсолютный генератор \rightarrow зарядов движущийся $\rightarrow W_{B_3}$ опр. вектор.

$$\vec{F} = -\nabla W_{B_3} = \nabla(\vec{P}, \vec{E})$$

$$W_{B_3} = -(\vec{P}, \vec{E}_0)$$

При таком подходе нечестно на бирюсе, что вспомогательный поток.

$$\vec{F} = \nabla(\vec{P}, \vec{E}) = [\vec{P}, \text{rot } \vec{E}] + [\vec{E}, \text{rot } \vec{P}] + (\vec{E}, \nabla) \vec{P} + (\vec{P}, \nabla) \vec{E}$$

0 0 0 0
векторы

$$\Rightarrow \vec{F} = (\vec{P}, \nabla) \vec{E}$$

т.е. на движущийся генератор поток \vec{E} действует вспомогательное сопротивление.

б) Инерциальный генератор, $\rightarrow (\partial W_e) = \partial W_{B_3}$.

$$\vec{F} = -\nabla W_{B_3}, \quad W_{B_3} = -\frac{1}{2}(\vec{P}, \vec{E});$$

$$\vec{F} = \frac{1}{2} \nabla(\vec{P}, \vec{E})$$

Последний генератор движется $\rightarrow \vec{P} = \vec{P}(\vec{E}) = \alpha \vec{E}$, где $\alpha = \text{const.}$

$$\Rightarrow \vec{F} = \frac{\alpha}{2} \nabla(\vec{E}, \vec{E}) = \frac{\alpha}{2} \nabla \vec{E}^2$$

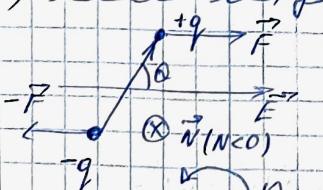
$$\nabla \vec{E}^2 = 2[\vec{E}, \text{rot } \vec{E}] + 2(\vec{E}, \nabla) \vec{E} = 2(\vec{E}, \nabla) \vec{E}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} \nabla \vec{E}^2 = (\vec{E}, \nabla) \vec{E} \quad \text{и возврат. обработка}$$

$$\vec{F} = \frac{\alpha}{2} \nabla \vec{E}^2 = \alpha(\vec{E}, \nabla) \vec{E} = (\vec{P}, \nabla) \vec{E}$$

\Rightarrow то же самое, что движущийся генератор движется, поток не имеет никакой у него природы.

4) Инерциальный генератор, движущийся по прямой (однородное движение)



Инерциальный генератор \rightarrow движущийся вспомогательный поток не имеет \vec{E} и не имеет никакого вспомогательного потока \vec{N}

$$N = -\frac{\partial W_e}{\partial \theta}$$

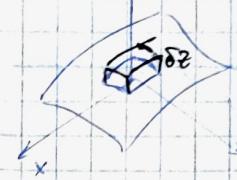
$$\begin{aligned} \Rightarrow N &= -\frac{\partial W_e}{\partial \theta} = -\frac{\partial}{\partial \theta} \left[-(\vec{P}, \vec{E}) \right] = -\vec{P} \vec{E} \sin \theta \\ &\quad \text{посл. } \vec{P} \rightarrow \vec{N}, \quad \vec{E} \rightarrow \vec{O} \quad \text{из } F_x = -\frac{\partial W_e}{\partial \theta} \end{aligned}$$

$$\vec{P} \vec{E} \cos \theta$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{N} = [\vec{P}, \vec{E}]}$$

Перемещение здания

3) Сила, действующая на здание из-за изменения массы при землетрясении.



$$(\delta W_e)_F = (\delta W_e)_{\vec{F}}$$

$$\frac{E \cdot \delta}{8x} - \frac{\delta^2}{8x}$$

$$W_e = \frac{E}{8x} - \frac{\delta^2}{8x}$$

Совершенно аналогично верт. перемещ. на δz .

$F_z \delta z = -(\delta W_e)_{\vec{F}}$, т.к. поб-е в здании, можно выразить только в.

$$(\delta W_e)_{\vec{F}} = -\frac{\delta^2}{8x} \Delta S \delta z$$

$$F_z \delta z = \frac{\delta^2}{8x} \Delta S \delta z \Rightarrow \frac{F_z}{\Delta S} = W_e$$

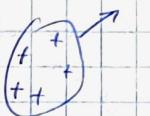
$$f_z^{nob} = W_e$$

побережности неизвестна.

Аналогично: $F_x \delta x = -(\delta W_e)_{\vec{F}} = 0$ ~ выражение не изменилось с поб-е

$$F_y \delta y = -(\delta W_e)_{\vec{F}} = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{f^{nob} = W_e N_{bd}}$$



f^{nob}

6) Сила в гидростатиках (одинаковая масса воды полупрессивного здания)

Сила гравит. на здание. здание: $\vec{F} = (\vec{P}, \vec{V}) \vec{E}$



$$\sqrt{P} = \vec{P} \cdot \sqrt{V} \Rightarrow \text{где экспон. давление: } \sqrt{F} = (\sqrt{P}, \vec{V}) \vec{E}$$

$$\sqrt{F} = (\sqrt{P}, \vec{V}) \vec{E} \Rightarrow \vec{F} = \frac{\sqrt{F}}{\sqrt{V}} = (\vec{P}, \vec{V}) \vec{E} = \frac{E-1}{4x} (\vec{E}, \vec{V}) \vec{E}$$

$$\frac{E-1}{4x} \vec{E} \text{ гор-и: } (\vec{E}, \vec{V}) \vec{E} = \frac{1}{2} \vec{V} \vec{E}^2$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{F} = \frac{E-1}{8x} \vec{V} \vec{E}^2}$$

но т.к. давление выше превышает, которое на здание

затратилось.

2: $E = E(\gamma)$ ~ объемное сжимание - изменение массы под

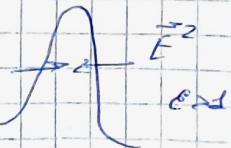
тез же гравит. ~ то же здание \vec{F} ~ гравит. здание

$$\vec{F} = \frac{1}{8x} \vec{V} (\vec{E}^2 \frac{\partial E}{\partial \gamma} \gamma) = \frac{1}{8x} \vec{E}^2 \frac{\partial E}{\partial \gamma} \gamma \vec{E}$$

Если гидростат. давление мало, то можно $\gamma = 1 + C \gamma$.

$$\frac{\partial E}{\partial \gamma} \cdot \gamma = C \gamma = E-1$$

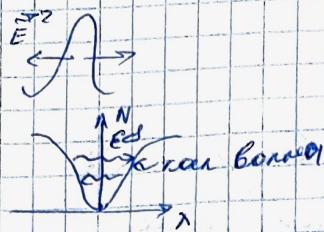
$$\Rightarrow \vec{F} = \frac{1}{8x} \vec{V} ((E-1) \vec{E}^2) - \frac{1}{8x} \vec{E}^2 \vec{V} E = \frac{E-1}{8x} \vec{V} \vec{E}^2$$



В эксперименте нет гравит. в здании, но в сфере есть гравитация

$$E = f - \frac{m \omega^2 N}{m \omega^2} = f - \frac{\omega^2 N}{\omega^2}$$

$\Rightarrow \vec{F} \neq 0$ и.д. \Rightarrow неизвестна векторн. из баланса электрического поля.



Если есть еще заряд - то заряд, который приводит к дипольному полюсу

$$\vec{F} = \rho \vec{E} + \dots$$

Следующий пункт о поверхности и объеме. Тензор напряженности

$$\vec{F} = \rho \vec{E} + \vec{v} = \rho \vec{E} + \int_S \vec{f}^{\text{nob}} dS, \text{ тензор } 1 \times 1 \text{ форма.}$$



Вспомним, что $\vec{f} = \operatorname{div} \vec{T}$ тензор 2×2 форма.

$$f_i = \frac{\partial T_j}{\partial x_j}, \text{ т.е. } f_x = \frac{\partial T_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial T_{xy}}{\partial y} + \frac{\partial T_{xz}}{\partial z}$$

$$\rightarrow f_y = \dots, f_z = \dots$$

так вспоминаем дивергенцию тензора.

Известная формула $O-T$ неиспользована:

$$\vec{F} = \rho \vec{E} + \int_V \vec{v} dV = \int_V \operatorname{div} \vec{T} dV = \int_S \vec{T} dS = \int_S \vec{T} \cdot \hat{n} dS \sim \text{из геодезического анализа}$$

$$\Rightarrow \vec{f}^{\text{nob}} = \vec{T} \cdot \hat{n}, \quad \hat{n} = (n_x, n_y, n_z).$$

Тогда:

$$f_x^{\text{nob}} = T_{xx} n_x + T_{xy} n_y + T_{xz} n_z, \text{ аналогично } f_y^{\text{nob}} = \dots, f_z^{\text{nob}} = \dots.$$

$$\Rightarrow f_i^{\text{nob}} = T_{ij} \cdot n_j \text{ (суммирование по } j)$$

Для нашей электромагнитной \vec{F} на T_{xx} не действует никакого действия, потому что равнодействующий сила, но и \sum момента сил $= 0$.

Несложно и доказать что действующий заряд действует на нормаль к поверхности \vec{f}^{nob} , т.е. нормальный $\vec{f} = \operatorname{div} \vec{T}$ является дипольным тензором от нормальной динамики.

$$T_{xx} = T_{zz}$$

Пусть в общем случае это в гр. заряды, тогда

$$\vec{F} = \rho \vec{E} + \frac{1}{8\pi} \nabla \left(E^2 \frac{\partial \phi}{\partial z} \right) - \frac{1}{8\pi} F^2 \nabla \phi; \quad \vec{F} = \vec{F}' + \vec{F}'' \text{, т.е.}$$

$$\vec{F}' = \rho \vec{E} - \frac{1}{8\pi} E^2 \nabla \phi$$

Проект доказан.

$$\vec{F}'' = \frac{1}{8\pi} \nabla \left(E^2 \frac{\partial \phi}{\partial z} \right) \text{ - сферически симметричный}$$

(гомогенное явл. электростатики)

$$\vec{F} = \operatorname{div} \vec{T} \rightarrow \text{для} \vec{F} \text{ аналогично можно } \vec{T} = \vec{T}' + \vec{T}''$$

$$\Rightarrow \vec{F}' = \operatorname{div} \vec{T}', \quad \vec{F}'' = \operatorname{div} \vec{T}''$$

\vec{T}' - максимальный тензор нормального полюса.

\vec{T}'' - сферически симметричный тензор нормального полюса

$$\vec{T}_{nn}^{\text{nob}} = \vec{T}_{nn}' + \vec{T}_{nn}''$$

Применяется к оператору \vec{F}'' .

$$F_x'' = \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial x} (E^2 \frac{\partial E}{\partial z} z) + \frac{\partial}{\partial y} \cdot 0 + \frac{\partial}{\partial z} \cdot 0$$

$$F_y'' = \frac{\partial}{\partial x} \cdot 0 + \frac{\partial}{\partial y} \cdot \frac{1}{8\pi} (E^2 \frac{\partial E}{\partial z} z) + \frac{\partial}{\partial z} \cdot 0$$

$$F_z'' = \frac{\partial}{\partial x} \cdot 0 + \frac{\partial}{\partial y} \cdot 0 + \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial z} (E^2 \frac{\partial E}{\partial z} z)$$

одномерный
изображение

специ

$$\Rightarrow \vec{I}'' = \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial z} z \cdot \vec{I}$$

$$\Rightarrow T_{\alpha\beta}'' = T_{\beta\alpha}''$$

$v\vec{E}$

Также получаем $\vec{F}' = \rho \vec{E} - \frac{1}{8\pi} E^2 \nabla E$

$$F_x' = \rho E_x - \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial x}; \quad F_y' = \rho E_y - \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial y}; \quad F_z' = \rho E_z - \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial z}$$

Из уравнений плакетки:

$$\rho = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div} \vec{D}$$

$$F_x' = \frac{1}{4\pi} E_x \operatorname{div} \vec{D} - \frac{1}{8\pi} E \frac{\partial E}{\partial x} = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_x \vec{D}) - \underbrace{\frac{1}{8\pi} (\nabla E_x, \vec{D})}_{(\vec{D}, \nabla E_x)} - \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial x}$$

$$(\vec{D}, \nabla) E_x = \epsilon(E, \nabla) E_x.$$

$$\Rightarrow F_x' = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_x \vec{D}) - \frac{\epsilon}{4\pi} (E, \nabla) E_x - \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial x}$$

$$\text{Плакетка } \tau_0, \text{ то } (\vec{E}, \nabla) \vec{E} = \frac{1}{2} \nabla^2 \vec{E}^2$$

$$(\vec{E}, \nabla) E_x = \frac{1}{2} \frac{\partial}{\partial x} E^2$$

$$\Rightarrow F_x' = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_x \vec{D}) - \underbrace{\frac{\epsilon}{8\pi} \nabla^2 E^2}_{\text{бесконтактно}} - \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial x} = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_x \vec{D}) - \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial x} (\epsilon E^2)$$

$$\Rightarrow F_x' = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_x \vec{D}) - \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial x} (\epsilon E^2)$$

тогда x -й коэффициент, где действует ϵ - это

$$F_y' = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_y \vec{D}) - \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial y} (\epsilon E^2)$$

$$F_z' = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(E_z \vec{D}) - \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial z} (\epsilon E^2)$$

Расшифруем: $\vec{D} = \vec{D}_x, \vec{D}_y, \vec{D}_z$

$$F_x' = \frac{1}{4\pi} \frac{\partial}{\partial x} (E_x D_x - \frac{\epsilon E^2}{2}) + \frac{1}{4\pi} \frac{\partial}{\partial y} (E_x D_y) + \frac{1}{4\pi} \frac{\partial}{\partial z} (E_x D_z)$$

$$\underbrace{\epsilon E_x}_{E_x D_x}$$

$$\underbrace{\epsilon E_y}_{E_x D_y}$$

$$\underbrace{\epsilon E_z}_{E_x D_z}$$

$$\Rightarrow F_x' = \frac{\partial D_x'}{\partial x} + \frac{\partial D_y'}{\partial y} + \frac{\partial D_z'}{\partial z}, \text{ где.}$$

$$\bar{\tau}_{xx}' = \frac{\epsilon}{4\pi} (E_x^2 - \frac{E^2}{2}); \quad \bar{\tau}_{xy}' = \frac{\epsilon}{4\pi} E_x E_y; \quad \bar{\tau}_{xz}' = \frac{\epsilon}{4\pi} E_x E_z.$$

аналогично для других, в данном случае будем писать:

$$T_{\alpha\beta}' = \frac{\epsilon}{4\pi} (E_\alpha E_\beta - \frac{E^2}{2} \delta_{\alpha\beta}).$$

Пример: 1) Вычисление $\vec{T}^{\text{раб}}$

$$\vec{T}^{\text{раб}} = \vec{T}'' = \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial z} \cdot 2 \vec{I} = \frac{1}{8\pi} E^2 \frac{\partial E}{\partial z} \cdot \vec{I}$$

a) Вычисление F_{nob}

$$F_{nob} = \frac{E}{8\pi} \vec{n}; f_x^{nob} = T_{x\beta} n_\beta = \frac{e}{4\pi} (E_x E_{\beta} - \frac{E^2}{2} \delta_{\alpha\beta}) n_\beta$$

$$E_x n_\beta = (E_x \vec{n}) = E_n \text{ итоговая нормаль}$$

$$\delta_{\alpha\beta} n_\beta = n_\alpha$$

$$\Rightarrow f_x^{nob} = \frac{e}{4\pi} (E_n E_n - \frac{E^2}{2} n_\alpha) \rightarrow \text{нужно теперь вычислить нормаль второго}$$

$$F_{nob} = \frac{e}{4\pi} (E_n E_n - \frac{E^2}{2} \vec{n})$$

Вычисление частичного сопротивления: (исключив из ноб-ти пренебрежимо пренебрежимо)

a)  $E = E \vec{n}$ (т.е. $E = E_n$)

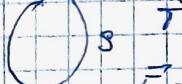
$$F_{nob} = \frac{e}{4\pi} (E^2 \vec{n} - \frac{E^2}{2} \vec{n}) = \frac{e}{4\pi} E^2 \vec{n} = \frac{e E^2}{8\pi} \vec{n} = \omega e \vec{n}$$

\rightarrow симметрия вдоль нормали

b)  $E \perp \vec{n}$

Такое означает, что $E \perp \vec{n} \rightarrow F_n = 0$

$$F_{nob} = -\frac{e E^2}{8\pi} \vec{n} = -\omega e \vec{n} \text{ итоговая нормаль равна нулю}$$

c) 

$\vec{n}, f^{nob} \neq 0$ \rightarrow есть нормаль ноб-ти.

$F = \frac{1}{3} F_{nob} \neq 0$ \rightarrow симметрия вдоль нормали

$$F = \frac{1}{3} (P_{nab} + \vec{G})$$

Причины пренебрежения фактора:

1)



Небольшой единичный вектор. т.е. J сфер.

$$F = \int_S \rho F dV = \int_S f^{nob} dS$$

Сама нормаль не является гладкой \rightarrow вычисление нормали не является

простым при вычислении итога не получается

2) Чему равен зарядовый генератор при небольшом \vec{E} и малом \vec{n} ?



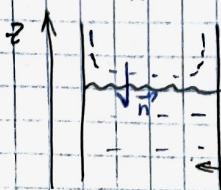
$$E = \frac{W_0}{8\pi}$$

Заполняющий конденсатором пространство имеет

нормальную однородную заграду.

$$E = \frac{EE^2}{8\pi} \Rightarrow \text{из условия } \vec{E} \perp \vec{n} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow f_2^{nob} = -\frac{E^2}{8\pi}; F_2 = -\frac{E^2}{8\pi} dS$$



однородный стационарный заграда

$$W_0 = \frac{e E}{8\pi}$$

Перенесемое ур-е.

$$F_2^{\text{раб}} \cdot \frac{CE^2}{8\delta} ; F_2 = \frac{CE^2}{8\delta} \Delta S.$$

\Rightarrow Тогда симметрическое симметрическое уравнение:

$$F_2 \Delta_2 = \frac{CE^2}{8\delta} \Delta S \Delta S \sim \text{дифференциальное уравнение}$$

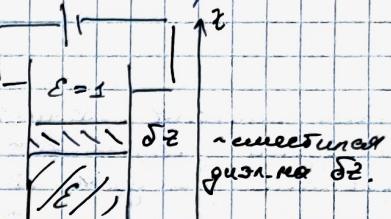
$$mg = \rho V g = f \Delta S \cdot h g \rightarrow \text{исходное найдено!}$$

Изменение из грузов распределается через изменение энергии.

$$F_2 \Delta_2 = (\Delta W_e)_4$$

$$F_2 \Delta_2 = \frac{CE^2}{8\delta} \cdot \Delta S \Delta_2 - \frac{E^2}{8\delta} \Delta S \Delta_2$$

"
энергия с E проинтегрирована, где $E=1$.
~ энергия дробится



$$\Rightarrow F_2 \Delta_2 = \frac{E+1}{8\delta} E^2 \Delta S \sim \text{уравнение для симметрии.}$$

Приложение 5 ОКН.

Уравнения гидравлических голов в проворачиваемой сфере. Гравитационные силы для нестационарного тока. Помогают избежать зон турбулентности изолотка. Радиальные изменения с экспоненциальными приростами и спадами. Течение в симметрической сфере. Течение в симметрической сфере. Течение в симметрической сфере. Задача Далейна — Ренка.

Уравнения гидравлических голов в симметрической сфере:

$$\text{rot } \vec{E} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \quad \text{div } \vec{j} = 0 \quad \text{rot } \vec{E} = 0 \quad \text{div } \vec{j} = 0 \quad \Rightarrow \text{В симметрической сфере уравнение}$$

$$\text{div } \vec{j} + \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = 0 \quad \text{div } \vec{j} = 0 \quad \text{rot } \vec{E} = 0 \quad \vec{E} = -\nabla \psi.$$

$$\text{сферическое ур-е вида: } \vec{j} = \vec{\nabla} \psi + \vec{\omega}$$

$$\vec{\omega} = \text{ток симметрии.}$$

$$\text{или удобно } \vec{j}^{er} = \vec{\nabla} E^{er} \quad \Rightarrow \quad \vec{j} = \vec{\nabla} (E + E^{er})$$

Очевидно:

- 1) Т.к. $\vec{j} = 0$ и $\vec{j}^{er} = 0 \Rightarrow$ ток симметрии $E = 0$ (т.е. $\vec{\omega}$ константа).
- 2) $\text{div } \vec{j} = 0 \sim$ у нестационарной \vec{j} нет нет нестационарности, т.е. $\vec{\omega}$ константа \Rightarrow нестационарный ток.

$$\int \text{div } \vec{j} dV = \oint \vec{j} \cdot \vec{ds} = 0$$

$$3) \text{Ток симметрии симметрических изолотков: } \vec{j} = \vec{\nabla} (E + E^{er})$$

$$\vec{j} = \vec{E} + \vec{E}^{er} \quad \vec{j} = \vec{\nabla} E + \vec{\nabla} E^{er} \quad \Rightarrow \quad \vec{j} = \vec{\nabla} E + \vec{g}^{er}$$

$\vec{g}^{er} \neq 0 \Rightarrow \vec{g}^{er}$ не является бессвязным членом потенциального поля, т.е. не является неизменяющимся.

Работающее в проводнике:

$$\vec{j} = \vec{\nabla}\phi + \vec{\nabla}\phi_{\text{ex}} ; \text{ значит, что } \vec{E} = -\vec{\nabla}\phi$$

$$\vec{j} = -\vec{\nabla}\phi_{\text{ex}} + \vec{j}_{\text{ex}} \Rightarrow \operatorname{div}(\vec{\nabla}\phi_{\text{ex}}) = \operatorname{div}\vec{j}_{\text{ex}}$$

Случай $\vec{j} = \text{const}$ $\Rightarrow \operatorname{div}\vec{j} = 0$

$$\Rightarrow \Delta\phi_{\text{ex}} = \frac{1}{V} \operatorname{div}\vec{j}_{\text{ex}} \quad \text{нормализованное ур-е}$$

Гуашка.

Если внешний гравитационный поле \vec{g} неизменен то оно используется
внутри бурового зондирования ГУ, если нет то на
внешней границе зондирования оба ур-я верны.

$$\text{1) } \vec{j}_{12}, E_2 \quad \text{2) } \vec{j}_{12} = \frac{\vec{j}_{12}}{\sqrt{V_{1,2}}} = \frac{\vec{j}_{2n}}{\sqrt{V_2}} \quad \text{~значит и правда.}$$

$$\vec{E}_{12} = \vec{E}_{2n}$$

Если вспомогательное $\operatorname{div}\vec{j} = 0$, значит из прошлого:

$$(V_{12}, j_2 - j_n) = 0 \Rightarrow j_{1n} = j_{2n} = j_n$$

$$\text{Есть еще ГУ: } C_2 E_{2n} - C_1 E_{1n} = 4\pi \rho^0 \quad \Rightarrow \quad \rho^0 = \frac{1}{4\pi} \left(\frac{C_2 - C_1}{V_2 - V_1} \right) j_n$$

$$E_{1,2,n} = \frac{j_{1,2,n}}{\sqrt{V_{1,2}}} = \frac{j_n}{\sqrt{V_2}}$$

Численная часть зондирования с
использованием изотропии

$$\text{1) } \vec{j}_2 = 0 \quad \text{2) } \vec{j}_2 = 0 \quad \text{Будет.} \quad \text{3) } \sim \text{использование изотропии, т.е. в месте}$$

$\vec{j}_2, E_{1n} = 0 \Rightarrow E_{1n} = 0 \quad \text{т.е. изотропия сохраняется в месте.}$

Последняя часть изотропии $\Rightarrow \vec{j}_n = 0$.

Использование зондера = использование прямого метода (в месте $\vec{E} = 0$)
Радиометрическое использование зондера ($\rho^0 \rightarrow \infty$)

$$\text{1) } \vec{j}_2 = 0 \quad \text{т.к. в месте } E_2 = 0 \Rightarrow E_{2n} = 0 \quad \text{из ГУ} \rightarrow E_{1n} = 0$$

$\vec{j}_1, E_{2n} = 0 \Rightarrow \vec{j}_1 + \vec{j}_2 = 0 \Rightarrow \vec{j}_1 = 0$.
 $j_{12} = \sqrt{V_1} E_{12} = 0$.

Применяется одинаковый метод
только селективный и отборочный методы.

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi$$

$$\vec{\nabla}\phi = \vec{E} \vec{E}$$

$$\operatorname{div}\vec{E} = 0$$

$$\operatorname{div}(\vec{E} \vec{\nabla}\phi) = 0$$

Ура Всемирно.

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}\phi$$

$$\vec{j} = -\vec{\nabla}\phi$$

$$\operatorname{div}\vec{j} = 0$$

$$\operatorname{div}(\vec{j} \vec{\nabla}\phi) = 0$$

Перенесенное з.дл.
одинакового эмп в симметрии. Дифференциальное ур-е первого порядка

Границическое условие на поверхности
протекающей (энергетикой) $E_r = 0$ ($\varphi = \text{const}$)

$$\oint \nabla \varphi dS = \rho \cdot Q$$

$$\oint_S E_{\perp} dS = 4\pi Q$$

$$\oint_S j \cdot dS = 0 \Rightarrow \oint_S \nabla \varphi dS + \oint_S j \cdot dS = 0$$

$$S = \nabla \varphi + j \cdot \vec{r}$$

$$\oint_S E_r dS = -I$$

т.к. ток выходит, то поток
распределен по сфере

Сообщество, находящееся из градиентов: $E \rightarrow F$

$$\frac{\varphi}{F} = \frac{\varphi}{\rho}$$

$$\frac{D}{F} = \frac{j}{\rho}$$

$$\frac{E}{F} = \frac{I}{4\pi Q} \quad (Q \geq \frac{I}{4\pi})$$

1) Принцип:

Если есть набор проводников

$$(\varphi_i, \varphi_i) \in \{ \}$$

$$\varphi_i = \sum_k b_{ik}(E) Q_k$$

$$Q_i = \sum_k C_{ik}(E) \varphi_k$$

Теперь рассмотрим конкретизацию энергетик, между всеми проводниками:

$$Q \geq \frac{I}{4\pi}$$

$$\varphi_i = \frac{1}{4\pi} \sum_k b_{ik}(E \rightarrow i) I_k$$

$$I_i = \frac{1}{4\pi} \sum_k C_{ik}(E \rightarrow i) \varphi_k$$

Сообщество между обозначенными: $R_{ik} = \frac{1}{4\pi} b_{ik}(E \rightarrow i)$ ~ по разделяющим
сопротивлениям

$$\varphi_{ik} = \sum_n R_{ik} I_n \quad \Leftarrow \quad C_{ik} = 4\pi C_{ik}(E \rightarrow i)$$

$$I_i = \sum_k C_{ik} \varphi_k$$

2) Сопротивление проводника между проводниками и со
(сопротивление заземленного.)

$$R = \frac{\varphi - \varphi(\infty)}{I} \rightarrow \frac{\varphi}{4\pi Q} \quad \text{т.к. симм. заземлено}$$

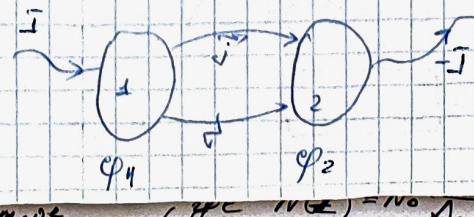
$$\frac{R}{\varphi} = C(E) \Leftarrow$$

$$C(E) = \sigma C_0, \text{ где } C_0 - \text{заряд} \text{ при } E=1.$$

$$\Rightarrow R = \frac{\varphi}{I} \rightarrow \frac{\varphi}{4\pi Q} = \frac{I}{4\pi C(E)} = \frac{1}{4\pi \sigma C_0} \rightarrow \frac{1}{4\pi \sigma C_0}$$

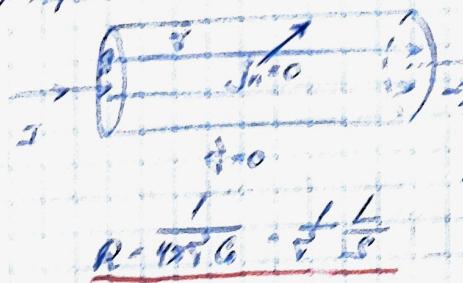
$$\underline{R = \frac{1}{4\pi \sigma C_0}}$$

3) Сопротивление проводника между
двумя проводниками проводниками.

$$R = \frac{\varphi_1 - \varphi_2}{I} \rightarrow \frac{\varphi_1 - \varphi_2}{4\pi Q} = \frac{I}{4\pi \sum(E)} = \frac{I}{4\pi \sigma C_0}$$


$$P_{\text{антифазе}}: \quad \textcircled{1}^2 - \textcircled{2}^2 = \frac{Q}{q_1 q_2} = C(2) \Rightarrow R = \underline{\underline{R}}$$

1) Компенсация фазы



$$\omega_1^2 - \omega_2^2 = \underline{\underline{C(2)}}$$

$$D_{11} = D_{22} = \underline{\underline{E}}$$

$$A_1^2 = \frac{D_{11}}{D_{11} - D_{22}} = \frac{E}{E - E}$$

$$D_{11} = D_{22} = \underline{\underline{E}}$$

значит, имеем вложение компенсации.

$$C = \frac{E}{E - E}$$

C_0

Возмущение фазы

Причес с фазами фазами, чтобы
они, R_{11}, R_{21} , R_{12}, R_{22} .



Зависимость от антифазы:

вложение компенсации фазы

Причес в этом тоже имеет место расщепление:



$$\omega_1^2 = \frac{1}{3}, \quad \omega_2^2 = \frac{2}{3}$$

также получается тоже компенсация по частоте.

Наличие бифуркации: при возмущении фазы расщепление

1) зеркальная бифуркация: при зеркале

$$\omega_1^2 = \omega_2^2 = 0 \Rightarrow \underline{\underline{\sum I_R = 0}}$$

$$\underline{\underline{\sum I_R = 0}}$$

в случае возникновения
о бифуркации зеркала

2) зеркальная бифуркация:

$$\begin{aligned} & \omega_1^2 = \omega_2^2 = 0 \Rightarrow \underline{\underline{\sum I_R = 0}} \\ & \omega_1^2 = \omega_2^2 = \frac{1}{2} \Rightarrow \underline{\underline{\sum I_R = 0}} \\ & \omega_1^2 = \omega_2^2 = \frac{1}{3} \Rightarrow \underline{\underline{\sum I_R = 0}} \\ & \omega_1^2 = \omega_2^2 = \frac{2}{3} \Rightarrow \underline{\underline{\sum I_R = 0}} \end{aligned}$$

3) зеркальная бифуркация симметрии.

$$\Rightarrow -I_R = (q_2 - q_1) \cdot \underline{\underline{\frac{q_1}{q_2}}}$$

Дифференциальное уравнение консервации.

$$Q = \int \frac{1}{2} \cdot \omega_1^2 \cdot \int \frac{1}{2} \cdot \omega_2^2 \cdot \int \frac{1}{2} \cdot \omega_1^2 \cdot \int \frac{1}{2} \cdot \omega_2^2 = \underline{\underline{S^2 R}}$$

$$\Rightarrow Q = \underline{\underline{S^2 R}}$$

некомпенсированное движение волны подобно.

Магнитоостатика

1. Ур-е, описывающее магнитное поле постоянных токов. Векторное поле магнитной индукции. Уравнение для векторного поля магнитного поля в однородной среде и его решение. Закон Био-Савара.

$$\text{Уравнение, описывающее магнитное поле:}$$

$$\text{rot} \vec{H} = \epsilon \vec{B} + \frac{4\pi}{e} \vec{j} \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \text{rot} \vec{H} = \frac{4\pi}{e} \vec{j} \\ \text{div} \vec{B} = 0 \\ \vec{B} = \mu \vec{H} \end{array} \right.$$

Значит, что $\text{div} \vec{H} = 0$

$\nabla \cdot \vec{B} = 0$ свидетельствует о том, что \vec{A} - векторное поле магнитного поля, не имеющее сингулярностей (точек разрывов).

$$\vec{A}_{\text{вн}} \rightarrow \vec{A}_{\text{вн}} = \vec{A}_{\text{вн}} - \nabla \psi \quad (*)$$

Векторное поле $\vec{B} = \text{rot} \vec{A}$ называется первым и вторым \vec{A} .

$$\text{rot} \vec{A}_{\text{вн}} = \text{rot} \vec{A}_{\text{вн}} - \text{rot} \nabla \psi = \text{rot} \vec{A}_{\text{вн}} = \vec{B} \quad \text{и в этом состоянии} \quad \text{магнитная индукция} \quad \text{имеет непрерывность. (точка разрывов)}$$

т.е. поле \vec{B} не имеет никаких аномалий, превращающихся в разрывы магнитного поля.

$$\vec{H} = \frac{1}{\mu} \vec{B} = \frac{1}{\mu} \text{rot} \vec{A} \Rightarrow \text{rot} \left(\frac{1}{\mu} \text{rot} \vec{A} \right) = \frac{4\pi}{e} \vec{j}, \text{ если } \mu = \text{const} \quad (\text{тогда } \text{div} \vec{A} = 0)$$

$$\text{rot rot} \vec{A} = \frac{4\pi}{e} \vec{j}$$

$$\text{таким образом } \vec{A} = \frac{4\pi}{e} \vec{j} \quad (1)$$

и в таком состоянии магнитное поле имеет вид, показанное на рисунке. (точка разрывов)

Проверка:

$$\vec{A}_{\text{вн}}: \text{div} \vec{A}_{\text{вн}} \neq 0$$

$$\vec{A}_{\text{вн}} = \vec{A}_{\text{вн}} - \nabla \psi, \text{ так что } \text{div} \vec{A}_{\text{вн}} = 0$$

$$\Rightarrow \text{div}(\vec{A}_{\text{вн}} - \nabla \psi) = 0, \text{ значит } \text{div} \nabla = \Delta$$

$$\Rightarrow \Delta \psi = \text{div} \vec{A}_{\text{вн}} \quad \Rightarrow \text{ур-е Дирака} \quad \text{решение есть} \quad \vec{A}_{\text{вн}}$$

и второе уравнение удовлетворено. Далее

$$\text{U3 (1)}: \Rightarrow \boxed{\vec{A}_{\text{вн}} = - \frac{4\pi}{e} \vec{j}} \quad \text{также, это векторное поле имеет сингулярности}$$

и первое уравнение $\vec{H}(0) = 0$ будет удовлетворено

При переходе к декартовой системе координат

$$\Delta A_{x,y,z} = - \frac{4\pi}{e} j_x, j_y, j_z$$

$$\Delta \psi = - \frac{4\pi}{e} j$$

) неизвестные будут определены, так как ур-е решено.

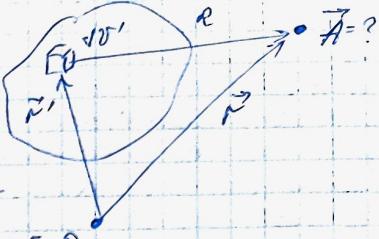
$$\text{Задача решена!} \quad \Delta A_{x,y,z}(\vec{r}) = \frac{4\pi}{e} \int \frac{j_x, j_y, j_z(r')}{R} \frac{dr'}{R^2}$$

R - это радиус-вектор, заданный вектором

$$d\vec{r} = \vec{r} - \vec{r}' \quad \text{или} \quad d\vec{r} = \vec{r} - \vec{r}$$

$$\Rightarrow \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{R} \int \frac{j(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' , \text{ где } R = |\vec{r} - \vec{r}'|$$

Проверим, что вектор \vec{A} имеет симметрию диполя:
 $\nabla \cdot \vec{A}(\vec{r}) = 0$, т.е. $(\nabla_{\vec{r}}, \vec{A}(\vec{r})) = 0$
 (проверяется решением ($\nabla_{\vec{r}}$ -оператором) и
 находит.)



$$\nabla_{\vec{r}} \cdot \int \frac{j(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' = \left\{ \text{т.к. магнит. то есть пересечение} \right. \\ \left. \text{и} \nabla_{\vec{r}}^2, \text{то вектор под интегралом} \right\} = \\ = \int \nabla_{\vec{r}} \cdot \frac{j(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' = \int \nabla_{\vec{r}} \frac{1}{R} \cdot j(\vec{r}') d\vec{r}' = - \int \frac{R \cdot j(\vec{r}')}{R^3} d\vec{r}'$$

$$\nabla_{\vec{r}} \cdot \frac{1}{R} = - \nabla_{\vec{r}} \cdot \frac{1}{R} = - \frac{\vec{R}}{R^3}$$

Применение комплексной амплитуды диполя приводит.

 сая трубы = т.к. вел. тока заменяется (б) токовой
 (струны.), то следующее выражение не к элемен-
 тарных заменяющихся трубы, токи

$$j(\vec{r}') d\vec{r}' = \vec{I}_k d\vec{l}_k$$

здесь

$$\Rightarrow \nabla_{\vec{r}} \int \frac{j(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' = \dots = (-1) \int \frac{R \cdot j(\vec{r}')}{R^3} d\vec{r}' = \sum_k \vec{I}_k \delta(-1) \frac{R}{R^3} d\vec{l}_k = \text{з.в.} \frac{R}{R^3} = - \nabla_{\vec{r}} \cdot \frac{1}{R} =$$

$\left. \begin{array}{l} \text{т.к. магнит. от трубы}, \\ \text{то заменяющийся} \rightarrow \text{ток} 0 \end{array} \right\} = 0$, 4-5-9.

Задача Бло-Савара:

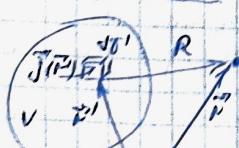
найдите наружную магнитную поле наружу симметрического проводника

$$H = \frac{B}{\mu} = \mu \nabla_{\vec{r}} \cdot \vec{A}(\vec{r}) = \mu \frac{1}{c} \int \frac{j(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' = \left\{ \text{т.к. под радиальную} \text{то} \vec{r}, \text{то} \vec{r}' \right. \\ \left. \text{и} j(\vec{r}') \text{ должны не} \text{быть} \right\} = \\ = \frac{1}{c} \int \underbrace{\frac{1}{R} j(\vec{r}')}_{-\frac{R}{R^3}} d\vec{r}' = \frac{1}{c} \int \frac{j(\vec{r}')}{R^3} d\vec{r}'$$

\Rightarrow Определить вектор заменяющихся
 токов:

$$\vec{H} = \frac{1}{c} \int \frac{j(\vec{r}')}{R^3} d\vec{r}'$$

заменяющиеся токи:

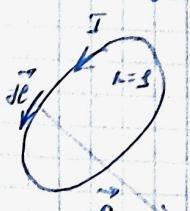


найдутся безразмерным изображением проверено/
 исследовано! симметрический для мех., заменяющиеся токами

$$d\vec{r}' = R d\vec{l}_k$$

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{c} \int \frac{j(\vec{r}')}{R} d\vec{r}' = \frac{\mu_0}{c} \sum_k \vec{I}_k \delta \frac{d\vec{l}_k}{R}$$

когда есть симметрия заменяющееся конура!

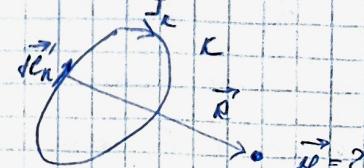


для внешнего магнитного поля:

$$H = \frac{1}{c} \int \frac{j(\vec{r}')}{R^3} d\vec{r}' = \frac{1}{c} \sum_k \vec{I}_k \delta \frac{d\vec{l}_k}{R^3}$$

вектор от заменяющегося конура:

$$H_k = \frac{1}{c} \vec{I}_k \delta \frac{d\vec{l}_k}{R^3}$$

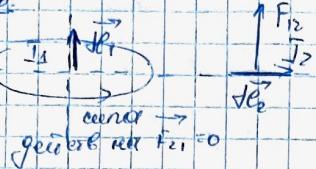


Перенесемое дзлл.

1. Описание перенесенного дзлл в общем случае. Дифференциальное у-е первого порядка
или дифференциальное "расщепленное" у-е.

Различный смыслово это вид имеет только если поле неоднородно/одинаково,
иначе можно привести к первообразному.

Пример



изображение соответствует тому что есть

$$vE = \frac{4,5}{\epsilon}$$

2. Поле производимой смешанной токов на ближнем расстоянии от него
(расположение ко штабелированию). Полямионной функции можно пользоваться. Поле
дипольного поля.

Векторное поле содержит внутри источников или вблизи:

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{1}{c} \int j(\vec{r}') \frac{1}{R} d\tau' \quad \text{если расположение } \frac{1}{R} \text{ расположение } \frac{1}{R}$$

$$r \gg \max |\vec{r}'| \quad \text{или } \int j(\vec{r}') \cdot f'_r + x'_a \left(\frac{\partial}{\partial x_a} \frac{1}{R} \right) \Big|_{\vec{r}'=0} + \dots \int d\tau'$$

$$\text{Вспомогательно: } \left(\frac{\partial}{\partial x_a} \frac{1}{R} \right) \Big|_{\vec{r}'=0} = \frac{x_a}{r^3}$$

$$\Rightarrow \vec{A}(\vec{r}) = \underbrace{\frac{1}{c} \int j(\vec{r}') d\tau'}_{\text{точечные заряды}} + \underbrace{\frac{1}{c} \int \frac{1}{r^3} j(\vec{r}') \cdot x'_a x_a d\tau'}_{\text{дипольные заряды}} + \dots$$

точечные заряды
дипольные заряды.

Задача в строке:

$$x_0 = 0 \rightarrow \int j(\vec{r}') d\tau' = 0 \quad \rightarrow \text{поскольку удобнее знать проекции } j_x, j_y \text{ или } j_z$$

используя

$$\operatorname{div}(x_j) = x \operatorname{div} j + (\nabla x, j) = x \operatorname{div} j + j_x$$

Вспомогательные выражения по общей:

$$\int j \cdot d\tau = \int \{ \operatorname{div}(x_j) - x \operatorname{div} j \} d\tau = \text{где } \tau, 0, -1, 0 = \int x_j d\tau - \int x \operatorname{div} j d\tau$$

$$\Rightarrow \int j \cdot d\tau = - \int x \operatorname{div} j d\tau$$

$\underbrace{\int x \operatorname{div} j d\tau}_{=0}$ т.к. токи замкнуты в ц-бе.

Наше выражение в ц-бе токов, получаем:

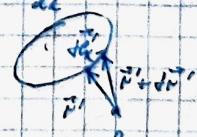
$$\int j \cdot d\tau = \int r \operatorname{div} j d\tau$$

Но в состоянии $\operatorname{div} j = 0 \Rightarrow \int j \cdot d\tau = 0 \Rightarrow x_0 = 0$, т.е. токи замкнуты, без
источников зарядов нет.

Следовательно:

$$\vec{A}_r = \frac{1}{c} \int j(\vec{r}') (P, P') d\tau' = \frac{1}{c} \sum_{\alpha} \int x_\alpha j_\alpha(\vec{r}', P') d\tau'$$

иначе: $j \cdot d\tau' = j_x d\tau'_x + \dots + j_z d\tau'_z$



Задача: Вспомогательное выражение. соответствует:

$$\int_{P'} \{ (P, P') \vec{r}' \} \vec{r}' d\tau' = (P, \vec{r}''') \vec{r}' + (P, \vec{r}'') \vec{r}' + (P, \vec{r}') \vec{r}' + (P, \vec{r}) \vec{r}'$$

$$[(P, P'), \vec{r}'''] = (P, \vec{r}''') \vec{r}' - (P, \vec{r}') \vec{r}'$$

$$\int_{P'} \{ (P, P') \vec{r}' \} \vec{r}' d\tau' - [(P, P'), \vec{r}'''] = \partial(P, P') \vec{r}'$$

x.
вспомогательное

- $\partial \varphi = \frac{1}{c}$
исследование
зарядов.

бесконечн.

$$\vec{A}_1 = \frac{1}{\mu_0} \frac{1}{\alpha} \sum_n I_{n,0} \oint f(\vec{r}, \vec{r}', \vec{r}'') \vec{r}'^3 + [\vec{r}'', \vec{r}'', \vec{r}, \vec{r}'] \quad (1)$$

$\oint f(\vec{r}, \vec{r}', \vec{r}'') \vec{r}'^3 = 0$ т.к. интеграл по замкнутому контуру от линейного диф-ра = 0

$$\Rightarrow \frac{1}{\mu_0} \frac{1}{\alpha} \sum_n I_{n,0} \oint [\vec{r}'', \vec{r}'', \vec{r}, \vec{r}'] = \frac{1}{\mu_0} \frac{1}{\alpha} \int [\vec{r}'', \vec{j}(\vec{r}'')] \cdot \vec{r} \] d\vec{r}' \quad (2)$$

Бесконеческое образование $\vec{r} \cdot \vec{j} d\vec{r}' = I_{n,0} \vec{P}'$

$$(2) \Rightarrow \vec{A}_1 = \frac{[\vec{P}'', \vec{P}']}{\mu_0 \alpha} \quad \text{где } \vec{P}'' = \frac{1}{\mu_0 \alpha} \int [\vec{r}'', \vec{j}(\vec{r}'')] d\vec{r}'$$

~ Вектор магнитного диф-ра замкнутого контура

Нормальность поля \vec{H} магнитного диполя:

$$\vec{A} = \frac{[\vec{P}'', \vec{P}']}{\mu_0 \alpha} \quad \text{вн-бо, если нормальность вектора магнитного поля}$$

$$\nabla \vec{P} = -\frac{\vec{P}}{r^3}$$

$$\vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu} = \frac{1}{\mu} \text{rot} \vec{A} = -\frac{1}{\mu} \text{rot} [\vec{P}'', \frac{\vec{r}}{r}]$$

$$\vec{r} = \text{const}$$

$$\text{Бесконеческое выражение: } \text{rot} [\vec{A}, \vec{B}] = \vec{a} \text{div} \vec{b} - \vec{b} \text{div} \vec{a} + (\vec{b}, \nabla) \vec{a} - (\vec{a}, \nabla) \vec{b}$$

$$\Rightarrow \vec{H} = -\frac{1}{\mu} \text{rot} [\vec{P}'', \frac{1}{r}] = -\frac{1}{\mu} \underbrace{(\vec{P}'', \vec{P}'')}_{=0} \text{div} \frac{1}{r} - (\vec{P}'', \vec{P}) \nabla \frac{1}{r} =$$

$$= \frac{1}{\mu} (\vec{P}'', \nabla) \frac{1}{r} = -\frac{1}{\mu} \nabla (\frac{\vec{P}''}{r}) = 0, \text{ т.к. } \vec{P}'' = \text{const}$$

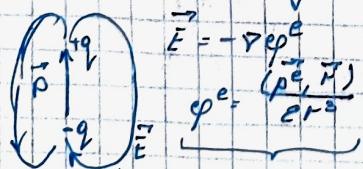
$$\text{Проверка: } -\nabla (\vec{P}'', \frac{\vec{r}}{r^2}) = -\nabla (\vec{P}'', \frac{1}{r}) = [\vec{P}'', \text{rot} \frac{1}{r}] + [\frac{1}{r}, \text{rot} \vec{P}''] +$$

$$+ (\nabla \frac{1}{r}, \vec{P}'') \stackrel{=0}{=} (\vec{P}'', \nabla) \frac{1}{r}, \text{ ч.з.г.}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{H} = -\nabla \frac{(\vec{P}'', \vec{r})}{\mu r^3}}$$

3. Компактный магнитный полюс. Магнитный полюс как связанный линейный контур с током. Аналогия между магнитостатиками и электростатиками: полюсы как производные производных свойственных. Конструктивные и практические методы решения практических задач магнитостатики (метод изображений и метод заполнения магнитным полем в ограниченном магнитном поле, магнитное эквивалентование).

Аналогия между диэлектрической электростатикой и магнитостатикой, как магнитный аналог арифметики свойственности.



Переходим к замкнутым:

$$\begin{aligned} E &= -\nabla \phi_e \\ \phi_e &= \frac{(\vec{P}^e, \vec{r})}{\mu r^3} \end{aligned}$$



Следует отметить, что для этого необходимо все, магнитородить не нужно, если соединить

$$\vec{H} = -\nabla \phi^m, \phi^m = \frac{(\vec{P}^m, \vec{r})}{\mu r^3}$$

Магнитное поле получает обратно значение: $H = -E$; $\mu \rightarrow \epsilon$; $P^m \rightarrow -P^e$; $\phi^m \rightarrow -\phi^e$

1. Основные принципы электромагнитного поля

2. Магнитное поле как основа для генерации токов в проводниках.

Магнитное поле как основа для генерации токов в проводниках.

Рассмотрим генерацию тока в проводнике, и напомним что надо доб-то



Что происходит у места тока
генерируется =? ток генерирует ток по
обратной стороне в проводнике.

Для малого элемента (элементарный диф. момент): $\delta p^m = \frac{4}{c} I \delta s \cdot n$

Магнитный диф. момент в од. поверхности \rightarrow поверхности магнитного момента:

$$\vec{P}_{\text{пов}} = \frac{4}{c} \vec{s} = \frac{4}{c} \vec{n} \quad \text{аналог 2-го фарного закона}$$

Вспомогательное выражение для генерации токов в проводнике:

$$\phi^e = \frac{1}{s} \int \rho \left(\vec{r}_e, R \right) \frac{dV}{R^3} \quad \Rightarrow \quad \phi^m = \frac{1}{s} \int \rho \left(\vec{r}_m, R \right) \frac{dV}{R^3} \quad JS$$

Для каждого элемента: $\phi^e - \phi_m^e = \frac{\mu_0}{s} (\vec{n}_e, \vec{P}_{\text{пов}})$

$$\Rightarrow \phi^e - \phi^m = \frac{\mu_0}{s} (\vec{n}_e, \vec{P}_{\text{пов}})$$

Продолжение аналогии между электростатикой и магнитостатикой (на основе уравнений).

Задаваясь для каждого вида аналогом.

Электростатика

$$\text{rot } E = 0 \quad (\vec{E} = -\nabla \phi^e)$$

$$\text{div } \vec{D} = 0$$

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}$$

Г.з.:

E_x - норм.

D_n - норм.

Магнитостатика

$$\text{rot } \vec{H} = 0$$

$$\text{div } \vec{B} = 0$$

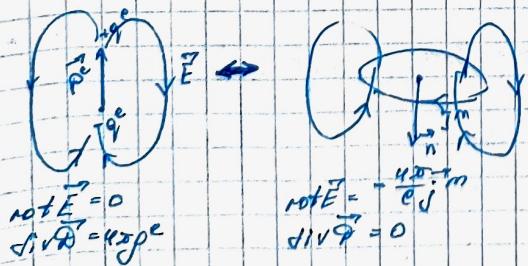
$$\vec{B} = \mu \vec{H}$$

H_x - норм.

B_n - норм.

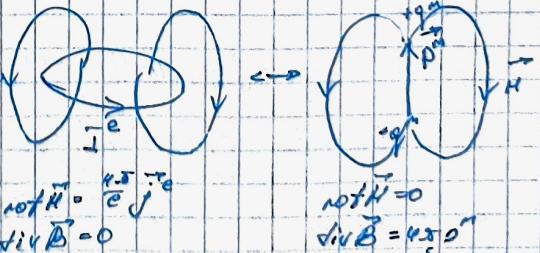
Приемлемое описание можно продолжить, введя вспомогательное магнитное поле.

Электростатика



$$\Rightarrow \vec{P}_e = \frac{1}{4\pi c} \int \vec{r}' \cdot j^e(m') \vec{r}' dV'$$

Магнитостатика.



$$\vec{P}^m = \frac{4}{c} \int \vec{r}' \cdot j^m(m') \vec{r}' dV' \quad \text{из приведения}\newline \text{перехода в}\newline \text{магнитное поле}$$

И введенное ворсе \rightarrow через него в электростатике создают то же поле E в начальном проводниковом поле. Ч.з. приведено первоначальное магнитное поле \vec{B} в проводнике.

Т.е. можно перейти изначально магнитное поле введенного

$$\rightarrow E \rightarrow \vec{H}, \quad \vec{P}_e \rightarrow \vec{P}^m, \quad \vec{E} \rightarrow \vec{H}, \quad \vec{j}^e \rightarrow \vec{j}^m$$

насебород:

$$\begin{array}{c} \uparrow \\ H \rightarrow -\vec{E}, \vec{p}^m \rightarrow -\vec{p}^e, \mu \rightarrow e, \vec{j}^e \rightarrow \vec{j}^m \end{array}$$

* Единственное решение зарядов однозначно.

$$\text{Значит } \vec{H} = -\nabla \varphi^m$$

Доказательство по 2 способу зарядов: $S: \varphi^m / S$, или \vec{j}^m / S .

$$\varphi^m / S$$

Более просто, если есть токи.

$$\vec{j}^m / S$$

Тогда решение единственно, если нет

S зарядов:

$$S: \vec{A}_2, \text{ либо } \vec{B}_2 \longleftrightarrow \frac{\partial \vec{H}}{\partial n} / S.$$

Так-то аналогично электростатике:

Если есть A_1, H_1 и A_2, H_2 зарядами разнонаправленное поле: $\vec{A}_3 = \vec{A}_1 - \vec{A}_2$

$$S: \vec{A}_{32} = 0, \text{ либо } \vec{B}_{32} = 0; \quad \frac{\partial \vec{H}_{32}}{\partial n} = 0$$

т.е. есть ли об уравнение:

$$\operatorname{div} [\vec{A}_3, \vec{H}_3] = \vec{H}_3 \operatorname{rot} \vec{A}_3 - \vec{A}_3 \operatorname{rot} \vec{H}_3$$

$$\vec{B}_3 = \vec{\mu} \vec{H}_3 \quad \frac{\partial \vec{H}_3}{\partial n} = 0, \quad \tau \cdot \kappa \cdot \vec{j}_3 = 0$$

занес уравнение в S ...

$$\oint_S \vec{A}_3 \cdot d\vec{s} = \int_V \mu \vec{H}_3^2 dV \quad - \text{Следует из } \Sigma \text{-гипотезы}$$

$$\oint_S \vec{H}_{32} \cdot d\vec{s} = \int_V \mu \vec{H}_3^2 dV = 0 \quad \sim \text{если возможно если } \vec{H}_3 = 0 \Rightarrow \vec{H}_1 = \vec{H}_2, \text{ т.е.}$$

$$\text{решение единственно}$$

Перенос взаимности в однозначности.

Возникает физическое однозначное зарядов. Всё однозначно с зарядом, только определяется для одного заряда:

$$\int_S \rho^{(1)} \varphi^{(m)} d\sigma + \tau = \int_S \rho^{(2)} \varphi^{(m)} d\sigma; \quad \vec{j}^m = -\operatorname{div} \vec{H}$$

перенесем:

$$\int_S \rho^{(1)} \varphi^{(m)} d\sigma = -\int_S \operatorname{div} \vec{H}^{(1)} \cdot \varphi^{(m)} d\sigma = -\int_S \operatorname{div} (\varphi^{(m)} \vec{H}^{(1)}) - (\nabla \varphi^{(m)}, \vec{H}^{(1)}) d\sigma =$$

$$= \int_S \tau \cdot \partial \cdot \vec{H}^{(1)} d\sigma = -\int_S \varphi^{(m)} \vec{H}^{(1)} d\sigma + \int_S \nabla \varphi^{(m)} \vec{H}^{(1)} d\sigma \quad \Theta$$

$$\Theta - \int_S \vec{H}^{(1)} \vec{H}^{(2)} d\sigma \quad \text{пос. бесконечности } \vec{H}^{(1)} = 0 \sim \text{нет в бесконечности заряд.}$$

$$\text{и } \nabla \varphi^{(m)} = -\vec{H}^{(1)}$$

$$\Rightarrow \boxed{\int_S \vec{H}^{(1)} \vec{H}^{(2)} d\sigma = \int_S \vec{H}^{(2)} \vec{H}^{(1)} d\sigma}$$

~ "полевые" дифференциальные однозначности.

Некоторые следствия:

$$\int_S \vec{H}^{(1)} \vec{H}^{(2)} d\sigma$$

пос. различное распределение $\rightarrow 0$ в б. г. (1), тогда поле однозначно

$$\vec{H}^{(1)} \leftarrow$$

$$\rightarrow \int_S \vec{H}^{(1)} \vec{H}^{(2)} d\sigma = \vec{H}^{(1)} \int_S \vec{H}^{(2)} d\sigma = \vec{p}^{(m)} \vec{H}^{(1)} \quad -$$

~ б. распределение



рассмотрим случай когда $\mu_2 = 0$

$$E_0 \rightarrow H_0$$

$$E_{1,2} \rightarrow \mu_{1,2}$$

$$E_{1,2}^c \rightarrow \mu_{1,2}^c$$

$$P^m \rightarrow P^m$$

$$\Rightarrow P^m = \frac{\mu_1 - \mu_2}{\mu_1 + 2\mu_2} \cdot \mu_2 a^3 H_0$$

т.е., чтобы шаг биссектрисы сфернорадиуса изменился необходимо $\mu_2 = 0$ (одинаков)

$$\text{тогда } P^m = -\frac{1}{2} \mu_2 a^3 H_0$$

Второе о сфернорадиусе:



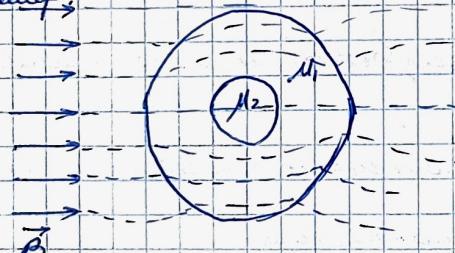
$$\Rightarrow B_{en} = 0$$

$$B_{in} = \mu_1 H_{in} \Rightarrow \mu_1 = 0$$

т.о. и это сфернорадиуса зона, возникает при $\mu_1 = 0$ симметрия поле не меняется.

Зависимость от зон сфернорадиуса в магнитном поле.

Пример:

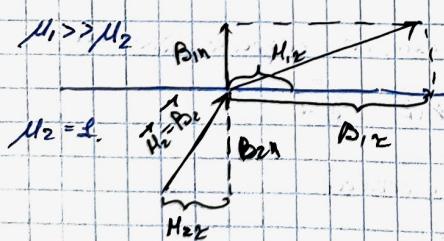


допустим $\mu_1 > \mu_2$

Симметрическое поле приближается к центру через зону сфернорадиуса.

$$\text{Доказательство: } \frac{|B_{out}|}{|B_{in}|} \approx \frac{\mu_2}{\mu_1} \ll 1$$

Компьютерное моделирование сфернорадиуса через гравиметрическое условие:



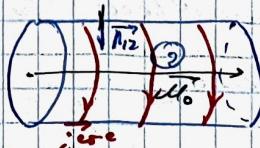
4. Поле, создаваемое начальными концами. Зависимость начальных концов сфернорадиуса от электрических зарядов и магнитных зарядов.

$$j^{ex} = e \rho v \Rightarrow j^{ex} = e \cdot \rho \theta \bar{v}^{ex} \quad \text{et - сфернорадиус.}$$

$$\bar{v}^{ex} = e [n_{12}, \bar{m}_2 - \bar{m}_1] \quad \text{и так приведенное условие.}$$

Такого же определенного условия не существует; (1)
"такого же" есть белого магнитного поля.

$$\bar{m}_2 - \bar{m}_1^{ex} = \bar{m}_0$$

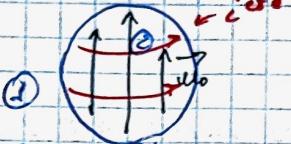


1. Описание первичного поля для однородного "равноточечного" замещения: 1) один изображающий элемент с единицей тока обтекает единицу тока.

$$\vec{M}_1 = 0 \Rightarrow \vec{i}^{(0)} = c [\vec{n}_{12}, \vec{m}_2 - \vec{m}_1] = c [\vec{n}_{12}, \vec{m}_2] \Rightarrow \text{так обтекают единицу}$$

т.е. это горизонтальный изогнутый ток, подобный тому что было заложено в \vec{E} .

Например с якорем, если провести всё аналогично:



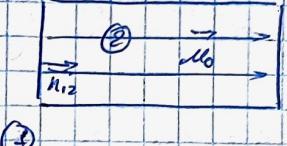
Это и другое способы, как изогнуть в полупроводнике, из физической точки зрения.

$$\rho^e = -\nabla \vec{P} \rightarrow \rho^m = -\nabla \vec{V} \vec{M}$$

а для однородных замен харкое значение речь:

$$\vec{\rho}^m = -(\vec{n}_{12}, \vec{m}_2 - \vec{m}_1)$$

$$\vec{\nabla} \vec{\rho}^m = -(\vec{n}_{12}, \vec{m}_2 - \vec{m}_1) = -(\vec{n}_{12}, \vec{m}_2)$$



\Rightarrow И главное различие этого поля от замещения замедленных зарядов, что эти их, подобно замещению по пропорции замедленных.

5. Поле замещения волнистых токов. Квадратичное сопротивление и взаимное индукции.

Пусть есть волнистые витки, имеющие градус.

$$\Phi = \int_B \vec{B} \cdot d\vec{s} = \int_s \rho \partial_t \vec{A} \cdot d\vec{s} = \int_d \vec{A} \cdot \vec{V} E; \quad \vec{A} = \frac{1}{c} \int \frac{j(\vec{r}')} {R} \rho dt$$



$j(\vec{r}') = \vec{J}(\vec{r}')$ заменка перехода к волнистым токам.

$$\vec{A} = \frac{1}{c} \sum_m I_m \phi \frac{\vec{J}(\vec{r}_m)}{R}$$

запись (известна) не имеет, чтобы по конфигурации.

$$\vec{A} = \frac{1}{c} \sum_m I_m \phi \frac{\vec{J}(\vec{r}_m)}{R} = \sum_m \vec{A}_m$$

$$\Rightarrow \vec{A}_m = \frac{1}{c} I_m \phi \frac{\vec{J}(\vec{r}_m)}{R}$$

запись волнистых витков.

Потом нужно 1-ый виток:

$$\Phi_n = \int_B \vec{B} \cdot d\vec{s} = \int_s \vec{A} \cdot d\vec{s} = \sum_m \int_{B_m} \vec{A}_m \cdot d\vec{s}$$

появляется новый поток через 1-ый виток, созданный волнистым витком m .

$$\Rightarrow \boxed{\Phi_n = \sum_m \Phi_{nm}}$$

$$\Rightarrow \Phi_n = \sum_m \int_{B_m} \vec{A}_m \cdot d\vec{s} = \sum_m \int_{B_m} \frac{1}{c} I_m \int \frac{\vec{J}(\vec{r}_m)}{R} d\vec{s} \cdot d\vec{s}$$

$$\Rightarrow \Phi_n = \frac{1}{c} \sum_m I_m \int_{B_m} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}_m)}{R} d\vec{s} d\vec{s}$$

$\Phi_{km} \sim I_m$ - момент вращения относительно оси.

$$\Phi_{km} = \frac{c}{\rho} L_{km} I_m, \text{ если } k+m \quad L_{km} \sim \text{коэффициент взаимной индукции}$$

$$\Rightarrow L_{km} = \frac{c \Phi_{km}}{I_m}$$

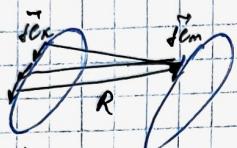
если $k=m$ $L_{kk} \sim \text{коэффициент взаимной индукции}$ ($L_{kk} = L_k$)

$$\Rightarrow L_k = \frac{c \Phi_{kk}}{I_k}$$

$$\Rightarrow \Phi_k = \sum_m \Phi_{km} = \frac{c}{\rho} \sum_m L_{km} I_m$$

$$\Rightarrow L_m = \frac{I_m \frac{c \Phi_{km}}{I_m}}{I_m} = \frac{c \Phi_{km}}{I_m}$$

из неё видно, что $L_{km} = L_{kk}$



Конструкция при этом считается изолированной от внешней среды. I_m считается изолированной от I_k , потому что I_m и I_k не проводят друг друга.

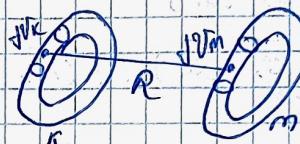
Но если $I_m = 0$, то $R \rightarrow 0$ и выражение расходится.

Мы можем отбросить это ограничение.

$$J_k \sqrt{R_k} = J_m \sqrt{R_m} \Rightarrow \sqrt{R_k} = \frac{J_k}{J_m \sqrt{R_m}}$$

$$J_m \sqrt{R_m} = I_m \sqrt{R_m} \Rightarrow \sqrt{R_m} = \frac{I_m}{J_m}$$

$$\Rightarrow L_{km} = \frac{I_m}{J_m \sqrt{R_m}} \int_R^{\infty} J_k \sqrt{R_k} \frac{dR}{R}$$



в пределе, т.е. из них исчезнет $R \rightarrow 0$ и у нас при этом $L_{km} \rightarrow 0$ согласуется.

6. Изображено в сечении в магнитном поле. Представление зеркальное в виде отражения по обеим осям механических движений. Система связана с вращением вокруг оси.

Сила, действующая на зеркальное вращение, равна силе, действующей на зеркальное вращение.

Причина симметрии симметрия в сечении.

Представление зеркальное в сечении в виде отражения по обеим осям.

$$W^m = \frac{1}{8\pi} \int \vec{H} \cdot \vec{B} dV = \frac{1}{8\pi} \int \vec{H} \cdot \vec{rot} \vec{A} dV = \frac{1}{8\pi} \int \vec{rot} \vec{A} \cdot \vec{H} dV + \vec{A} \cdot \vec{rot} \vec{H} dV$$

$$= \frac{1}{8\pi} \int [A_i, H_i] ds + \frac{1}{8\pi} \int \vec{J} \cdot \vec{H} dV$$

сумма этого иллюстрирует обобщенное действие, все равно изолированное друг от друга, где есть механические.

Именно разложение по изолированным: (в сеч. тоже изолировано).

$$W^m = \frac{1}{8\pi} \int [A_i, H_i] ds + \frac{1}{8\pi} \int \vec{J} \cdot \vec{H} dV$$

$$\Rightarrow W^m = \frac{1}{8\pi} \int \vec{J}(\vec{r}) \cdot \vec{H}(\vec{r}) dV$$

Обобщенное на конец, где разложение зеркальное, так как в сечении симметричное.

$$A(\vec{r}) = \frac{1}{8\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}') dV'}{R}$$

$$W^m = \frac{1}{8\pi c^2} \int \int \frac{\vec{J}(\vec{r}') \vec{J}(\vec{r}'')}{R} dV' dV''$$

таким образом и такое, что в разных областях однозначно.

1. Основное выражение для расчета "распределенного зума": 1) ω - угловая частота, град/секунда, т.е. вращающаяся.



$$W^m = \frac{I^2}{2c^2} \cdot \underbrace{\frac{1}{T} \int_0^T j(t) j(t') dt'}_{R}$$

R - коэффициент константности вращения.

$$\Rightarrow W^m = \frac{I^2}{2c^2}$$

Положение изображено в вращающихся координатах.

$$W^m = \frac{1}{2c} \int_v j \cdot d\vec{r} = \frac{1}{2c} \sum_k I_k \int_{v_k} \vec{j} \cdot d\vec{r}_k = \frac{P}{2c \sum_k I_k \Phi_k}$$

$$\vec{j} \cdot d\vec{r} = I_k \vec{j}_k d\vec{r}_k$$

Если у нас есть все виды: $\Phi_k = \sum_m \Phi_{km}$ - магнитный поток от всех полупар + Φ_{kk} собств.магн. поток.

$$\Rightarrow W^m = \frac{1}{2c} \sum_k \sum_m I_k \Phi_{km} = \left\{ \Phi_{km} = \frac{1}{c} L_{km} I_m \right\} = \frac{1}{2c^2} \sum_k \sum_m I_m I_k$$

Собственное значение зумерия в движении
вращающееся движение с вращающимися полупарами.
- прямые - движение - движение в движении, что приводит к вращающимся потокам в полупарах и вращающемуся.

$$J_1 \quad J_2 \\ L_{11} \quad L_{22} \Rightarrow W^m = \frac{1}{2c^2} (L_{11} J_1^2 + L_{22} J_2^2 + L_{12} J_1 J_2 + L_{21} J_2 J_1)$$

зумерий вращающегося.

$$L_{21} = L_{22} \Rightarrow W_{03}^m = \frac{1}{c^2} L_{12} J_1 J_2$$

запишем $\frac{1}{c} L_{12} J_2 = \Phi_{12}$, получим: $W_{03}^m = \frac{1}{c} J_1 \Phi_{12}$

$J_1 = J$ (видимо это видок 1, потому что $20 / 20 \pi$ из балансиро., но не уверен)
 $\Phi_{12} = \Phi_0$ - внешнее (воздушное) вращающееся.

Тогда доброко, если зумерий нет:

$$W_{03}^m = \frac{1}{c} J_1 \Phi_0$$

Φ_0 - не собственное значение зумера!

Записано о потоке с.р. через полупары, но это вращающиеся вращающиеся.

$$\vec{j} = \vec{J} (\vec{E} + \vec{E}^\perp) \Rightarrow \frac{d\vec{j}}{dt} = \vec{J} \vec{E} + \vec{J} \vec{E}^\perp$$

$$\frac{d\vec{j}}{dt} = \underbrace{\vec{J} \vec{E}}_d + \underbrace{\vec{J} \vec{E}^\perp}_{\vec{E}^\perp} + \underbrace{\vec{J} \vec{E}^\perp}_{\vec{E}^\perp} = - \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{J}}{\partial t} + \vec{E}^\perp$$

$$\vec{J} \vec{R} = - \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{J}}{\partial t} + \vec{E}^\perp$$

В случае прямого зума:

$$\Rightarrow 0 = - \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{J}}{\partial t} + \vec{E}^\perp \Rightarrow$$

$$\vec{E}^\perp = - \frac{1}{c} \frac{\partial \vec{J}}{\partial t}$$

$$\text{тогда } \vec{E}^\text{ind} + \vec{E}^\text{cor} = 0$$

Рассмотрим еще одно выражение:

$$\alpha) \dot{\varphi}^{\text{per}} = 0 \Rightarrow \dot{\varphi}^{\text{ind}} = -\frac{1}{c} \frac{\partial \varphi}{\partial t} = 0 \Rightarrow \varphi = \text{const}, \text{ т.е.}$$

$\varphi = \varphi_{\text{рабоч}} + \varphi_0$ Если при этом вектор \vec{P} не меняется, то φ_0 неизменен, и $\varphi_{\text{рабоч}} \approx \vec{I}$ \Rightarrow изменяется только \vec{P} , т.к. $\vec{P} = \text{const}$.

б) $\dot{\varphi}^{\text{per}} \neq 0$, и предыдущее $\vec{I} = \text{const}$
 $\rightarrow \dot{\varphi}^{\text{per}} = -\dot{\varphi}^{\text{ind}} = \frac{1}{c} \left(\frac{\partial \varphi}{\partial t} \right)_S = \frac{1}{c} \left(\frac{\partial \varphi_0}{\partial t} \right)_S \Rightarrow \vec{P}$ не является постоянным

б) Последний фактор:

$\Delta t, \Delta P$, рассмотрим когда $\vec{I} = \text{const}$.

$$\Delta \varphi = \vec{I} \Delta t \Leftrightarrow \Delta \varphi = \vec{I} \Delta t \Rightarrow \Delta P = \int \dot{\varphi}^{\text{per}} \Delta t = \int \dot{\varphi}^{\text{per}} \vec{I} dt = \vec{I} \int \frac{1}{c} \left(\frac{\partial \varphi_0}{\partial t} \right)_S dt = \vec{I} \underbrace{\frac{1}{c} \int \left(\Delta \varphi_0 \right)_S}_{(\Delta \varphi)_S}$$

$$\Rightarrow \boxed{\Delta P = \frac{1}{c} \vec{I} (\Delta \varphi)_S}$$

Инерционный метод поиска свободы. син. в автоматическом.

аналогично с экспериментом

$$\underbrace{F_x \delta \xi_x}_{F \delta \xi} = -\delta(W^m - P)$$

а) Если $P=0 \Rightarrow F_x \delta \xi_x = -(\delta W^m)_S$

$$F_x = -\left(\frac{\partial W^m}{\partial \xi_x} \right)_S$$

б) \vec{I} -пак., $P \neq 0$ (важно с фиксированными торами)

$$F_x \delta \xi_x = -\delta(W^m - P)_S = -(\delta W^m)_S + (\delta P)_S$$

следует не приводить ко всем, только интересные для исследования:

$$(\delta P)_S = \frac{1}{c} \sum_k I_k (\delta \varphi_k)_S$$

$$\text{т.к. } W^m = \frac{1}{2c} \sum_k I_k \varphi_k \Rightarrow (\delta W^m)_S = \frac{1}{2c} \sum_k I_k (\delta \varphi_k)_S$$

$$\Rightarrow F_x \delta \xi_x = -\frac{1}{2c} \sum_k I_k (\delta \varphi_k)_S + \frac{1}{c} \sum_k I_k (\delta \varphi_k)_S = \frac{1}{2c} \sum_k I_k (\delta \varphi_k)_S = (\delta W^m)_S$$

$$\Rightarrow F_x \delta \xi_x = (\delta W^m)_S \Rightarrow F_x = \left(\frac{\partial W^m}{\partial \xi_x} \right)_S$$

Рабочая полоса определяется \rightarrow полоса исследование определяется, как имеется квадратичность, то есть квадратичное исследование! 1/3-го всех энергий физических величин.

1. Сила, действующая на исследуемый объект с зарядом.



$$\vec{F} = \rho \vec{v} \times \vec{B}$$

$$\vec{F} \delta \xi = \rho \vec{v} \times \vec{B} \cdot \delta \xi = (\delta W^m)_S = (\delta W_{\text{эл}})_S$$

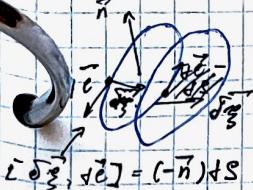
т.к. он движется, т.е. всегда в движении, хотя не движущийся

1. Описание пресмыкающегося змея.
как электрического "излучающего" змея.

2. Равнобедренные соединения: геометрическое описание.

3. Геометрическое описание

Совершаемый Свободное змея геометрическое описание



$$\text{Членообразующий } W_{\text{бз}}^m = \frac{1}{c} I \Phi_0$$

$$\Rightarrow \vec{F}_{\text{бз}} = (c W_{\text{бз}}^m)_I = \frac{1}{c} I (\partial \Phi_0)_I = \frac{1}{c} \oint \vec{S} \cdot \vec{B}_0 \cdot d\vec{s}$$

$$[\vec{S}, \vec{B}_0] \cdot d\vec{s}$$

~ змей движется вдоль изогнутой линии, а вдоль изогнутой линии

$$\Rightarrow \vec{F} = \frac{1}{c} [\vec{S}, \vec{B}_0] \quad \text{силы Ампера.}$$

$$\Rightarrow \vec{F} = \oint \frac{1}{c} [\vec{S}, \vec{B}_0] = \oint \frac{1}{c} [\vec{S}, \vec{B}]$$

но симметрическая система изогнутых змей, каждая из которых имеет изогнутую форму

2. Симметрический змей

Членообразующий змей: $\vec{F}_{\text{бз}} = \frac{1}{c} \vec{S} \times \vec{B}$

$$\vec{F} = \oint \frac{1}{c} [\vec{S}, \vec{B}] + \vec{r} = \oint \vec{f} d\vec{r} \Rightarrow \boxed{\vec{f} = \frac{1}{c} [\vec{S}, \vec{B}]}$$

3. Симметрический змей движется вдоль изогнутой линии, изогнувшись вправо, изогнувшись влево.

$$W_{\text{бз}}^m = \frac{1}{c} I \Phi_0 = \frac{1}{c} \vec{I} (\vec{B}_0, \vec{n}) S = \left(\frac{1}{c} \vec{I} S \vec{n}, \vec{H}_0 \right) = (\vec{P}^m, \vec{H}_0) = (\vec{P}_H^m, \vec{B}_0)$$

$$\vec{P}_H^m = \frac{\vec{P}^m}{\mu}$$

\vec{P} - масса змея.

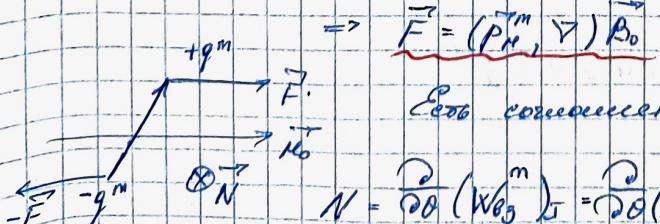
Влияние на змей: $W_{\text{бз}}^e = -(\vec{P}^e, \vec{E}_0)$

Но существует разница! Результирующая сила не симметрическая и змей движется вправо, а не влево.

Симметрический змей $W_{\text{бз}}^m = -(\vec{P}^m, \vec{H}_0)$. Но парализует змей движение

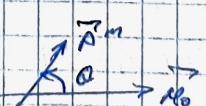
$$\vec{F} = (\nabla W^m)_I = (\nabla W_{\text{бз}}^m)_I = \nabla (\vec{P}^m, \vec{H}_0) = [\vec{P}^m, \vec{H}_0] + [\vec{H}_0, \vec{P}^m] +$$

$$+ (\vec{P}^m, \nabla) \vec{H}_0 + (\vec{H}_0, \nabla) \vec{P}^m = (\vec{P}^m, \nabla) \vec{H}_0 \quad \text{если } \vec{P}^m \perp \vec{H}_0 \rightarrow \text{движение параллельно}$$



$$\Rightarrow \vec{F} = (\vec{P}_H^m, \nabla) \vec{B}_0$$

Если симметрический



$$\text{то } N > 0$$

$$N = \frac{\partial}{\partial \theta} (W_{\text{бз}}^m)_I = \frac{\partial}{\partial \theta} (\vec{P}^m, \vec{H}_0) = -P^m H_0 \sin \theta$$

$$\vec{N} = [\vec{P}^m, \vec{H}_0] = [\vec{P}_H^m, \vec{B}_0]$$

Установка на -го покровского фронта
или в поглощении.

Свободно в начальном состоянии и соотв. исчезают первые производные

Рассл.: $\vec{F} = (\vec{P}, \nabla) \vec{H}$ (давление может не менять)

$$\boxed{\frac{\partial \vec{P}}{\partial \vec{H}}}$$

$$\vec{P}^m = \vec{H} \nabla$$

$$\rightarrow \sqrt{P} = (\sqrt{P}^m, \nabla) \vec{H}$$

$$\sqrt{H} \nabla$$

$$\rightarrow \vec{F} = \frac{\vec{f}}{\nabla} = (\vec{U}, \nabla) \vec{H} = \underbrace{\frac{\mu-1}{4\pi} (\vec{H}, \nabla) \vec{H}}$$

$$\vec{U} = \frac{\mu-1}{4\pi} \vec{H}$$

$$\text{Что преобразуется: } \nabla \vec{H} = \nabla(\vec{H}, \vec{H}) = \partial[\vec{H}, \nabla \vec{H}] + \partial(\vec{H}, \nabla) \vec{H}$$

$\frac{4\pi}{c} \vec{J} = 0 \sim 8$ тыс. мес., где
максимальная (300
сферическая тока)

Тогда получаем:

$$\vec{F} = \frac{\mu-1}{8\pi} \nabla \vec{H}$$

а то есть "дифракт" - не дифракт, является симметрией.

Пусть местность плоская $\Rightarrow \mu = \mu(\varepsilon)$ под воздушным барометром

Без ветра, сюда уходит:

$$\vec{F} = \frac{1}{8\pi} \nabla \left(\vec{H} \frac{\partial \mu}{\partial \varepsilon} \varepsilon \right) - \frac{\vec{H}}{8\pi} \nabla \mu$$

Если местность гора с определенным шагом заложена, местность плоская, горы
максимально $\mu = 1 + C\varepsilon$

$$\frac{\partial \mu}{\partial \varepsilon} \varepsilon = C\varepsilon = \mu - 1 \Rightarrow \vec{F} = \frac{1}{8\pi} \nabla((\mu-1) \vec{H}) - \frac{\vec{H}}{8\pi} \nabla \mu = \frac{\mu-1}{8\pi} \nabla \vec{H}$$

$$\int \vec{H} \nabla^2 \vec{H}$$

Максимальный градиент μ :

плоскостной $\mu > 0 \sim$ макс. Воздв. в гор. склоне горы
плоскостной $\mu < 0 \sim$ мин. в горах

Если есть еще горы, то дифракт. гор. макс. склона Ренкинг.

Раскрытие обобщенных слоев к
поверхностному поглощению в местности.

$$\vec{F} = \int_{\vec{V}} \vec{f} \nabla' - \int_{\vec{V}} \vec{f}_{\text{пог}} \nabla' \Rightarrow \text{шире можно смотреть как дифракция в
сторону, проходя по поверхности горы}$$

затемнения горы.

Тогда местность всегда гензор поглощения,

$$\vec{F} = \nabla \cdot \vec{V} \vec{f}' ; \quad \vec{f}_{\text{пог}} = \frac{1}{\lambda} \cdot \vec{n}$$

$$\vec{F} = \underbrace{\frac{1}{c} [\vec{j}, \vec{B}]}_{\vec{f}'} + \frac{1}{8\pi} \nabla \left(\vec{H} \frac{\partial \mu}{\partial \varepsilon} \varepsilon \right) - \underbrace{\frac{1}{8\pi} \vec{H}^2 \nabla \mu}_{\vec{f}''} = \vec{f}' + \vec{f}''$$

Тогда гензор $\vec{f}' = \vec{f}' + \vec{f}''$

$$\vec{f}_{\text{пог}} (\vec{f}' + \vec{f}'') = \vec{f}_{\text{пог}}' + \vec{f}_{\text{пог}}'' \quad \text{распределение поглощений}$$

Найдём из симметричного выражения:

$$\vec{f}'' = \frac{1}{8\pi} \nabla (\vec{H}^2 \frac{\partial \vec{E}}{\partial \vec{Z}} \vec{Z}) \text{ из элекростатики: } \vec{F}'' = \frac{1}{8\pi} \nabla (\vec{E}^2 \frac{\partial \vec{E}}{\partial \vec{Z}} \vec{Z})$$

както по аналогии, проявляясь в реальных конденсаторах (после замены подобно получают)

$$\boxed{\frac{1}{T} \vec{f}'' = \frac{c}{8\pi} \vec{H}^2 \frac{\partial \vec{E}}{\partial \vec{Z}} \vec{Z}}$$

Следует из максвелловских уравнений:

$$\vec{f}' = \frac{1}{c} [\vec{j}, \vec{B}] - \frac{1}{8\pi} \vec{H}^2 \nabla \mu, \text{ но } \vec{H} = \frac{1}{c} \vec{j} \rightarrow \vec{j} = c \vec{H} \text{ итд}$$

$$\Rightarrow \vec{f}' = -\frac{1}{8\pi} [\vec{H}, c \vec{H}] - \frac{1}{8\pi} \vec{H}^2 \nabla \mu \quad \text{здесь конденсаторы}$$

$$\nabla \vec{H} = \nabla (\vec{H}, \vec{H}) = 2[\vec{H}, c \vec{H}] + 2(\vec{H}, \nabla) \vec{H}$$

$$-[\vec{H}, c \vec{H}] = -\frac{1}{2} \nabla \vec{H}^2 + (\vec{H}, \nabla) \vec{H} \quad \text{но } \vec{H} \text{ не заземлена, т.к.}$$

искусственная проводимость обладает

известной, которая есть тоже

$$\vec{f}' = -\frac{1}{8\pi} \nabla \vec{H}^2 + \frac{\mu}{4\pi} (\vec{H}, \nabla) \vec{H} - \frac{1}{8\pi} \vec{H}^2 \nabla \mu = \frac{\mu}{4\pi} (\vec{H}, \nabla) \vec{H} - \frac{1}{8\pi} \nabla (\mu \vec{H}^2)$$

Запишем в виде функций из коорд. оси:

$$f_x' = \frac{\mu}{4\pi} (\vec{H}, \nabla) H_x - \frac{1}{8\pi} \frac{\partial}{\partial x} (\mu \vec{H}^2), \text{ аналогично } f_y', f_z'$$

запишем в вектор. виде:

$$\operatorname{div}(H_x \vec{B}) = H_x \operatorname{div} \vec{B} + (\nabla H_x, \vec{B}) = (\vec{B}, \nabla H_x) = (\vec{B}, \nabla) H_x = \mu (H_x, \nabla) H_x$$

$$f_x' = \frac{1}{4\pi} \operatorname{div}(H_x \vec{B}) - \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\mu H}{8\pi} \right), \text{ и аналогично } f_y', f_z'$$

$$\Rightarrow f_x' = \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\mu H_x H_x}{4\pi} - \frac{\mu H}{8\pi} \right) + \frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{\mu H_x H_y}{4\pi} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{\mu H_x H_z}{4\pi} \right) =$$

$$= \frac{\partial H_x}{\partial x} + \frac{\partial H_y}{\partial y} + \frac{\partial H_z}{\partial z}$$

Однобудько:

$$\boxed{\boxed{T_{xx}' = \frac{1}{4\pi} (H_x H_x - \frac{1}{2} \nabla \mu)}} \quad \boxed{\boxed{T_{yy}' = \frac{1}{4\pi} (H_y H_y - \frac{1}{2} \nabla \mu)}} \quad \boxed{\boxed{T_{zz}' = \frac{1}{4\pi} (H_z H_z - \frac{1}{2} \nabla \mu)}}$$

$$\boxed{\boxed{T_{xx}'' = T_{yy}'', \quad \boxed{\boxed{T_{yy}'' = T_{zz}'}}}}$$

Задача