Криогенные и сверхпроводящие электроэнергетические устройства (000025237)

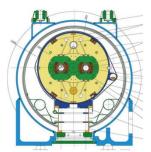
Лекция 9

Профессор Е.Ю.Клименко

Потери в сверхпроводниках с сильным пиннингом

Все сверхпроводящие магниты работают в изменяющемся магнитном поле. В стационарные магниты ток эпизодически вводят и выводят.

В магнитах ускорителей необходимо увеличивать магнитное поле по мере увеличения энергии пучка частиц, чтобы удерживать их на постоянной орбите. Период изменения поля от 10 до 100 секунд.

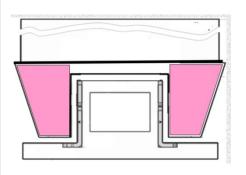




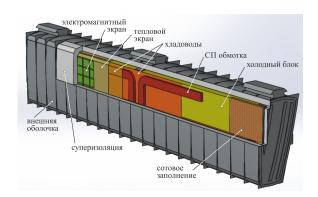
В токамаках классический способ зажигания шнура и

тока заключается в изменении. соленоида. (ЦС) В ИТЕРе поле ЦС еноида изменяется от 13 Тл до -13 Тл за

UU cek..



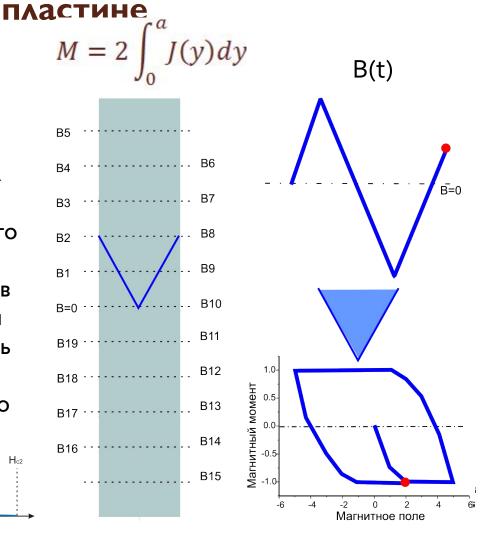
В магнитах подвеса и **ЛСД** левитирующего транспорта переменное поле наводится обмотками путевой структуры, а также за счет смещения обмотки



Гистерезисные потери в сверхпроводящей

В четвертой лекции мы уже изучали, как магнитное поле проникает в сверхпроводник согласно модели критического состояния Ч.Бина.

Изменению магнитного потока соответствует возникновение электрического поля, причем его направление совпадает с направлением тока. Поэтому в сверхпроводнике генерируется тепло. Если учесть зависимость критического тока от поля, получим приблизительно такую петлю:



Площадь гистерезисной петли равна тепловыделению при перемагничивании сверхпроводника 4

Гистерезисные потери в сверхпроводящей пластине

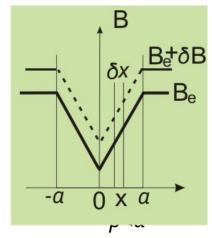
Мощность потерь в единице объема сверхпроводника:

$$dG(x) = j_c E(x) dx = j_c \frac{d\Phi(x)}{dt} dx$$

Потери при увеличении внешнего поля: (половина цикла)

$$q = \frac{1}{a} \int_0^p j_c \Delta \Phi(x) dx = \frac{1}{a} \int_0^p j_c \mu_0 j_c x^2 dx = \frac{\mu_0 j_c^2 p^3}{3a}$$

$$p = \frac{B}{\Pi_0 i}$$
 глубина, на которую проникло поле *B*, если

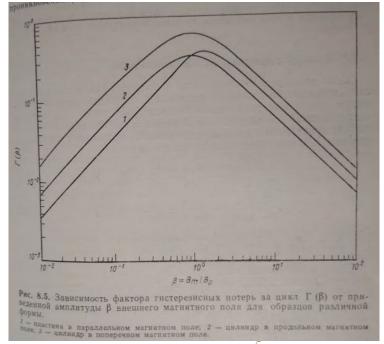


Зависимость потерь Q за полный цикл от амплитуды поля B_m описывают следующим образом:

$$Q = \frac{B_m^2}{2\mu_0} \Gamma(\beta)$$
 , $\beta = \frac{B_m}{\mu_0 j_c a}$

eta=1 соответствует полю , проникшему до средней плоскости пластины. Это соответствует максимуму потерь При $eta\ll 1$ потери малы за счет малой глубины проникания поля. При $eta\gg 1$ за счет малой величины a.

Все эти упражнения на понимание модели критического состояния. Они не имеют другого смысла.

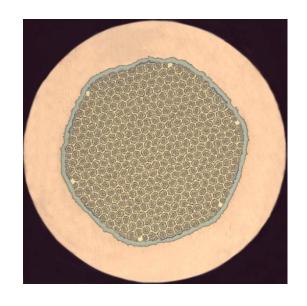


Существует множество работ, посвященных расчету потерь в различных модельных ситуациях. (М.Уилсон, Сверхпроводящие магниты, стр. 196-208) Само перечисление ситуаций полезно, но степень приближения к реальности мала из-за приближенности модели и допущения постоянства критической плотности тока.

Мы не будем их здесь рассматривать, поскольку в принципе есть возможность численного решения точной задачи. (но результатов пока нет!)

Потери в многоволоконных

проволоках Сейчас для обмоток применяются только многоволоконные проволоки. Попытки решения точной задачи с учетом отдельных волокон, расположенных в матрице (медной или резистивной) мне неизвестны. Как правило применяется модель анизотропного континуума. Вдоль провода континуум считается сверхпроводящим с критической плотностью тока $j_{ac}=\lambda j_c$ λ . - доля сечения провода, занятая сверхпроводником.



В поперечном направлении континуум имеет сопротивление, величина которого зависит от наличия поверхностного сопротивления на границе матрицы и сверхпроводящего волокна.

. $\rho_t = \rho_m \frac{1}{1+\lambda}$, если сверхпроводник шунтирует матрицу. Если же поверхностное сопротивление не позволяет току входить в СП волокна

 $.
ho_t =
ho_m rac{1+\lambda}{1-\lambda}$. Второе утверждение проверено на сопосталении проводимостей проводящей бумаги сплошной и прфорированной. Первое не поддается такой проверке и часто служит причиной недоразумений.

Потери в многоволоконных проволоках

Если в проволоке волокна параллельны оси проволока длинная, то потери в ней не отличаются от потерь в сплошной сверхпроводящей проволоке, поскольку экранирующие токи замыкаются на концах образца через малое сопротивление и затухают очень медленно. Такие проволоки сейчас никто не применяет.

Потери в многоволоконной проволоке значительно сокращаются, если она скручена (твистирована) вокруг оси, так что волокна имеют форму винта с

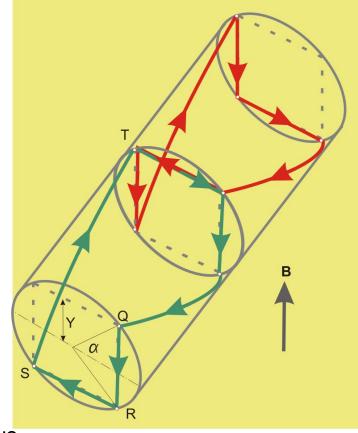
шагом твиста *t*.

Экранирующие токи в этом случае замыкаются через матрицу на всей длине провода.



Потери в многоволоконных проволоках

Рассчитаем ток, текущий через матрицу в однородном изменяющемся магнитном поле $B_{m{e}}$, перпендикулярном оси проволоки. Выберем пару волокон на произвольном, расстоянии от центра проволоки, так чтобы их сечения лежали на прямой QR, параллельной увеличивающемуся полю, и симметричную им пару по другую сторону от центра проволоки. Построим два контура и рассчитаем циркуляцию электрического поля на их длине. Поскольку волокна сверхпроводящие в них найдется линия нулевого электрического поля. В направлении SR электрического поля нет, поскольку на этом участке поля соседних контуров направлены встречно. Таким образом, электрическое поле параллельно магнитному полю.



Электрическое поле параллельно магнитному полю.

$$\int_{0}^{R} E dl = \int_{0}^{P} \dot{B} a \cdot \cos \alpha \cdot dz = \int_{0}^{\alpha 1} (\dot{B}_{e} - \dot{B}_{i}) a \cdot \cos \alpha \, \frac{t \, d\alpha}{2\pi} = \frac{2\Delta \dot{B} t Y}{2\pi}$$

(Циркуляция берется по проекции контура на плоскость, перпендикулярную магнитному полю.) Поскольку контур был произвольным, а величина циркуляции пропорциональна Y, то поперечное электрическое поле однородно по всей проволоке.

Рассчитанный ток протекает поперек матрицы, имеющей поперечное сопротивление. Потери, создаваемые этим током, получили в отечественной литературе название кооперативных в связи с некоторым ветеринарным оттенком прямого перевода английского термина «coupling loss».

Существование сопротивления в рассмотренном контуре приводит к затуханию экранирующего тока с некоторой постоянной au .

Детальный расчет учитывает кооперативные токи, Протекающие по оболочке проволоки и вихревые

потери в ней. Вычисляется некоторое ho_{eff}

$$\tau = \frac{\mu_0}{2\rho_{eff}} \; (\frac{t}{2\pi})^2$$

Есть еще, однако, явление, не учитываемое классической теорией: магнитное поле может Проникать между волокон, изменяя *Ві*.

Потери в многоволоконных проволоках

Характерное время затухания кооперативных токов позволяет оценить связанную с ними мощность потерь:

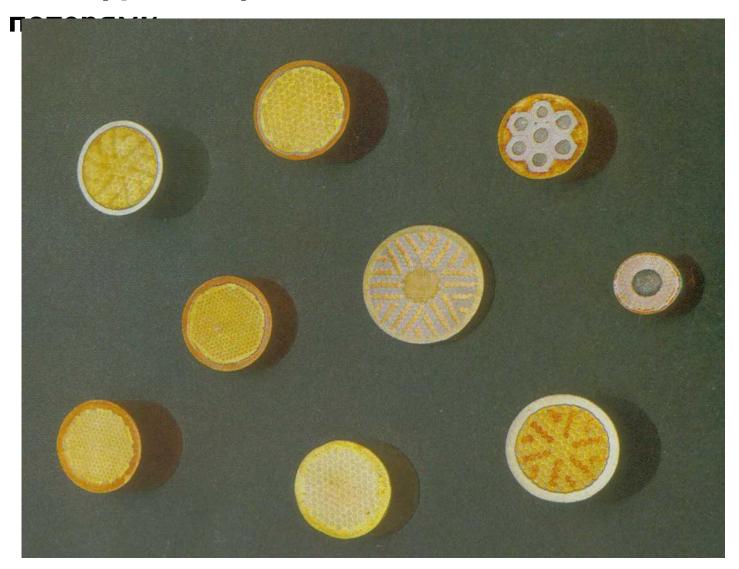
В нарастающем поле:
$$P=\frac{B_i^2}{\rho_{eff}}\,(\frac{t}{2\pi})^2=\frac{2B_i^2}{\mu_0}\,\tau$$
 Или потери за треугольный цикл:
$$Q=\frac{B_e^2}{2\mu_0}\,\frac{8\tau}{T}\ ,\qquad \text{где } T>\tau$$
 Здесь T - время нарастания поля в цикле.

Предложены различные выражения для потерь в циклах различной формы (М.Уилсон, Сверхпроводящие магниты, стр.214-215).

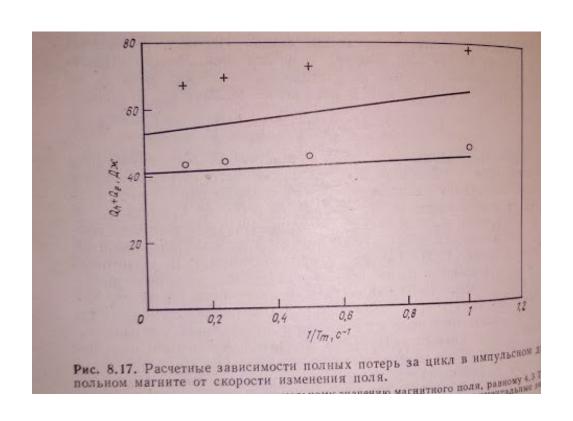
Наряду с кооперативными потерями существуют гистерезисные потери в волокнах. Если в наружном слое волокон достигнут критический ток, слой становится прозрачным для внешнего поля и проведенное рассмотрение нужно повторить для следующего слоя волокон внутри. Слой в котором достигнут критический ток называют насыщенным, поскольку все сечение волокон заполнено током. Потери в этом слое зависят от установившегося сопротивления волокон, но с этим модель критического состояния справиться не может.

Расчеты по существующим моделям только качественно совпадают с экспериментальными данными (например квадратичная зависимость потерь от шага твиста). Количественного согласия не достигли.

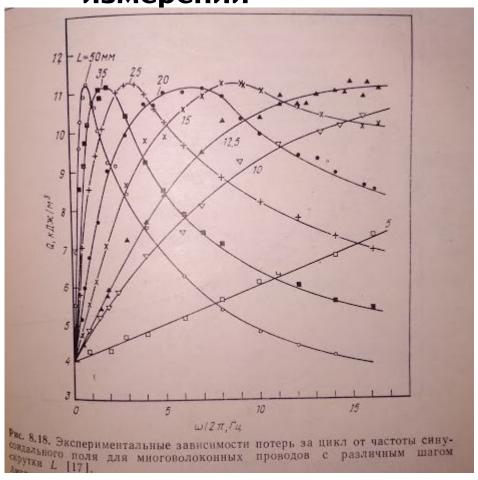
Конструкции проводов со сниженными



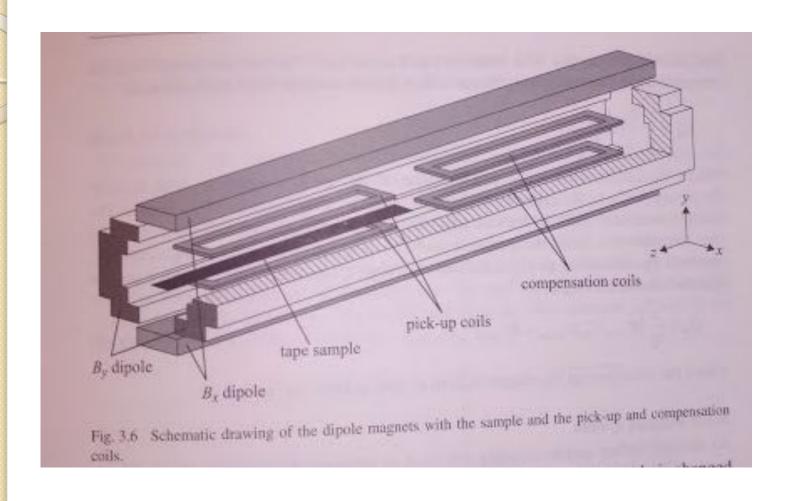
Результаты измерений



Результаты измерений



Методика измерений



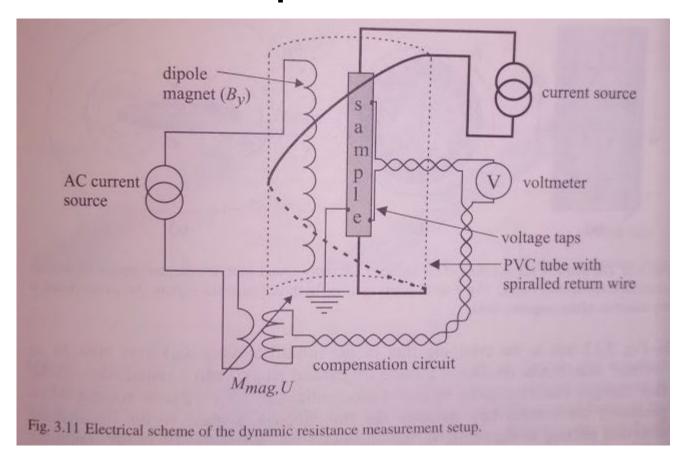
Методика

измепепий current transducer $M_{pu,y}$ B_x dipole pick-up magnet coils AC external current sources reference Lock-in $M_{pu,x}$ amplifier $M_{CO,X}$ R Δφ _comp. coils $M_{co,y}$ B_{ν} dipole magnet $M_{cc,y}$ M_{cc,x}

Electrical scheme of the magnetisation loss setup for uni-directional and rotating magnetic ields.

compensation circuits

Методика измерений



Спасибо за внимание