

появляется дополнительный член — действующая на заряд лоренцева сила. Соответственно в левой стороне кинетического уравнения появляется член

$$-e \left( \mathbf{E} + \frac{1}{c} \left[ \frac{\partial \varepsilon}{\partial \mathbf{p}} \mathbf{B} \right] \right) \frac{\partial n}{\partial \mathbf{p}}.$$

Электрическое поле обычно предполагается слабым и в члене  $-e\mathbf{E} \partial n / \partial \mathbf{p}$  достаточно положить  $n = n_0$ . Член же с магнитным полем обращается тождественно в нуль для функции  $n_0(\varepsilon)$ , зависящей только от  $\varepsilon$ . Но если поле сильное, то может оказаться необходимым сохранение также и членов первого порядка по  $\delta n$ . Эти члены таковы:

$$-\frac{e}{c} [\mathbf{vB}] \frac{\partial \delta n}{\partial \mathbf{p}} - \frac{e}{c} \left[ \frac{\partial \delta \varepsilon}{\partial \mathbf{p}} \mathbf{B} \right] \frac{\partial n_0}{\partial \mathbf{p}} = -\frac{e}{c} [\mathbf{vB}] \left\{ \frac{\partial \delta n}{\partial \mathbf{p}} - \frac{\partial n_0}{\partial \varepsilon} \frac{\partial \delta \varepsilon}{\partial \mathbf{p}} \right\}$$

(где  $\mathbf{v} = \partial \varepsilon_0 / \partial \mathbf{p}$ ). В фигурной скобке можно внести множитель  $\partial n_0 / \partial \varepsilon$ , зависящий только от  $\varepsilon$ , под знак  $\partial / \partial \mathbf{p}$  (его производная направлена вдоль  $\mathbf{v}$  и дает нуль при умножении на  $[\mathbf{vB}]$ ). В результате эти члены сведутся к виду

$$-\frac{e}{c} [\mathbf{vB}] \frac{\partial \delta \bar{n}}{\partial \mathbf{p}}, \quad (74,26)$$

снова содержащему только  $\delta \bar{n}$ .

## § 75. Теплопроводность и вязкость ферми-жидкости

Температурные зависимости коэффициентов вязкости и теплопроводности ферми-жидкости могут быть установлены уже из простых качественных соображений (И. Я. Померанчук, 1950).

Согласно элементарной газокинетической формуле (8,11), коэффициент вязкости  $\eta \sim mN\bar{v}l$ , где  $m$  — масса частиц,  $N$  — плотность их числа,  $\bar{v}$  — средняя тепловая скорость,  $l$  — длина свободного пробега. В данном случае роль частиц играют квазичастицы, но, поскольку числа тех и других совпадают, произведение  $mN$  есть независимая от температуры величина — плотность жидкости<sup>1)</sup>. Скорость  $\bar{v} \sim v_F$ , где  $v_F$  — независимая от температуры скорость на ферми-поверхности. Длина пробега  $l \sim v_F \tau$ , где  $\tau$  — время между столкновениями квазичастиц. Последнее меняется с температурой как  $T^{-2}$  (см. IX, § 1), так что и вязкость

$$\eta \propto T^{-2}. \quad (75,1)$$

<sup>1)</sup> Поскольку мы ищем предельный закон зависимости  $\eta(T)$  при низких температурах, то для всех величин, стремящихся при  $T \rightarrow 0$  к конечному пределу, подразумевается, конечно, именно этот предел.

Коэффициент теплопроводности оценивается по формуле (7,10):  $\kappa \sim cN\bar{v}l$ , где  $c$  — теплоемкость (отнесенная к одной частице). Для ферми-жидкости  $c \sim T$ , и потому

$$\kappa \sim T^{-1}. \quad (75,2)$$

Для точного определения  $\eta$  и  $\kappa$  надо обратиться к кинетическому уравнению. Наметим, на примере теплопроводности, ход соответствующих вычислений.

Преобразование левой части кинетического уравнения (74,4) производится аналогично тому, как это было сделано в § 7 для задачи о теплопроводности классического газа.

Пусть вдоль жидкости существует градиент температуры, причем жидкость макроскопически неподвижна. В силу последнего условия, давление постоянно вдоль жидкости, а распределение температуры стационарно. В левой стороне уравнения (74,4) в качестве  $n$  и  $\varepsilon$  подставляем их локально-равновесные выражения с меняющейся вдоль жидкости температурой. Тогда  $\partial\varepsilon/\partial\mathbf{r} = 0$  и остается лишь член  $\mathbf{v} \partial n_0 / \partial \mathbf{r}$  (индекс 0 у  $\varepsilon$  и  $\mathbf{v}$  опускаем). Функция  $n$  содержит лишь комбинацию  $(\varepsilon - \mu)/T$ , а поскольку мы ищем лишь предельные (при  $T \rightarrow 0$ ) законы, то химический потенциал  $\mu(T)$  можно положить равным его значению при  $T = 0$  (совпадающему с граничной энергией  $\varepsilon_F$ ). Тогда

$$\mathbf{v} \frac{\partial n_0}{\partial \mathbf{r}} = \frac{\partial n_0}{\partial T} (\mathbf{v} \nabla T) = \frac{n_0 (1 - n_0)}{T} \frac{\varepsilon - \mu}{T} \mathbf{v} \nabla T$$

и кинетическое уравнение принимает вид

$$n_0 (1 - n_0) \frac{\varepsilon - \mu}{T^2} \mathbf{v} \nabla T = I(\varphi) \quad (75,3)$$

с  $I(\varphi)$  из (74,24). На решение этого уравнения должно быть наложено дополнительное условие, выражающее отсутствие макроскопического переноса массы:

$$\int \mathbf{v} \varphi \frac{\partial n_0}{\partial \varepsilon} \frac{d^3 p}{(2\pi\hbar)^3} = 0. \quad (75,4)$$

В силу этого условия, в потоке энергии (74,23) остается лишь второй член.

Как уже отмечалось в предыдущем параграфе, система уравнений (75,3—5) не содержит явно функции взаимодействия квази-частиц, так что задача о теплопроводности ферми-жидкости (и то же самое относится к задаче о вязкости) по форме совпадает с такой же задачей для ферми-газа.

Определяющую роль во всех интегралах играет область размытости распределения Ферми, в которой  $\varepsilon - \mu \sim T$ , а импульсы квази-частиц близки к радиусу ферми-сферы  $p_F$ ; в этой области  $\varepsilon - \mu =$

$= v_F(p - p_F)$ . Во всех местах, где импульсы фигурируют не в виде разности  $p - p_F$ , можно положить  $p = p_F$ , а скорость можно положить везде равной  $v_F$ . В частности, это можно сделать в  $\omega$ , которая становится в результате функцией, только от углов, определяющих ориентальную ориентацию векторов  $\mathbf{p}$ ,  $\mathbf{p}_1$ ,  $\mathbf{p}'$ ,  $\mathbf{p}'_1$ . При заданных  $\mathbf{p}$  и  $\mathbf{p}_1$  закон сохранения импульса фиксирует угол между векторами  $\mathbf{p}'$  и  $\mathbf{p}'_1 = \mathbf{p} + \mathbf{p}_1 - \mathbf{p}'$ ; интегрирование по этому углу устраняет  $\delta$ -функцию в интеграле столкновений. После этого остаются интегрирования по абсолютным величинам  $p_1$  и  $p'$  (помимо интегрирований по остальным угловым переменным). Интегрирование по ним заменяем интегрированием по  $T^2 du_1 du'$ , где  $u = (e - \mu)/T = v_F(p - p_F)/T$  — переменные, от которых зависят функции распределения  $n_i$ ; ввиду быстрой сходимости эти интегрирования можно распространить от  $-\infty$  до  $\infty$ . В результате найдем, что весь интеграл  $I(\varphi)$  пропорционален  $T$ , а решение уравнения (75,3) будет иметь вид

$$\varphi = -T^{-2} g(u) \nabla T.$$

После подстановки этой функции в (74,23) и интегрирования по направлениям  $\mathbf{v}$  тепловой поток примет вид  $\mathbf{q} = -\kappa \nabla T$ , причем

$$\kappa = \frac{8\pi v_F p_F^2}{3T} \int_{-\infty}^{\infty} u g(u) \left| \frac{\partial n_0}{\partial u} \right| du.$$

Отсюда снова видно, что  $\kappa \propto T^{-1}$ .

Указанные выше упрощения интеграла столкновений оказываются достаточными для того, чтобы точно решить кинетическое уравнение (и то же самое относится к задаче о вязкости). В результате для коэффициентов  $\kappa$  и  $\eta$  получаются формулы, выражающие их через параметры  $p_F$  и  $v_F$  и через определенным образом усредненную по направлениям функцию  $\omega^1$ .

## § 76. Поглощение звука в ферми-жидкости<sup>2)</sup>

Напомним (см. IX, § 4), что характер распространяющихся в ферми-жидкости волн существенно зависит от величины произведения  $\omega\tau$ , где  $\tau$  — время свободного пробега.

При  $\omega\tau \ll 1$  мы имеем дело с обычными гидродинамическими звуковыми волнами. Частотную и температурную зависимости коэффициента  $\gamma$  их поглощения (на единице пути) можно найти по известной формуле  $\gamma \sim \omega^2 \eta / \rho u^3$ , где  $\eta$  — коэффициент вязкости,  $\rho$  — плотность жидкости,  $u$  — скорость звука (см. VI, § 77).

<sup>1)</sup> См. *Brooker G. A., Sykes J.* — *Phys. Rev. Lett.*, 1968, v. 21, p. 179.

<sup>2)</sup> Результаты этого параграфа принадлежат *Л. Д. Ландау* (1957).