

где P — момент диполя. После несложных выкладок получим:

$$\overline{A}_{ze}(\gamma, z) = \begin{cases} \frac{P\mu_e}{cq_e} \frac{(\mu_e q_e k_i^2 + \mu_i q_i k_e^2) e^{-q_e(z_0-z)} + (\mu_e q_e k_i^2 - \mu_i q_i k_e^2) e^{-q_e(z_0+z)}}{\mu_e q_e k_i^2 - \mu_i q_i k_e^2} & \text{при } 0 < z < z_0, \\ \frac{2P\mu_e}{c} \frac{k_i^2 e^{-q_e(z_0+z)}}{\mu_e q_e k_i^2 + \mu_i q_i k_e^2} & \text{при } z > z_0, \end{cases} \quad (29)$$

$$\overline{A}_{zi}(\gamma, z) = \frac{2P}{c} \frac{\mu_i \mu_e k_i^2 e^{-q_e z_0 + q_i z}}{\mu_e q_e k_i^2 + \mu_i q_i k_e^2} \quad \text{при } z < 0. \quad (30)$$

При $z_0 = 0$, пользуясь формулой преобразования к переменной r , получим решение Зоммерфельда для диполя на проводящей земле:

$$A_z(r, z) = \frac{2P\mu_e}{c} k_i^2 \int_0^\infty \frac{e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} J_0(\gamma r) \gamma d\gamma}{\mu_e k_i^2 \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} + \mu_i k_e^2 \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}} \quad (z > 0), \quad (31)$$

$$A_z(r, z) = \frac{2P\mu_i \mu_e}{c} k_i^2 \int_0^\infty \frac{e^z \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} J_0(\gamma r) \gamma d\gamma}{\mu_e k_i^2 \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} + \mu_i k_e^2 \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}} \quad (z < 0). \quad (32)$$

Эти выражения значительно сложнее для анализа, чем аналогичные соотношения в случае идеально проводящей земли.

§ 4. Магнитная антенна над средой с конечной электропроводностью

Рассмотрим излучатель в форме круглой цилиндрической катушки с обмоткой из проводника, по которому течет ток. Такой излучатель с вертикально расположенной осью называют *вертикальной магнитной антенной*.

Будем считать, что основание рассматриваемой антенны расположено на плоской границе раздела однородного диэлектрика (атмосфера или верхняя среда) и проводника (земля или нижняя среда). Линии тока будем предполагать концентрическими окружностями, лежащими в плоскостях, параллельных поверхности раздела сред, с центрами, расположенными на оси катушки.

В соответствии с соображениями, изложенными в § 1, ввиду отсутствия в рассматриваемой антенне вертикальных токов, допустим, что вертикальная компонента векторного потенциала равна нулю. При этом предположении, в декартовых координатах с осями x_1 и x_2 , расположенными в плоскости горизонта, для отыскания поля магнитной антенны получим два уравнения:

$$\Delta A_1 + k^2 A_1 = -\frac{4\pi\mu}{c} j_1^{(e)}, \quad (33)$$

$$\Delta A_2 + k^2 A_2 = -\frac{4\pi\mu}{c} j_2^{(e)}. \quad (34)$$

Преобразуем эти уравнения к цилиндрическим координатам r , φ , z , что даст нам возможность исключить еще одну компоненту векторного потенциала и привести задачу к решению одного скалярного уравнения. Ось системы (r, φ, z) направим по оси катушки, а начало расположим на поверхности раздела сред.

Легко видеть, что компоненты произвольного вектора a , выраженные в декартовой и цилиндрической системах координат, связаны соотношениями

$$a_r = a_1 \cos \varphi + a_2 \sin \varphi,$$

$$a_\varphi = -a_1 \sin \varphi + a_2 \cos \varphi,$$

откуда, приняв во внимание, что $\cos \varphi = \frac{x_1}{r}$, а $\sin \varphi = \frac{x_2}{r}$, придем к формулам:

$$ra_r = a_1 x_1 + a_2 x_2,$$

$$ra_\varphi = -a_1 x_2 + a_2 x_1. \quad (35)$$

Их и используем для проведения преобразования. Умножив уравнение (33) на x_1 , а уравнение (34) на x_2 и сложив их, с учетом первой из формул (35), получим

$$x_1 \Delta A_1 + x_2 \Delta A_2 + k^2 r A_r = -\frac{4\pi}{c} r j_r^{(e)}.$$

Далее найдем, что

$$x_1 \Delta A_1 = x_1 \frac{\partial^2 A_1}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 x_1 A_1}{\partial^2 x_2} + \frac{\partial^2 x_1 A_1}{\partial^2 x_3} = \Delta x_1 A_1 - 2 \frac{\partial A_1}{\partial x_1},$$

$$x_2 \Delta A_2 = \Delta x_2 A_2 - 2 \frac{\partial A_2}{\partial x_2},$$

$$x_1 \Delta A_1 + x_2 \Delta A_2 = \Delta r A_r - 2 \left(\frac{\partial A_1}{\partial x_1} + \frac{\partial A_2}{\partial x_2} \right).$$

С помощью выражения (52) гл. XVIII для дивергенции вектора также найдем, что в цилиндрических координатах

$$\frac{\partial A_1}{\partial x_1} + \frac{\partial A_2}{\partial x_2} = \frac{1}{r} \left(\frac{\partial r A_r}{\partial r} + \frac{\partial A_\varphi}{\partial \varphi} \right).$$

Объединяя найденные выражения и используя выражение для оператора Лапласа в цилиндрических координатах, получим соотношение

$$\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial r A_r}{\partial r} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial^2 A_r}{\partial \varphi^2} + r \frac{\partial^2 A_r}{\partial z^2} +$$

$$+ k^2 r A_r - \frac{2}{r} \left(\frac{\partial r A_r}{\partial r} + \frac{\partial A_\varphi}{\partial \varphi} \right) = -\frac{4\pi\mu}{c} j_r^{(e)}.$$

Раскрыв выражения с производными и приняв во внимание, что ввиду осевой симметрии поля рассматриваемой антенны век-

торный потенциал от координаты φ не зависит, получим окончательно:

$$\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial A_r}{\partial r} \right) + \frac{\partial^2 A_r}{\partial z^2} + \left(k^2 - \frac{1}{r^2} \right) A_r = -\frac{4\pi\mu}{c} j_r^{(e)}. \quad (36)$$

Аналогично, используя вторую из формул (35), получим второе уравнение:

$$\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial A_\varphi}{\partial r} \right) + \frac{\partial^2 A_\varphi}{\partial z^2} + \left(k^2 - \frac{1}{r^2} \right) A_\varphi = -\frac{4\pi\mu}{c} j_\varphi^{(e)}. \quad (37)$$

Поскольку ток кольцевой, то $j_r^{(e)} = 0$, и уравнение (36) удовлетворяется, если положить $A_r = 0$. Мы можем поэтому попытаться искать решение, используя только уравнение (37). Если компонента A_φ будет найдена, то компоненты векторов поля смогут быть найдены из следующих соотношений:

$$\left. \begin{aligned} E_\varphi &= \frac{i\omega}{c} A_\varphi, \quad E_r = E_z = 0, \\ H_r &= -\frac{1}{\mu} \frac{\partial A_\varphi}{\partial z}, \quad H_\varphi = 0, \quad H_z = \frac{1}{r} \frac{\partial r A_\varphi}{\partial r}, \end{aligned} \right\} \quad (38)$$

которые вытекают, как читателя не затруднит проверить, из формул задачи 2 к § 1 и выражений для векторных операций в цилиндрических координатах. Мы не будем выписывать уравнений для обоих рассматриваемых сред раздельно, имея в виду, что в нижней среде справедливо то же уравнение (37), но без правой части и с соответственно измененным значением параметра k^2 .

На границе раздела сред тангенциальные компоненты векторов поля должны быть непрерывны (§ 7, гл. XXIX), что, в силу соотношений (38), даст следующее граничное условие:

$$A_{\varphi e}|_{z=0} = A_{\varphi i}|_{z=0}, \quad \left. \frac{1}{\mu_e} \frac{\partial A_{\varphi e}}{\partial z} \right|_{z=0} = \left. \frac{1}{\mu_i} \frac{\partial A_{\varphi i}}{\partial z} \right|_{z=0}. \quad (39)$$

Как и ранее, здесь индексами e отмечены величины, относящиеся к верхней среде, а индексами i — к нижней. На бесконечности должно быть выполнено условие излучения. Как и в предыдущих параграфах, будем предполагать, что внешняя среда обладает хотя бы ничтожной проводимостью. Это, как мы знаем, автоматически обеспечивает выполнение условия излучения, причем векторы поля экспоненциально убывают на бесконечности.

Перейдем к решению задачи. Исключим с помощью интегрального преобразования дифференциальные операции по координате r . Тем же путем, как и в § 2, найдем, что ядром соответствующего преобразования должна быть функция $J_1(\gamma r)$. Вследствие этого следует воспользоваться преобразованием Хэнкеля, выполнив

которое приведем граничную задачу (37)–(39) к виду:

$$\frac{\partial^2 \bar{A}_\varphi}{\partial z^2} - (\gamma^2 - k^2) \bar{A}_\varphi = -4\pi \frac{\mu}{c} \bar{j}_\varphi^{(e)}, \quad (40)$$

$$\bar{A}_{\varphi e}|_{z=0} = \bar{A}_{\varphi i}|_{z=0}, \quad \frac{1}{\mu_e} \frac{\partial \bar{A}_{\varphi e}}{\partial z} \Big|_{z=0} = \frac{1}{\mu_i} \frac{\partial \bar{A}_{\varphi i}}{\partial z} \Big|_{z=0}, \quad (41)$$

где

$$\bar{A}_\varphi \equiv \int_0^\infty A_\varphi J_1(\gamma r) r dr, \quad \bar{j}_\varphi^{(e)} \equiv \int_0^\infty j_\varphi^{(e)} J_1(\gamma r) r dr. \quad (42)$$

Заметив, что уравнение (40) совпадает с уравнением (10), рассмотренным в § 2, его общее решение запишем в той же форме:

$$\bar{A}_\varphi = \frac{2\pi}{c} \frac{\mu}{q} \left[e^{qz} \left(B_1 - \int_0^z \bar{j}_\varphi^{(e)} e^{-q\zeta} d\zeta \right) + e^{-qz} \left(B_2 + \int_0^z \bar{j}_\varphi^{(e)} e^{q\zeta} d\zeta \right) \right], \quad (43)$$

где B_1 и B_2 — произвольные постоянные, а через $q \equiv \sqrt{\gamma^2 - k^2}$ обозначен корень из $\gamma^2 - k^2$ с положительной вещественной частью. Решение (43), вообще говоря, справедливо и для верхней и для нижней среды, но, конечно, при различных значениях постоянных B_1 , B_2 и величин, зависящих от характеристик среды. Чтобы обеспечить обращение в нуль функции \bar{A}_φ при $z \rightarrow \pm \infty$, для внешней среды следует положить

$$B_1 = B_{1e} = \int_0^\infty \bar{j}_\varphi^{(e)} e^{-q\zeta} d\zeta, \quad (44)$$

а для нижней, ввиду отсутствия в ней сторонних токов, положить

$$B_2 = B_{2i} = 0. \quad (45)$$

Учитывая граничные условия (41), для определения постоянных B_{1e} и B_{2e} получим систему уравнений:

$$\frac{\mu_e}{q_e} (B_{1e} + B_{2e}) = \frac{\mu_i}{q_i} B_{1i},$$

$$B_{1e} - B_{2e} = B_{1i},$$

откуда

$$B_{2e} = \frac{\mu_i q_e - \mu_e q_i}{\mu_i q_e + \mu_e q_i}, \quad (46)$$

$$B_{1i} = \frac{2\mu_e q_i}{\mu_i q_e + \mu_e q_i}. \quad (47)$$

Перейдем к вычислению B_{1e} . Плотность тока, текущего в катушке антennы, будем считать не зависящей от r и z и равной j_0 (равно-

мерное распределение тока). Тогда

$$\bar{j}_{\Phi}^{(e)} = \begin{cases} j_0 \int_{r_1}^{r_2} J_1(\gamma r) r d\gamma & \text{при } 0 \leq z \leq z_1, \\ 0 & \text{при } z < 0, z > z_1, \end{cases}$$

где z_1 — координата верхней плоскости обмотки катушки, а r_1 и r_2 — внутренний и внешний радиусы обмотки.

Пренебрежем толщиной катушки, устремив r_2 к r_1 , но сохраним текущий через катушку полный ток неизменным, считая плотность j_0 возрастающей так, что произведение $j_1 \equiv j_0(r_2 - r_1)$ сохраняет неизменное значение. Применив теорему о среднем, при этом получим:

$$\bar{j}_{\Phi}^{(e)} = \begin{cases} j_1 J_1(\gamma r_1) r_1 & \text{при } 0 \leq z \leq z_1, \\ 0 & \text{при } z < 0, z > z_1. \end{cases}$$

Величину j_1 можно считать здесь плотностью кругового поверхностного тока, текущего по цилинду $r = r_1$. Отсюда, в силу равенства (45),

$$B_{1e} = j_1 \frac{1 - e^{-q_e z_1}}{q_e} J_1(\gamma r_1) r_1.$$

Отметим также, что для $z > z_1$ входящие в соотношение (43) интегралы имеют значения:

$$\int_0^z \bar{j}_{\Phi}^{(e)} e^{-q\zeta} d\zeta = j_1 \frac{1 - e^{-q_e z_1}}{q_e} J_1(\gamma r_1) r_1 = B_{1e},$$

$$\int_0^z \bar{j}_{\Phi}^{(e)} e^{q\zeta} d\zeta = j_1 \frac{e^{q_e z_1} - 1}{q_e} J_1(\gamma r_1) r_1.$$

Устремляя z_1 к нулю и одновременно увеличивая j_1 так, чтобы произведение $I = j_1 z_1$ оставалось неизменным, перейдем к случаю витка радиуса r_1 , по которому течет ток силой I . При этом получим:

$$\lim_{\substack{z_1 \rightarrow 0 \\ z > z_1}} \int_0^z \bar{j}_{\Phi}^{(e)} e^{-q\zeta} d\zeta = \lim_{\substack{z_1 \rightarrow 0 \\ z > z_1}} \int_0^z \bar{j}_{\Phi}^{(e)} e^{q\zeta} d\zeta = B_{1e} = I J_1(\gamma r_1) r_1 \quad (z > 0). \quad (48)$$

Из соотношений (46)–(48) и (44) для круглого витка получим

$$\bar{A}_{\varphi} = \frac{4\pi\mu_e\mu_i r_1 I J_1(\gamma r_1)}{c(\mu_i q_e + \mu_e q_i)} e^{-q_e z} \quad (z > 0),$$

$$\bar{A}_{\varphi} = \frac{4\pi\mu_e\mu_i r_1 I J_1(\gamma r_1)}{c(\mu_i q_e + \mu_e q_i)} e^{q_i z} \quad (z < 0).$$

Перейдем, наконец, к случаю магнитного диполя, для чего устремим радиус r_1 витка к нулю, одновременно увеличивая I так,

чтобы магнитный момент витка $M = \pi r_1^2 I$ сохранял неизменное значение. Принимая во внимание, что, в силу разложения (14) гл. XIII, при $r_1 \rightarrow 0$ функция $J_1(\gamma r_1) \rightarrow \frac{1}{2} \gamma r_1$, получим:

$$\overline{A}_\varphi = \frac{2\mu_e \mu_i M \gamma}{c(\mu_i q_e + \mu_e q_i)} e^{-q_e z} \quad (z > 0),$$

$$\overline{A}_\varphi = \frac{2\mu_e \mu_i M \gamma}{c(\mu_i q_e + \mu_e q_i)} e^{q_i z} \quad (z < 0).$$

Пользуясь обратным преобразованием Ханкеля (85) гл. XXXIII, найдем выражение для компоненты A_φ векторного потенциала поля магнитного диполя в форме:

$$\overline{A}_\varphi = \frac{2\mu_e \mu_i}{c} M \int_0^\infty \frac{e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} J_1(\gamma r) \gamma^2 d\gamma}{\mu_i \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} + \mu_e \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}} \quad (z > 0), \quad (49)$$

$$\overline{A}_\varphi = \frac{2\mu_e \mu_i}{c} M \int_0^\infty \frac{e^z \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} J_1(\gamma r) \gamma^2 d\gamma}{\mu_i \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} + \mu_e \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}} \quad (z < 0). \quad (50)$$

Эти выражения формально и решают задачу о поле магнитного диполя, расположенного на границе проводящей среды. Мы придадим им, однако, другой вид и покажем, что для некоторых случаев поле диполя может быть выражено через элементарные функции.

Приняв во внимание, что в силу формулы (22) гл. XIII $\gamma J_1(\gamma r) = -\frac{d}{dr} J_0(\gamma r)$, и проинтегрировав соотношения (49) и (50) по r , получим:

$$A_\varphi = -\frac{2\mu_e \mu_i}{c} M \frac{\partial \Pi}{\partial r}, \quad (51)$$

где

$$\Pi = \int_0^\infty \frac{e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} J_0(\gamma r) \gamma d\gamma}{\mu_i \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} + \mu_e \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}} \quad (z > 0), \quad (52)$$

$$\Pi = \int_0^\infty \frac{e^z \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} J_0(\gamma r) \gamma d\gamma}{\mu_i \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} + \mu_e \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}} \quad (z < 0). \quad (53)$$

Учитывая, что магнитная проницаемость большинства реальных сред очень близка к единице, будем далее считать, что

$$\mu_e = \mu_i = 1.$$

При этом условии, умножив числитель и знаменатель подынтегрального выражения интеграла (52) на $(\sqrt{\gamma^2 - k_e^2} - \sqrt{\gamma^2 - k_i^2})$, по-

лучим:

$$\begin{aligned} P &= \frac{1}{k_i^2 - k_e^2} \int_0^\infty e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} J_0(\gamma r) (\sqrt{\gamma^2 - k_e^2} - \sqrt{\gamma^2 - k_i^2}) \gamma d\gamma = \\ &= \frac{1}{k_i^2 - k_e^2} \left[\int_0^\infty e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} J_0(\gamma r) \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} \gamma d\gamma - \right. \\ &\quad \left. - \int_0^\infty e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} J_0(\gamma r) \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} \gamma d\gamma + \right. \\ &\quad \left. + \int_0^\infty \left(e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} - e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} \right) J_0(\gamma r) \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} \gamma d\gamma \right] \end{aligned}$$

Воспользуемся уже встречавшейся нам выше формулой

$$\int_0^\infty \frac{e^{-x \sqrt{\gamma^2 - k^2}}}{\sqrt{\gamma^2 - k^2}} J(\gamma y) \gamma d\gamma = \frac{e^{ik \sqrt{x^2 + y^2}}}{\sqrt{x^2 + y^2}}.$$

Дифференцируя ее дважды по x , получим

$$\int_0^\infty e^{-x \sqrt{\gamma^2 - k^2}} J(\gamma y) \sqrt{\gamma^2 - k^2} \gamma d\gamma = \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(\frac{e^{ik \sqrt{x^2 + y^2}}}{\sqrt{x^2 + y^2}} \right),$$

в силу чего вышенаписанное выражение можно записать в виде

$$\begin{aligned} P &= \frac{1}{k_i^2 - k_e^2} \frac{\partial^2}{\partial z^2} \left(\frac{e^{ik_e \sqrt{r^2 + z^2}}}{\sqrt{r^2 + z^2}} - \frac{e^{ik_i \sqrt{r^2 + z^2}}}{\sqrt{r^2 + z^2}} \right) + \\ &+ \frac{1}{k_i^2 - k_e^2} \int_0^\infty \left(e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} - e^{-z} \sqrt{\gamma^2 - k_e^2} \right) J_0(\gamma r) \sqrt{\gamma^2 - k_i^2} \gamma d\gamma. \end{aligned} \quad (54)$$

Можно показать, что при $z \rightarrow 0$, $r > 0$ последний интеграл стремится к нулю*. Мы опустим здесь это простое, но длинное доказательство. При тех же условиях, в силу тождества

$$\frac{\partial}{\partial z} \sqrt{r^2 + z^2} = \frac{z}{r} \frac{\partial}{\partial r} \sqrt{r^2 + z^2},$$

получим:

$$\left[\frac{\partial^2}{\partial z^2} \left(\frac{e^{ik \sqrt{r^2 + z^2}}}{\sqrt{r^2 + z^2}} \right) \right]_{z=0} = \frac{\partial}{\partial z} \left[\frac{z}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{e^{ik \sqrt{r^2 + z^2}}}{\sqrt{r^2 + z^2}} \right) \right]_{z=0} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{e^{ikr}}{r} \right).$$

* См., например, Г. А. Гринберг [21], стр. 464.

Произведя соответствующие преобразования в соотношении (54), придем к формуле Ван-дер-Поля:

$$P|_{z=0} = \frac{1}{k_i^2 - k_e^2} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{e^{ik_e r}}{r} - \frac{e^{ik_i r}}{r} \right), \quad (55)$$

позволяющей определить поле на поверхности раздела сред (поверхности земли).

ЗАДАЧИ

1. Исследовать случай, когда нижняя среда является идеальным проводником.

2. Пользуясь формулой (55), исследовать поля электрического и магнитного векторов на поверхности раздела сред.

§ 5. Поле произвольной системы излучателей

Предположим теперь, что над плоской поверхностью раздела двух сред, из которых одна является диэлектриком, а другая — проводником, расположена произвольная ограниченная в пространстве система токов.

Магнитную проницаемость обеих сред будем считать одинаковой и равной единице. Поставим целью найти векторный потенциал электромагнитного поля этой системы токов

Плоскость раздела сред примем за плоскость x_1x_2 прямоугольной декартовой системы координат $x_1x_2x_3$ с осью x_3 , направленной в сторону диэлектрика. В этой системе координат компоненты векторного потенциала системы токов удовлетворяют трем скалярным неоднородным уравнениям Гельмгольца:

$$\Delta A_\alpha + k^2 A_\alpha = -\frac{4\pi}{c} j_\alpha^{(e)} \quad (\alpha = 1, 2, 3), \quad (56)$$

а векторы поля выражаются через векторный потенциал по формулам:

$$E_\alpha = \frac{i\omega}{c} \left[\frac{\partial}{\partial x_\alpha} \frac{1}{k^2} \left(\frac{\partial A_1}{\partial x_1} + \frac{\partial A_2}{\partial x_2} + \frac{\partial A_3}{\partial x_3} \right) + A_\alpha \right],$$

$$H_\alpha = \frac{\partial A_1}{\partial x_\beta} - \frac{\partial A_\beta}{\partial x_1}.$$
(57)

По § 7 гл. XXIX на границе раздела сред должны быть непрерывны тангенциальные компоненты электрического и магнитного векторов. В силу равенств (57) это приводит к следующим граничным условиям для компонент векторного потенциала:

$$A_\alpha|_{x_3=+0} = A_\alpha|_{x_3=-0} \quad (\alpha = 1, 2, 3),$$

$$\frac{\partial A_\alpha}{\partial x_3}|_{x_3=+0} = \frac{\partial A_\alpha}{\partial x_3}|_{x_3=-0} \quad (\alpha = 1, 2),$$

$$\frac{1}{k^2} \left(\frac{\partial A_1}{\partial x_1} + \frac{\partial A_2}{\partial x_2} + \frac{\partial A_3}{\partial x_3} \right)|_{x_3=+0} = \frac{1}{k^2} \left(\frac{\partial A_1}{\partial x_1} + \frac{\partial A_2}{\partial x_2} + \frac{\partial A_3}{\partial x_3} \right)|_{x_3=-0},$$
(58)