УДК 550.837.3

В. Б. ГАМОЯН, Е. М. ЛУЛЕЧЯН

ХАРАКТЕР ПОЛЯ БЛУЖДАЮЩИХ ТОКОВ ОТ «ЛИНЕЙНО-ДВУХПОЛЮСНОГО» ИСТОЧНИКА

Как известно, распределение геофизических полей и методика их изучения, в первую очередь, определяются типом источника. Опыт полевых наблюдений показывает, что в районах рудников основными источниками блуждающих токов являются рельсы транспортных горных выработок, где транспортировка производится контактными электровозами [1, 3, 4]. Это делает актуальным изучение характера распределения полей от подобного источника.

В литературе известны два мнения о характере источника блуждающих постоянных токов на рудниках:

1. Г. И. Березиным и М. В. Семеновым по ходу использования блуждающих токов с целью выявления и прослеживания крупных ветвей рудных полей изучены закономерности распределения поля блуждающих токов вблизи Иртышского рудника Рудного Алтая в связи с характером источника поля [2]. В результате установлен общий дипольный характер источника электрического поля месторождения. Один из полюсов диполя совпадает с районом автоматических трансформаторных подстанций к «отсасывающим» пунктам. Второй полюс питающего диполя расположен вблизи ствола шахты «Вспомогательная», в район которой доставляется электропоездами основная часть руды месторождения.

2. Экспериментальные исследования поля блуждающих токов, проведенные чехословацкими геофизиками Безвода и др. [7] на Северо-Члийском угольном бассейне (Чехословакия), привели к определению характера источника как электрического диполя, действующая величина которого несколько меньше расстояния между электровозом и ближней подстанцией, где имеется заземление.

Такие разногласия о характере источника поля постоянных блуждающих токов привели к необходимости особого исследования вопроса. С целью изучения характера источника блуждающих токов от тяговой сети рудника, скрытого штольнями, подобно рудникам Зодского золоторудного, Ахтальского барит-полиметаллического, Алавердского и Шамлугского медных и других месторождений, нами проведены полевые наблюдения, теоретические расчеты и лабораторные исследования.

Цель полевых наблюдений заключалась в изучении потенциала блуждающих токов на характерных точках в связи с движением электровоза. Наблюдения проводились в прямой горной выработке, пройденной в «однородных породах», в разветвленных горных выработках,

пройденных в «однородных породах», и в случае их пересечения хорошопроводящей рудной жилкой.

На рис. 1 представлены осредненные кривые изменения потенциала блуждающих токов на точках 1, 2, 3 и 4 (рис. 1а), зарегистрированные при перемещении электровоза с пикета 0 до пикета 1500 м транспортной штольни. Штольня пройдена в «однородных» породах габбро.

Рис. 1. Осредненные кривые осциллограмм потенциала блуждающих токов, полученные в прямой горной выработке при движении контактного электровоза—а и б—схема моделирования и графики потенциала от «линейно-двухполюсного» и «двухполюсного» источников. 1, 2—графики потенциала «линейно-двухполюсного» источника; 3, 4, 5—графики потенциала «двухполюсного» источника.

На точке 1, при расположении электровоза в сторону ее от отсасывающего щита, потенциал имеет положительный знак. Наибольшие отклонения кривой (до 560 мв) получены при нахождении электровоза на ближней от пункта наблюдения точке. По ходу приближения элек-

трово́за к отсасывающему щиту потенциал уменьшается и меняет знак при расположении электровоза в районе щита. С удалением электровоза от щита отклонения кривой возрастают. На точках 2, 3 и 4 наблюдается совершенно иной характер изменения потенциала блуждающих токов.

На рис. 2 представлены планы горизонтов подземных горных выработок (рис. 2а и 2б) и кривые изменения потенциала блуждающих токов, зарегистрированные на характерных точках при перемещении электровоза от устья до забоя разветвленной выработки, пройденной в «однородных породах» габбро (рис. 2а), осредненные кривые изменения потенциала блуждающих токов (а-1, а-2, а-3, а-4, а-5, а-6, а-7, а-8) и пересекающие хорошопроводящую рудную жилу (рис. 2б) осредненные кривые¹ потенциала блуждающих токов (б-1, б-2, б-3, б-4, б-5, б-6, б-7).

Потенциал блуждающих токов на точке 1 (рис. 2а) при нахождении электровоза в интервале пикетов 0—150 имеет положительный знак. Далее, после перехода электровоза через точку контакта отрицательного полюса источника с рельсами и по ходу его удаления от контакта, потенциал становится отрицательным и растет до значения 600 мв. При нахождении электровоза на перекрестке выработок зафиксирована локальная аномалия потенциала.

На точке 2 при всех положениях электровоза потенциал имеет отрицательный знак. Здесь, на перекрестке выработок, также выделяется локальная аномалия.

На точке 3 при нахождении электровоза за отсасывающим контактом (интервал пикетов 0—150) знак потенциала отрицательный. По ходу движения электровоза от устья выработки к точке контакта отсасывающей линии с рельсами абсолютное значение потенциала уменьшается. Далее потенциал возрастает. Осредненная кривая потенциала пересекает горизонтальную ось системы координат при нахождении электровоза в районе пикета 450.

На точках 4, 5, 6, 7 и 8 изменение интенсивности блуждающих токов по ходу движения электровоза от устья к забою имеет одинаковый характер. Во всех случаях по ходу приближения электровоза к точке наблюдения интенсивность блуждающих токов возрастает. Наибольшее значение потенциала зафиксировано на перекрестке горных выработок. В левом квершлагае (квш. 1), где имеется рельсовый путь, блуждающие токи интенсивнее, чем в правом, в котором рельсы отсутствуют.

Изменение блуждающих токов на горизонте горных выработок, пересекающих хорошопроводящую рудную жилу (рис. 2б), имеет такой же характер, как и на горизонте выработок, пройденных в «однород-

¹ Осредненные кривые получены путем вычисления среднеквадратичных значений табулированных данных осциллограмм. Частота табуляции составляет 1 сек. Для каждого осредненного значения использованы 7 членов с перекрытием на 3 точках.

Рис. 2. Осредненные кривые осциллограмм потенциала блуждающих токов, полученные в горных выработках при отсутствии—а и б—наличии рудного объекта.

ных породах» (рис. 2а). Отличие заключается в том, что при наличии хорошопроводящего рудного объекта интенсивность блуждающих токов значительно больше, чем при его отсутствии. Это явление служит признаком выявления хорошопроводящих рудных объектов, расположенных вблизи горных выработок [4].

При теоретических расчетах и лабораторно-модельных исследованиях принято:

1. Утечки тока от тяговой сети (контактная линия, рельсовая сеть и отсасывающие линии) происходят только от рельсов.

2. Рельсы с окружающей горной средой имеют контакт в любых своих Δl частях.

Изменение тока, стекающего по рельсам, при расположении электроваза на точке 0 и отсасывающего контакта на точке $2l$ (рис. 1 б) в интервале $0 \div l$ определяется формулой:

$$J = J_0 \left(1 - \frac{\Delta R_p}{\Delta R_k} \right)^i, \quad (1)$$

а в интервале $l - 2l$ — формулой:

$$J = J_l \left(1 + \frac{\Delta R_p}{\Delta R_k} \right)^i, \quad (2)$$

где $i = \frac{x}{\Delta l}$.

Δl — отрезок рельса с площадью контакта, равной своему поперечному сечению;

x — координата точки определения по отношению к точке 0 для формулы (1) и к точке l для формулы (2);

J_0 и J_l — величины тока, стекающего по рельсу на точках 0 и l ;

ΔR_k — сопротивление контакта рельс—почва с площадью, равной площади поперечного сечения рельса;

ΔR_p — сопротивление отрезка рельса Δl .

Для временных рельсов типа р-18 [6], при сопротивлении окружающих пород 10^4 омсм $\Delta R_p = 1,084 \times 10^{-6}$ ом, $\Delta R_k = 1,1 \times 10^3$ ом.

Потенциал от подобного источника в однородной окружающей среде выражается формулой:

$$U = \frac{J_0 \rho_{cp}}{4\pi} \left[\int_0^l \frac{(1-k)^{l-\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} - \int_0^{-l} \frac{(1-k)^{l+\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} \right], \quad (3)$$

где $K = \frac{\Delta R_p}{\Delta R_k}$.

По формуле (3) с помощью электронно-вычислительной машины «Минск-22» вычислены значения потенциала вдоль рельса при $y=1$ м, $z=0$ и $l=10^3$ м и с сопротивлением окружающей среды, равным 10^3 ом (рис. 1 б).

Для рельсов длиной $2(L+l)$ и расположением полюсов на точках $-l$ и l формула (3) принимает вид:

$$U = \frac{J_0 \rho_{cp}}{2\pi} \left\{ \frac{\alpha}{2(l+\alpha)} \left[\int_l^M \frac{(1-k)^{-(l-\xi)} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} - \int_{-M}^{-l} \frac{(1-k)^{-(l+\xi)} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} \right] + \frac{2l+\alpha}{2(l+\alpha)} \left[\int_0^l \frac{(1-k)^{l-\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} - \int_0^{-l} \frac{(1-k)^{l+\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} \right] \right\}$$

$$- \int_0^{-l} \frac{(1-k)^{l+\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} \Bigg| \Bigg\}, \quad (4)$$

где $M = L + l$.

Для рассмотрения распределения потенциала блуждающих токов от ответвленной сети транспортных выработок примем, что от транспортной штольни длиной $2(L+l)+l_1$ на пикете $2(L+l)$ под прямым углом ответвляются две квершлаговые выработки протяженностью d_1 и d_2 (рис. 2). Располагая начальную точку системы координат в центре полюсов источника на точке $L+l$ и направляя ось X по штольне, для распределения потенциала БТ получим следующее математическое выражение:

$$U = \frac{J_0 \rho_{cp}}{2\pi} \left[N_1 \int_0^l \frac{(1-k)^{l-\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} - N_2 \int_0^{-l} \frac{(1-k)^{l+\xi} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} - \right. \\ \left. - N_3 \int_{-l}^{M_1} \frac{(1-k)^{-(l+\xi)} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} + N_4 \int_l^{M_2} \frac{(1-k)^{-(l-\xi)} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} + \right. \\ \left. + N_5 \int_{M_3}^{M_3} \frac{(1-k)^{-(M_3-\xi)} d\xi}{V(x-\xi)^2 + y^2 + z^2} + N_6 \int_0^{d_1} \frac{(1-k)^\eta d\eta}{Vx^2 + (y-\eta)^2 + z^2} + \right. \\ \left. + N_7 \int_0^{-d_2} \frac{(1-k)^\eta d\eta}{Vx^2 + (y-\eta)^2 + z^2} \right], \quad (5)$$

где $M_1 = -(L+l)$; $M_2 = l+l$; $M_3 = l+l_1+L$

$$N_1 = \frac{2l+L}{P}; \quad N_2 = \frac{P-L}{P}; \quad N_3 = \frac{L}{P},$$

$$N_4 = \frac{P-(2l+L)}{P}; \quad N_5 = N_4 X \frac{l_1}{d_1+d_2+l_1};$$

$$N_6 = N_4 x \frac{d_1}{d_1+d_2+l_1}; \quad N_7 = N_4 x \frac{d_2}{d_1+d_2+l_1};$$

P —общая протяженность всех горных выработок.

В случае, когда квершлаговые выработки являются рудными или штольня пересекает рудные тела, в формуле (5) значение сопротивления контакта рельса с окружающей средой на различных участках будет различным, что влияет на распределение и интенсивность блуждающих токов.

Обозначив сопротивление контакта Δl части рельса с окружающими породами— R_{k1} , а с рудами— R_{k2} , можно получить формулу для распределения потенциала блуждающих токов от ответвленной сети

горных выработок, пересекающей рудные тела.

Лабораторно-модельные исследования для изучения характера распределения электрического поля от источника, подобного рельсу с движущимся по нему контактными электровозом, проводились в электролитическом баке. Рельс имитировала стальная проволока диаметром 0,2 мм, хорошо проводящую рудную жилу—медная пластинка размерами 40×25×0,4 см.

Поскольку в рассмотренных примерах модельные и натурные поля определяются одинаковыми математическими выражениями, то для моделирования поставленных задач требуется подобрать лишь соответствующие модели [5]. Исходя из этого, при помощи формул (1), (2) определены параметры $2(l+L) = 300$ см, $\Delta l = 0,78$ мм и $\rho_{ср.} = 44,1$ ом.м (водный раствор медного купороса с концентрацией 4,4 г/л).

Как при полевых работах и теоретических расчетах, так и здесь изучение распределения поля проводилось для трех модификаций источника:

1. «Прямолинейный—двухполюсный» источник, расположенный в однородной среде;
2. «Прямолинейный-ответвленный—двухполюсный» источник, расположенный в однородной среде;
3. «Прямолинейный-ответвленный—двухполюсный» источник, пересекающий медную пластинку на точке развилки.

Во всех трех случаях стальная проволока, служащая моделью рельсов в штольне, располагалась по длинной оси бака, а ответвленная проволока и медная пластинка располагались перпендикулярно к ней.

Изучение распределения поля при первой модификации источника проводилось по профилям параллельно стальной проволоке на расстоянии от нее 0,2; 1; 5 см.

На рисунке 16 представлены схема моделирования и кривые распределения потенциала от «линейно-двухполюсного» (графики 1, 2) и «двухполюсного» (графики 3, 4 и 5) источников поля, полученные с помощью теоретических расчетов (пунктирные линии) и модельных работ (сплошные линии). Как представлено, потенциал от «линейно-двухполюсного» источника, подобного рельсу, по параллельным профилям имеет плавный ход по сравнению с потенциалом двухполюсного источника.

Лабораторно-модельные исследования поля от ответвленного источника, расположенного в однородной среде, проводились при четырех точках контакта положительного полюса со стальной проволокой, служащей моделью рельса в штольне (магистральная проволока). Такой подход к решению задачи преследовал цель определения роли расстояния полюсов на характер распределения и интенсивности поля блуждающих токов.

Рисунки 3 и 4а изображают изопотенциальные карты «двухполюсного линейного» источника, имеющего разветвление на точке $x = 190$ см при четырех положениях контакта положительного полюса источника

Рис. 3. Изопотенциальные карты «линейно-двухполюсных» источников с различными расстояниями полюсов, полученные лабораторно-модельными работами.

постоянного тока со стальной проволокой (А). Контакт отрицательного полюса источника (В) оставался постоянным—на точке $x = 120$ см.

При положении контакта А на точке $x = 85$ см (рис. 3а) изопотенциальная карта характеризуется асимметрией положительного и отрицательного полей и небольшими значениями (до 150 мв) потенциала. Положительное поле изопотенциальной карты по сравнению с отрицательным имеет локальный характер и большую интенсивность. Данное расхождение объясняется тем, что положительный полюс расположен ближе к концу стальной проволоки, чем отрицательный полюс. Отри-

цательное поле характеризуется вытянутыми изопотенциальными линиями и их раздувами на точке контакта В.

Рис 4. Изопотенциальные карты «линейно-дипольного» источника, полученные лабораторно-модельными работами (сплошные линии) и теоретическими расчетами (пунктирные линии), при отсутствии—а и б—наличии медной пластинки.

В отличие от рассмотренного примера поле «двухполюсного линейного» источника при положении контакта А на точке $x = 155$ см характеризуется более или менее сходными по размерам и значениям потенциала полюсами. Как в первом примере, так и здесь, в районе перекрещивания проволок, изолинии потенциала удаляются друг от друга, образуя раздувы.

По ходу удаления контакта А от отрицательного полюса (рис. 3б и 4а) интенсивность поля возрастает. Наибольшее искажение поля от стальной проволоки, служащей моделью рельсов в квершлаговой выработке, получено при положении контакта А на точке перекрещения проволок.

Рисунок 4 изображает изопотенциальные карты «линейно-двухполюсного» источника при наличии хорошопроводящего рудного объекта (рис. 4б) и при его отсутствии (рис. 4а). Изопотенциальные карты получены лабораторно-модельными работами (сплошные линии) и теоретическими расчетами (пунктирные линии). Сравнение представленных на рисунке 4 карт преследует цель изучения аномалии поля блуждающих токов от хорошопроводящих рудных объектов. Как представлено на рисунке, при наличии медной пластинки изопотенциальная карта характеризуется высокой интенсивностью и резким градиентом поля.

Исходя из представленных в статье данных, можно сделать следующие выводы:

1. Поле «линейно-двухполюсного» источника, подобно рельсам с движущимся по ним контактным электровозом, отличается от поля двухполюсного источника и характеризуется вытянутыми вдоль рельсов изопотенциальными линиями.

2. Интенсивность блуждающих токов определяется контактным сопротивлением рельсов с окружающими породами и расстоянием электровоза от отсасывающего контакта.

3. Сложность поля блуждающих токов зависит от сложности сети транспортных выработок.

4. Хорошопроводящие рудные объекты резко влияют на характер распределения поля БТ и увеличивают его интенсивность. Это явление служит признаком выявления и разведки рудных объектов.

Ордена Трудового Красного Знамени
Институт геофизики и инженерной сейсмологии
Академии наук Армянской ССР

Поступила 9.11.1976.

Վ. Բ. ԳԱՄՈՅԱՆ, Ե. Մ. ԼՈՒԼԵՉՅԱՆ

«ԵՐԿՐԵԿՆՈՒԱՆԻ-ԳԾԱՅԻՆ» ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻ ԹԱՓԱՌՈՂ
ՀՈՍԱՆՔՆԵՐԻ ԴԱՇՏԻ ԲՆՈՒՅԹԸ

Ա մ փ ո փ ո լ մ

Հողվածք նվիրված է հանքերում թափառող հոսանքների դաշտերի բնույթի ուսումնասիրության:

Տեսական հաշվումների միջոցով ստացված են հաստատուն հոսանքի աղբյուրի բեռները միացնող գծային հաղորդիչի («երկրակեռանի-գծային» աղբյուր) դաշտը արտահայտող բանաձևեր:

Ներկայացված են թափառող հոսանքի պոտենցիալի փոփոխությունը պատկերող օսցիլոգրամներ՝ կապված էլեկտրաքարչերի տեղաշարժման հետ: Բերված են նաև տարբեր երկրաբանական պայմաններում թափառող հոսանքների բնույթն արտահայտող կորեր և իզոգծերի քարտեզներ:

Հայտնաբերված են թափառող հոսանքների մեթոդով հանքորոշման նախանշաններ:

Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Арутюнян Г. В., Бадалян С. В., Газарян Г. О., Гамоян В. Б. и др. Комплексирование методов подземной геофизики при поисках глубокозалегающих рудных тел на колчеданных месторождениях Армянской ССР. Вопросы методики глубинных поисков рудных месторождений в Казахстане, вып. I, Алма-Ата, 1973.
2. Березин Г. И., Семенов М. В. Об использовании полей блуждающих токов для электроразведки флангов разрабатываемых месторождений. В сб. «Методика и техника разведки», № 86, Л., 1973.
3. Богданчиков Л. П., Прицкер Л. С. и др. Использование подземного электрического поля для решения некоторых задач на рудниках. В сб. «Вопросы рудной геофизики в Казахстане», № 2, Алма-Ата, 1958.
4. Гамоян В. Б. Некоторые вопросы метода блуждающих токов. Материалы Третьей республиканской конференции молодых научных работников Армении, посвященной 100-летию со дня рождения В. И. Ленина. Ереван, 1970.
5. Герштейн Г. М. Моделирование полей методом электрической индукции. «Наука», Москва, 1970.
6. Справочник горного инженера. Госгортехиздат., Москва, 1960.
7. Bczvoda Vaclav, Prachazka Josef. Stray currents in geological prospecting "Sb. geol. Vcol", UG № 11, 1973.