

Група Е79

OCT 1 00392-80

Методика определения параметров нагрузок и выбора аппаратов по параметрам коммутируемой нагрузки

На 34 страницах

Введен впервые

Проверено в 1984 г.

Распоряжением Министерства от 30 сентября 1980 г.

Nº 087-16

срок действия установлен с 1 июля 1981 г.

Настоящий стандарт устанавливает методику определения параметров электрических нагрузок (в дальнейшем изложении – нагрузок) постоянного тока с номинальной силой тока до 25 А, характеризующих условия работы контактов, и методику выбора коммутационных аппаратов по параметрам коммутируемой нагрузки.

Издание официальное

ГР 8186946 от 24.12.80

Перепечатка воспрещена



Воздействие ламповой нагрузки на коммутационный аппарат характеризуется следующими параметрами:

– номинальным напряжением питания U_H ;

– максимально возможной потребляемой установившейся силой тока $(I_{уст})_{max}$;

– амплитудой импульса силы тока при включении нагрузки I_M , длительностью фронта импульса силы тока при включении нагрузки Δt_ϕ и длительностью импульса силы тока при включении нагрузки Δt_u .

К емкостной нагрузке относятся цепи, содержащие конденсаторы. Особенностью этого вида нагрузки, как и у ламповой нагрузки, является возникновение импульса силы тока при ее включении, который может существенно превышать установившееся значение силы тока. При отключении емкостной нагрузки работа контактов облегчается благодаря отсутствию скачка напряжения на нагрузке.

Воздействие емкостной нагрузки на коммутационный аппарат характеризуется параметрами, аналогичными параметрам ламповой нагрузки.

1.2. При определении параметров нагрузок мощность источника электроэнергии должна быть не менее чем в 10 раз больше номинального значения потребляемой мощности, соответствующей максимальному значению силы тока в цепи. Пульсации напряжения в установившемся режиме не должны превышать значений, указанных в ГОСТ 19705-81.

1.3. Используемые измерительные приборы должны иметь класс точности не хуже 1,0 и пройти государственную поверку в соответствии с ГОСТ 8.513-84.

1.4. Сопротивление подводящих проводов не должно составлять более 1% от сопротивления нагрузки в установившемся режиме.

1.5. Максимально возможное установившееся значение потребляемой нагрузкой силы тока $(I_{уст})_{max}$ должно определяться экспериментально или расчетным путем при номинальном напряжении и минимально допустимой температуре окружающей среды. Во избежание влияния электрического нагрева на значение силы тока измерения в цепи должны производиться не позднее чем через 10 с после включения нагрузки.

Остальные параметры нагрузок должны определяться в нормальных климатических условиях. Для электромагнитов, используемых в электроприводе (электрогидравлическом, электропневматическом, электромеханическом), значения T_g и Q_p должны определяться при номинальном нагружении исполнительного органа.

1.6. В технических условиях на нагрузки должны указываться параметры по п. 1.1.

2. МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ИНДУКТИВНОЙ НАГРУЗКИ

2.1. Эквивалентная электромагнитная постоянная времени реальной индуктивной нагрузки T_g определяется по количеству электричества Q_p , прошедшего в цепи за время ее отключения.

2.2. Осциллографический метод определения Q_p

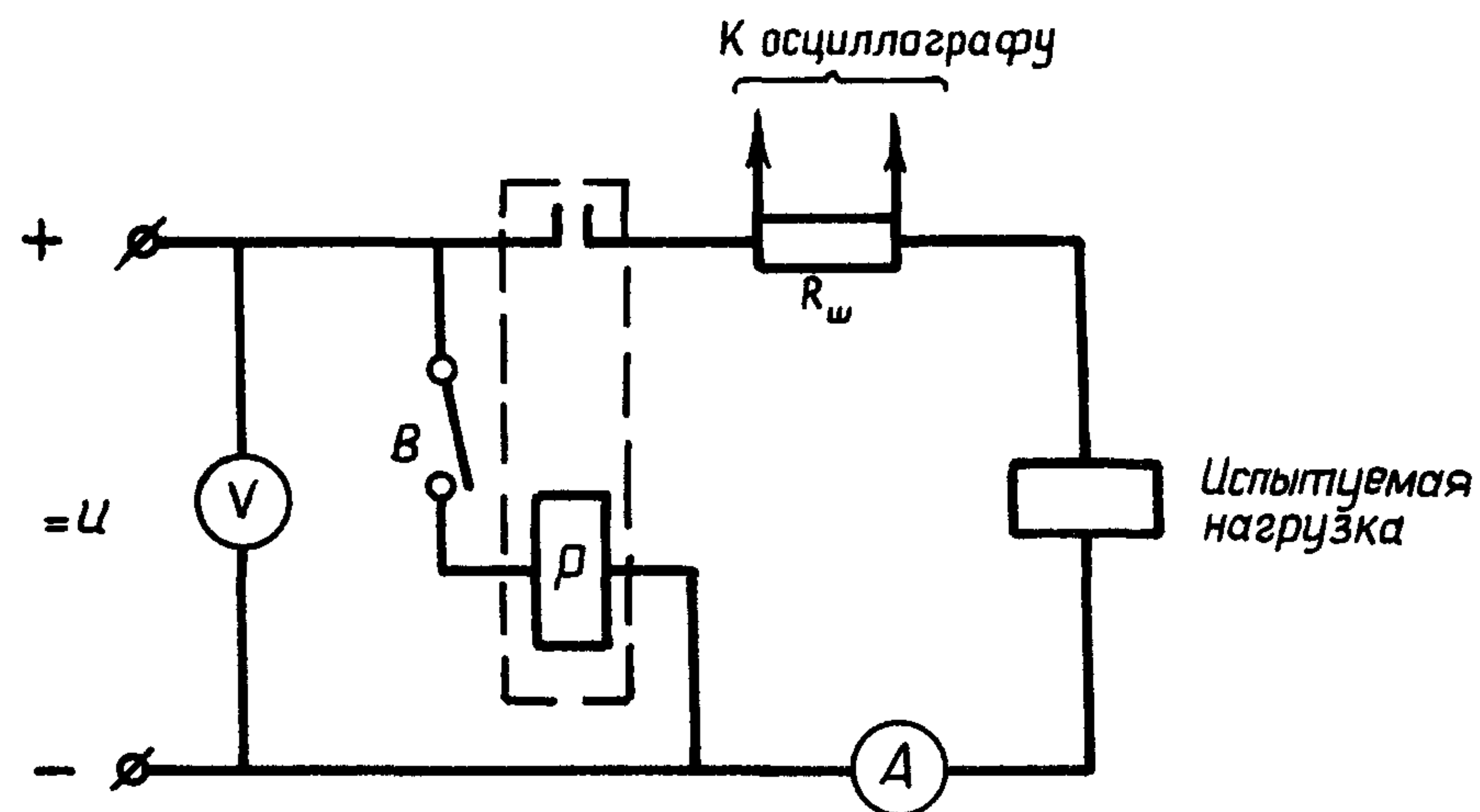
2.2.1. Измеряется установившаяся сила тока в цепи испытуемой реальной нагрузки $(I_{уст})_p$ при нормальной температуре окружающей среды.

Инв. № дубликата	Инв. № подлинника	4408				
		№ изм.	1	2	3	11005
		№ изв.	8880	9065		

2.2.2. В зависимости от силы тока $(I_{уст})_p$ по таблице выбирается тип реле, используемый при определении количества электричества Q_p . При отсутствии указанных в таблице реле следует использовать любое негерметичное реле типа ТКЕ, ТКД с соответствующей номинальной силой тока цепи контактов $I_{нк}$ и с тем же количеством контактных пар.

Сила тока нагрузки, А	Тип реле	Сила тока нагрузки, А	Тип реле
$0,5 \leq I_{уст} \leq 1,0$	ТКЕ12ПД1У	$5,0 \leq I_{уст} \leq 10,0$	ТКД12ПД1
$1,0 \leq I_{уст} \leq 2,0$	ТКЕ22ПДТ	$10,0 \leq I_{уст} \leq 25,0$	ТКД201Д1
$2,0 \leq I_{уст} \leq 5,0$	ТКЕ52ПД1		

2.2.3. Для определения Q_p используется электрическая схема, приведенная на черт. 1.



P – реле, выбираемое по п. 2.2.2;

R_H – активное сопротивление нагрузки;

$R_{ш}$ – сопротивление измерительного шунта ($R_{ш} \leq 0,01 R_H$)

Черт. 1

2.2.4. С помощью осциллографа снимаются осциллограммы зависимости мгновенного значения силы тока i от времени t при пяти или более ($K \geq 5$) повторных отключениях нагрузки. Перед каждым отключением в цепи должен протекать ток с установившейся силой тока $I_{уст}$, равной силе тока, определенной по п. 2.2.1.

2.2.5. На каждой из полученных осциллограмм зависимости $i(t)$ промежутков времени от t_0 до t_n делится на n равных частей ($n \geq 4$) с интервалом времени Δt .

2.2.6. Для границ интервалов, соответствующих моментам времени $t_0, t_1, t_2, \dots, t_n$, определяются значения силы тока $I_0, I_1, I_2, \dots, I_n$.

2.2.7. Количество электричества вычисляется по формуле

$$Q_p = \frac{\Delta t}{2} (I_0 + 2I_1 + 2I_2 + 2I_3 + \dots + 2I_{n-1} + I_n). \quad (1)$$

Примечание. Для определения Q_p может быть использован планиметр. В этом случае значение Q_p определяется путем измерения площади S_{it} , ограниченной зависимостью $i(t)$ и прямыми линиями $i = 0$, $t = t_0$, с последующим расчетом по формуле

$$Q_p = S_{it} m_i m_t, \quad (2)$$

где m_i — масштаб силы тока на осциллограмме зависимости $i(t)$, А/см;

m_t — масштаб времени на осциллограмме зависимости $t(t)$, с/см.

2.2.8. По результатам обработки осциллограмм зависимости $i(t)$ вычисляется среднее арифметическое значение $\bar{Q}_p$:

$$\bar{Q}_p = \frac{\sum_{m=1}^K (Q_p)_m}{K}, \quad (3)$$

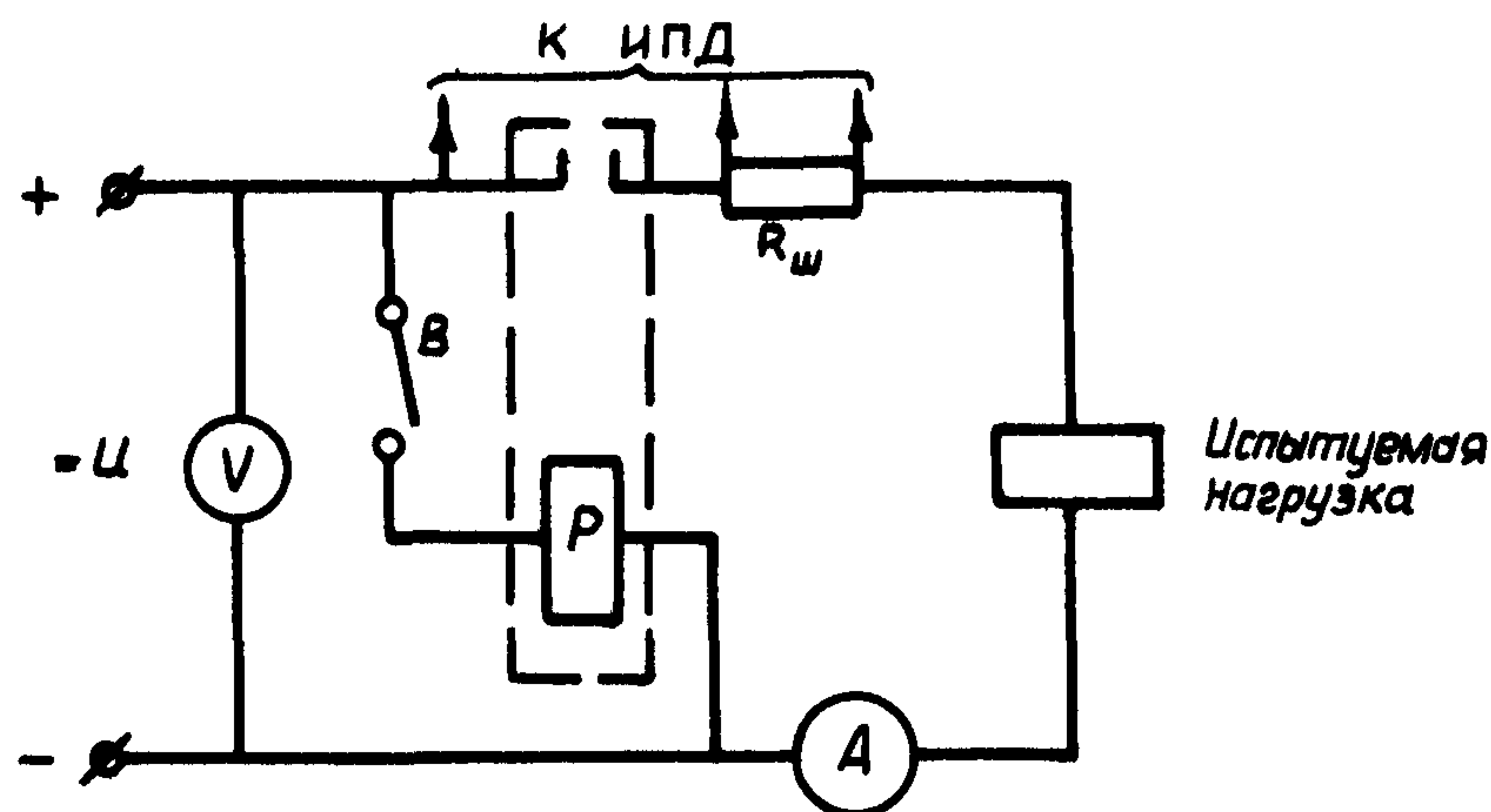
где $(Q_p)_m$ — результат m -го измерения Q_p ;
 K — число измерений Q_p .

2.3. Метод непосредственного измерения Q_p

2.3.1. Измерения проводятся специальным измерителем параметров дуги (ИПД). Метрологическая аттестация и поверка ИПД осуществляются в соответствии с ГОСТ 8.328-78.

2.3.2. Выполняются операции по пп. 2.2.1 и 2.2.2.

2.3.3. Для определения Q_p собирается электрическая схема, приведенная на черт. 2.



Черт. 2

2.3.4. С помощью ИПД измеряется значение Q_p не менее чем при пяти отключениях ($K \geq 5$) нагрузки. Перед каждым отключением в цепи должен протекать ток с установившейся силой тока, равной силе тока, определенной по п. 2.2.1.

2.3.5. По результатам K измерений по формуле (3) вычисляется среднее арифметическое значение $\bar{Q}_p$.

2.4. Определение значения T_z методом настройки линейной эквивалентной нагрузки

2.4.1. В электрической схеме (черт. 1 или черт. 2) реальная нагрузка заменяется линейной нагрузкой в виде последовательно соединенных реостата и дросселя с шихтованным магнитопроводом, имеющим регулируемый воздушный зазор и обмотку с отпайками для включения в цепь различного количества витков. Основные параметры регулируемого дросселя приведены в рекомендуемом приложении 1.

2.4.2. С помощью реостата устанавливается сила тока в цепи с линейной нагрузкой $(I_{уст})_л$, равная силе тока реальной нагрузки $(I_{уст})_p$, определенной по п. 2.2.1 (напряжение в обоих случаях должно быть равным его номинальному значению).

2.4.3. По результатам не менее пяти отключений ($K \geq 5$) аналогично п. 2.2 или п. 2.3 определяется среднее значение количества электричества, прошедшего в цепи с линейной нагрузкой за время ее отключения $\bar{Q}_л$. Длительность включенного, а также отключенного состояния цепи не должна быть менее 0,5 с.

2.4.4. Полученное значение $\bar{Q}_л$ сравнивается со значением $\bar{Q}_p$, полученным по п. 2.3 или по п. 2.4. Если

$$\left| \frac{\bar{Q}_л - \bar{Q}_p}{\bar{Q}_p} \right| > 0,1, \quad (4)$$

то изменением воздушного зазора в магнитопроводе и (или) числа витков обмотки дросселя, включенных в цепь, необходимо обеспечить соблюдение неравенства

$$\left| \frac{\bar{Q}_л - \bar{Q}_p}{\bar{Q}_p} \right| \leq 0,1. \quad (5)$$

При этом для уменьшения $\bar{Q}_л$ необходимо уменьшить индуктивность дросселя путем уменьшения числа включенных витков и (или) увеличения воздушного зазора в магнитопроводе. Для увеличения $\bar{Q}_л$ необходимо увеличить индуктивность дросселя, выполнив обратные действия.

Примечание. При каждом изменении числа витков обмотки дросселя, включенных в цепь, необходимо с помощью реостата изменять ток, восстанавливая равенство $(I_{уст})_л = (I_{уст})_p$.

2.4.5. С помощью осциллографа снимается осциллограмма зависимости силы тока от времени $i(t)$ при включении линейной нагрузки.

2.4.6. По полученной осциллограмме зависимости $i(t)$ определяются длительности нарастания силы тока T :

- T_1 - от нуля до $0,632 (I_{уст})_л$;
- T_2 - от $0,5 (I_{уст})_л$ до $0,816 (I_{уст})_л$.

№ изм.	№ изв.

	4408
Изм. № дубликата	
Изм. № подлинника	

2.4.7. Значения T_1 и T_2 , определенные по п. 2.4.6, сравниваются. Если

$$\left| \frac{T_1 - T_2}{T_1} \right| \leq 0,1, \quad (6)$$

то электромагнитная постоянная времени линейной нагрузки

$$\tau = \frac{T_1 + T_2}{2} \quad (7)$$

принимается за значение эквивалентной электромагнитной постоянной времени реальной нагрузки T_3 . Если условие (6) не выполняется, то магнитопровод дросселя насыщен, что недопустимо. В этом случае необходимо операции по пп. 2.4.2 – 2.4.6 повторить при меньшем числе витков обмотки дросселя, включенных в цепь, или (и) при большем воздушном зазоре в магнитопроводе. Если и в этом случае неравенство (6) не выполняется, то необходимо использовать два последовательно включенных дросселя.

2.5. Графический метод определения T_3

2.5.1. T_3 реальной индуктивной нагрузки может быть определена с несколько большей погрешностью без настройки эквивалентной линейной нагрузки с использованием зависимостей $\tau = f(\bar{Q})$, приведенных в рекомендуемом приложении 2. Для этого используются значения $(I_{уст})_p$ и $\bar{Q}_p$, определенные в соответствии с пп. 2.2.1 и 2.2.8 (или п. 2.3.5).

2.5.2. Если сила тока реальной нагрузки $(I_{уст})_p$ не совпадает с силой тока, для которой построены зависимости $\tau = f(\bar{Q})$, то T_3 определяется из пропорции

$$\frac{I_2 - I_1}{(I_{уст})_p - I_1} = \frac{\tau'_2 - \tau'_1}{T_3 - \tau'_1}, \quad (8)$$

где I_1, I_2 – силы тока, ближайшие по значению к силе тока $(I_{уст})_p$, для которых приведены зависимости $\tau = f(\bar{Q})$, при этом $I_2 > (I_{уст})_p > I_1$;

τ'_1, τ'_2 – значения τ , определенные по зависимостям $\tau = f(\bar{Q})$, соответственно для токов I_1 и I_2 при значении $\bar{Q} = \bar{Q}_p$.

2.6. Для индуктивных нагрузок с потребляемой установившейся силой тока $(I_{уст})_{макс} \leq 0,5$ А значение T_3 определяется по пп. 2.2–2.5 при параллельном соединении нескольких нагрузок данного типа. Число параллельно включаемых нагрузок (n) определяется из условия $0,5 \text{ А} < I_{уст} \leq 1,0 \text{ А}$, при этом число нагрузок должно быть максимально возможным. Определенное для группы параллельно включенных нагрузок значение T_3 принимается в качестве T_3 отдельной нагрузки.

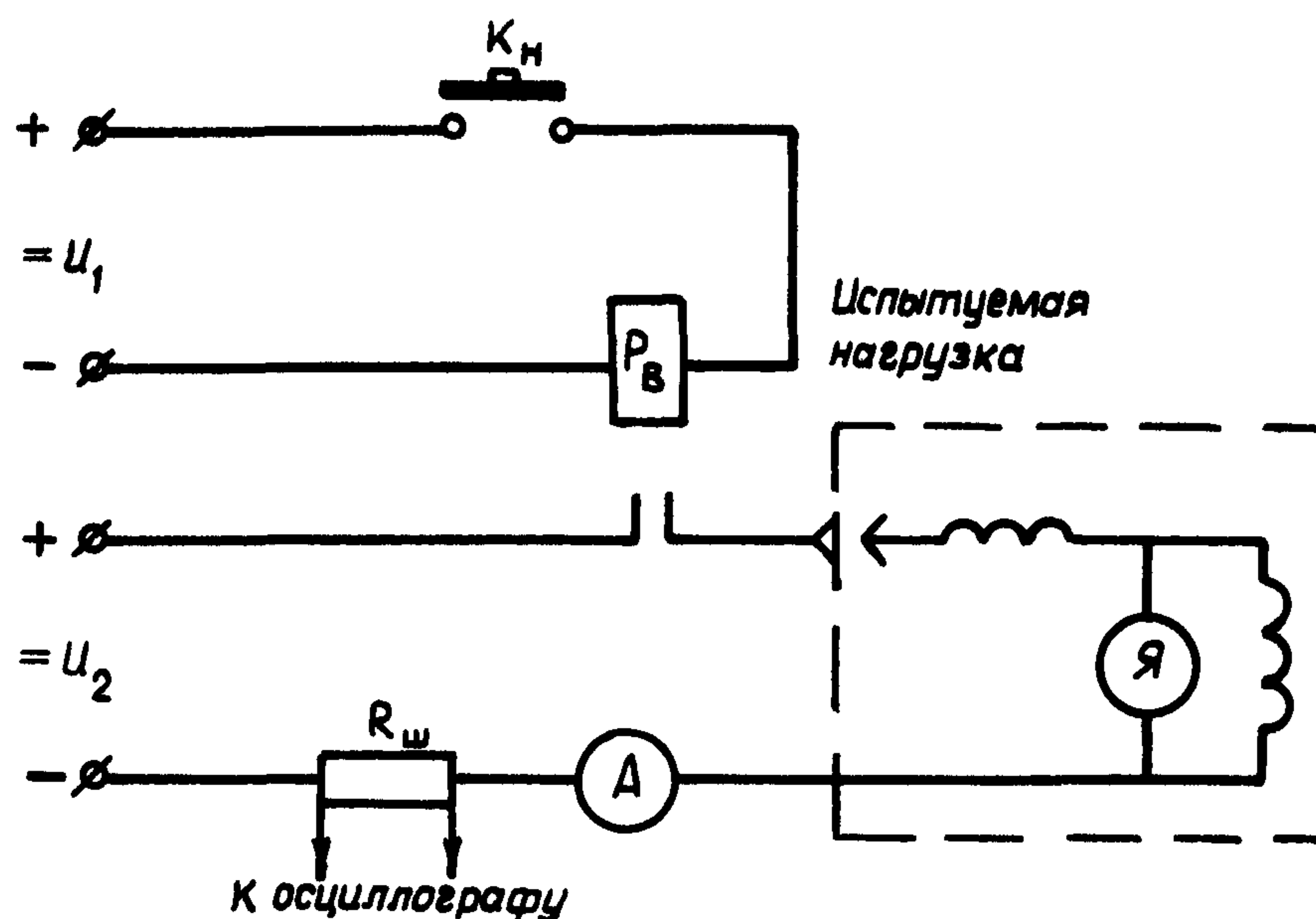
2.7. Пример определения эквивалентной электромагнитной постоянной времени T_3 электромагнитов ЭМТ-243 приведен в приложении 3.

3. МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ДВИГАТЕЛЬНОЙ НАГРУЗКИ

3.1. Определение электрических параметров переходного процесса в режиме включения

№ изм.	3	№ изв.	11005
Изм. № дубликата		Изм. № подлинника	4408

3.1.1. Для определения параметров переходного процесса в режиме включения используется электрическая схема, приведенная на черт. 3.



P_B - реле включения;

R_H - сопротивление нагрузки при установившейся силе тока, соответствующей номинальному режиму работы двигателя;

$R_{ш}$ - сопротивление измерительного шунта ($R_{ш} \leq 0,01 R_H$).

Черт. 3

3.1.2. С помощью осциллографа снимается осциллограмма зависимости силы тока от времени $i(t)$ при включении двигателя из состояния покоя в режиме холостого хода при нормальных климатических условиях.

3.1.3. По полученной осциллограмме зависимости $i(t)$ определяется амплитуда пусковой силы тока I_M , длительность фронта импульса пусковой силы тока $\Delta t_{фр}$, длительность импульса пусковой силы тока Δt_u . Значение Δt_u определяется как время, в течение которого сила тока в цепи превышает значение $(I_M + I_{уст}) 0,5$. Значение $\Delta t_{фр}$ определяется как время нарастания силы тока от $i = 0,05 I_M$ до $i = 0,95 I_M$.

3.2. Определение электрических параметров переходного процесса в режиме реверса электродвигателя с противовключением

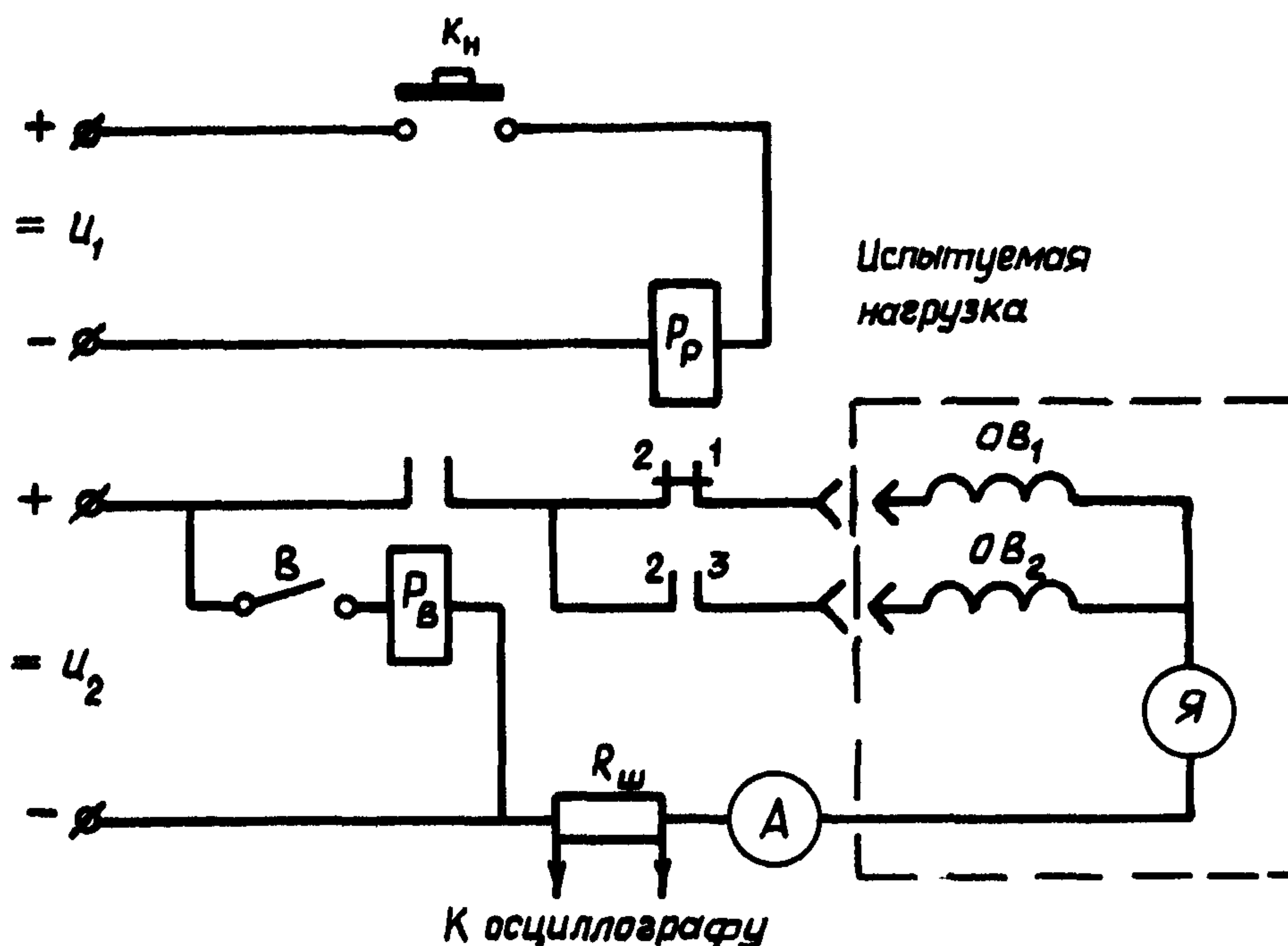
3.2.1. Параметры переходного процесса в режиме реверса с противовключением определяются только в том случае, если этот режим обеспечивается конструктивным исполнением испытываемой нагрузки и может иметь место в эксплуатации.

№ изм.
№ изв.

4408

Изм. № дубликата
Изм. № подлинника

3.2.2. Для определения параметров переходного процесса в режиме реверса с противовключением используется, например, электрическая схема, приведенная на черт. 4.



- P_P - реле реверсирования нагрузки;
 P_B - реле включения;
 R_H - сопротивление нагрузки при установившейся силе тока, соответствующей номинальному режиму работы двигателя;
 $R_{ш}$ - сопротивление измерительного шунта ($R_{ш} \leq 0,01 R_H$).

Черт. 4

3.2.3. С помощью осциллографа снимаются две осциллограммы зависимости силы тока от времени $i(t)$ при реверсе двигателя из установившегося режима холостого хода при нормальных климатических условиях:

- одна при реверсе в одну сторону (при нажатии кнопки);
- другая при реверсе в другую сторону (при отпускании кнопки).

3.2.4. На каждой из полученных осциллограмм зависимости $i(t)$ определяются амплитуда импульса силы тока I_M , длительность фронта импульса силы тока Δt_{ϕ} и длительность импульса силы тока Δt_u . Значение Δt_u определяется как время, в течение которого сила тока в цепи превышает значение $(I_M + I_{уст}) 0,5$. Значение Δt_{ϕ} определяется как время нарастания силы тока от $i = 0,05 I_M$ до $i = 0,95 I_M$.

3.2.5. По результатам обработки двух осциллограмм зависимости $i(t)$ выбираются большие значения I_M , Δt_u и меньшее значение Δt_{ϕ} .

№ изм.
№ изв.

4408

Изм. № дубликата
Изм. № подлинника

4. МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ЛАМПОВОЙ И ЕМКОСТНОЙ НАГРУЗОК

4.1. Для определения параметров переходного процесса при включении ламповой или емкостной нагрузки последовательно с ней устанавливается измерительный шунт с сопротивлением $R_{ш}$, составляющим не более 1 % от сопротивления нагрузки R_n .

4.2. С помощью осциллографа определяется зависимость силы тока в цепи от времени $i(t)$ при пяти повторных включениях нагрузки на номинальное напряжение. Время включенного состояния цепи в каждом случае должно быть не более, чем 0,5 с с перерывом между включениями не менее 10 с.

4.3. На каждой из полученных осциллограмм зависимости $i(t)$ определяются амплитуда импульса силы тока I_M , длительность фронта импульса силы тока Δt_{ϕ} , длительность импульса силы тока Δt_u . Значение Δt_u определяется как время, в течение которого сила тока в цепи превышает значение $(I_M + I_{уст}) 0,5$. Значение Δt_{ϕ} определяется как время нарастания силы тока от $i = 0,05 I_M$ до $i = 0,95 I_M$.

4.4. По результатам обработки пяти осциллограмм зависимости $i(t)$ выбираются наибольшие значения I_M и Δt_u и наименьшее значение Δt_{ϕ} .

5. МЕТОДИКА ВЫБОРА КОММУТАЦИОННОГО АППАРАТА ПО ПАРАМЕТРАМ КОММУТИРУЕМОЙ НАГРУЗКИ

5.1. Выбор коммутационного аппарата должен производиться по следующим параметрам коммутируемой нагрузки:

- номинальному напряжению U_n ;
- максимально возможной потребляемой силе тока $(I_{уст})_{max}$;
- эквивалентной электромагнитной постоянной времени T_{Σ} (или величине количества электричества $\bar{Q}_p$, определенного в соответствии с п. 2.2. или 2.3.);
- амплитуде импульса силы тока I_M , длительности импульса силы тока Δt_u и длительности фронта импульса силы тока Δt_{ϕ} , возникающей в переходном режиме коммутации.

Предельные значения указанных параметров для коммутационного аппарата должны определяться в соответствии с параметрами испытательных нагрузок и приводиться в технических условиях на коммутационный аппарат.

5.2. При определении срока службы коммутационных аппаратов рекомендуется использовать испытательные нагрузки с параметрами, приведенными в рекомендуемом приложении 4.

5.3. Выбор коммутационного аппарата для цепей с резистивной нагрузкой

5.3.1. Из технических условий на нагрузку определяется номинальное напряжение U_n и максимально возможная в условиях эксплуатации установившаяся сила тока $(I_{уст})_{max}$ при напряжении, равном U_n .

5.3.2. Из технических условий на коммутационный аппарат определяется номинальное напряжение $U_{нк}$ и допустимая установившаяся сила тока цепи контактов для резистивной нагрузки $I_{кр}$.

Ив. № дубликата	Ив. № подлинника	4408	№ изм.	№ изв.	3	11005
			2	9065		

5.3.3. Применение коммутационного аппарата допустимо, если выполняются следующие условия: $U_{нк} \geq U_n$, $I_{кр} \geq (I_{уст})_{max}$.

5.3.4. При выполнении условий п. 5.3.3 обеспечивается срок службы коммутационного аппарата по числу включений, указанных в технических условиях на него для резистивной нагрузки.

5.4. Выбор коммутационного аппарата для цепей с индуктивной нагрузкой

5.4.1. Из технических условий на нагрузку определяются номинальное напряжение U_H , максимально возможная в условиях эксплуатации установившаяся сила тока $(I_{уст})_{max}$ при напряжении, равном U_H , и величина эквивалентной электромагнитной постоянной времени T_Σ или количество электричества $\bar{Q}$. При отсутствии в технических условиях данных о величине T_Σ или $\bar{Q}_p$ они определяются в соответствии с разделом 2.

5.4.2. Из технических условий на коммутационный аппарат определяются номинальное напряжение $U_{нк}$, номинальная сила тока $I_{нк}$ для индуктивной нагрузки и максимально допустимое для коммутационного аппарата значение электромагнитной постоянной времени $\tau_{нк}$ (или количества электричества $Q_{нк}$), равное величине электрической постоянной времени $\tau_{эл.др}$ (или количеству электричества $Q_{эл.др}$) эквивалентного испытательного дросселя по ОСТ 1 00805-75 на номинальную силу тока, соответствующую силе тока $I_{нк}$.

5.4.3. Для данного типа коммутационного аппарата определяется максимально допустимое значение электромагнитной постоянной времени $\tau_{доп}$ при силе тока $(I_{уст})_{max}$ по формуле

$$\tau_{\text{доп}} = \tau_{\text{нк}} \frac{I_{\text{нк}}}{(I_{\text{уст}})_{\text{max}}} \quad (9)$$

5.4.4. Применение коммутационного аппарата допустимо, если выполняются следующие условия: $U_{HK} \geq U_H$; $I_{HK} \geq (I_{уст})_{max}$; $\tau_{доп} \geq T_{э}$ или $Q_{HK} \geq \bar{Q}_p$.

5.4.5. При выполнении условий п. 5.4.4 обеспечивается срок службы коммутационного аппарата по числу включений, указанный в технических условиях на него для индуктивной нагрузки.

5.5. Выбор коммутационного аппарата для цепей с ламповой или емкостной нагрузкой

5.5.1. Из технических условий на нагрузку определяются номинальное напряжение U_H , максимально возможная в условиях эксплуатации потребляемая установившаяся сила тока $(I_{уст})_{max}$ (или потребляемая мощность) при напряжении, равном U_H , а также параметры импульса силы тока, возникающего при ее включении, I_m , Δt_u , Δt_{φ} . При отсутствии в технических условиях данных о величинах I_m , Δt_{φ} , Δt_u они определяются в соответствии с разделом 4.

5.5.2. Из технических условий на коммутационный аппарат определяются номинальное напряжение $U_{нк}$, допустимая установившаяся сила тока $I_{кл}$, допустимая амплитуда импульса силы тока $I_{мкл}$, длительность импульса силы тока

[illegible]

Инв. № дубликата	
Инв. № подлинника	4408

5.8. Коммутационные аппараты, используемые в качестве исполнительных элементов системы защиты от повышения напряжения при ненормальных режимах

по ГОСТ 19705-81, должны выбираться также из условия нормального отключения цепей при напряжении, соответствующем наибольшему значению переходного напряжения, за время не более 0,02 с.

5.9. Электромагнитные реле, предназначенные для включения приемников электроэнергии, должны выбираться также из условия неотпускания при снижении напряжения до значения, соответствующего минимальному переходному значению, оговоренному ГОСТ 19705-81 для нормального режима работы системы электро-снабжения.

[illegible]

ПРИЛОЖЕНИЕ 1
РекомендуемоеОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ РЕГУЛИРУЕМОГО ДРОССЕЛЯ,
РЕКОМЕНДУЕМОГО ДЛЯ ИСПОЛЬЗОВАНИЯ
ПРИ ОПРЕДЕЛЕНИИ T_3 ИНДУКТИВНЫХ НАГРУЗОК

1. МАГНИТОПРОВОД

- 1.1. Материал: сталь 1512 ГОСТ 21427.0-75.
- 1.2. Исполнение: П-образное.
- 1.3. Средняя длина магнитной силовой линии ≈ 640 мм.
- 1.4. Площадь сечения магнитопровода ≈ 30 см².
- 1.5. Воздушный зазор — регулируемый, диапазон регулирования — 0-15 мм.

2. ОБМОТКА

2.1. Исполнение: в виде двух катушек, состоящих из отдельных секций с выводами для подключения в схему.

2.2. Число витков в секциях каждой катушки и диаметр обмоточного провода указаны в таблице.

Число витков в секции	Диаметр провода по меди, мм	Количество секций в катушке
25	1,70	4
50	1,18	2
100	0,80	2
200	0,50	1

№ изм.
№ изв.

4408

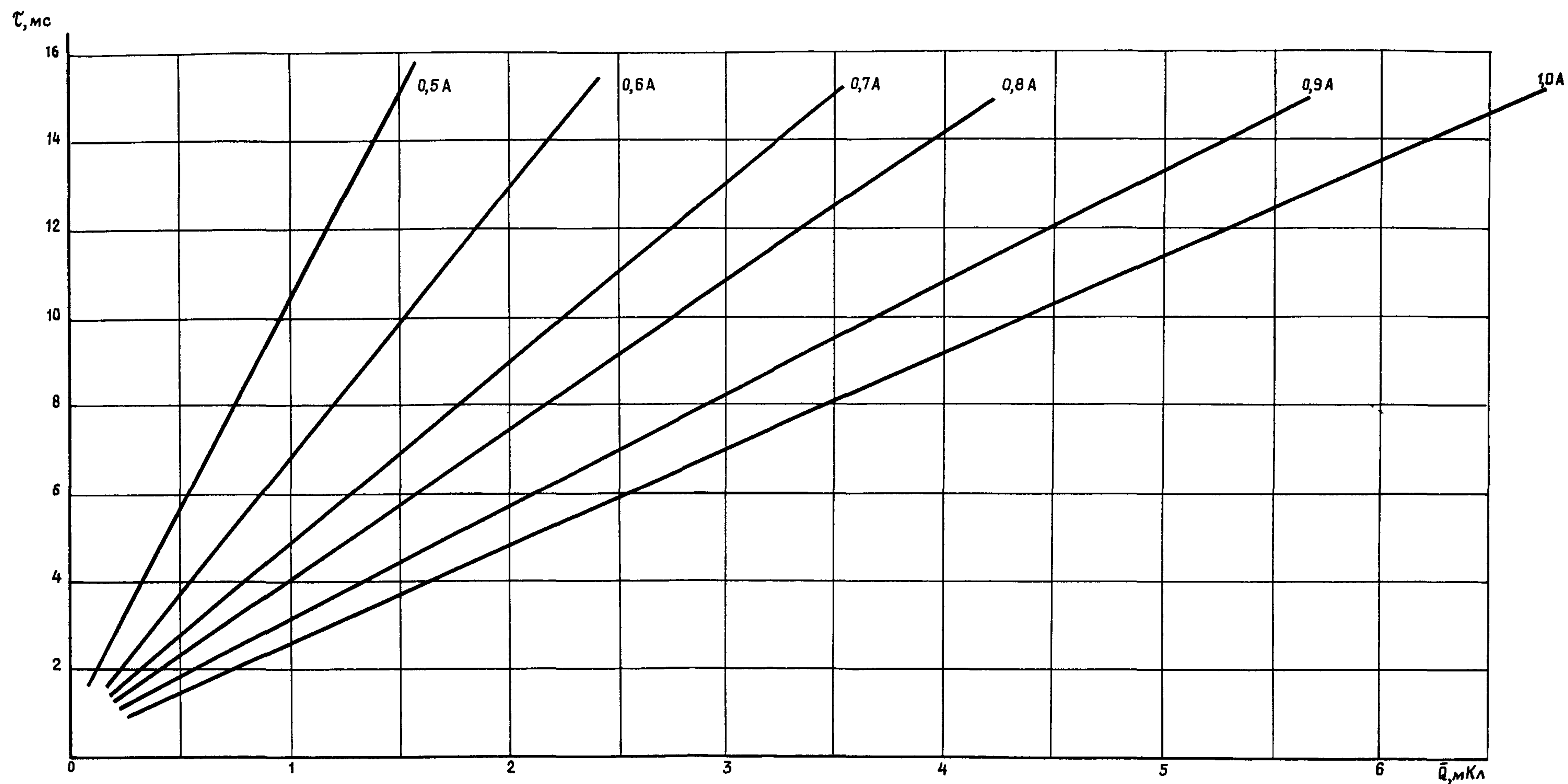
Изм. № дубликата
Изм. № подлинника

1. Зависимости $\tau = f(\bar{Q})$ по диапазонам установившегося значения силы тока $I_{уст}$ приведены на:

- черт. 1 - для токов $0,5 \text{ A} \leq I_{\text{уст}} \leq 1,0 \text{ A}$;
- черт. 2 - для токов $1,0 \text{ A} \leq I_{\text{уст}} \leq 2,0 \text{ A}$;
- черт. 3 - для токов $2,0 \text{ A} \leq I_{\text{уст}} \leq 5,0 \text{ A}$;
- черт. 4 - для токов $5,0 \text{ A} \leq I_{\text{уст}} \leq 10,0 \text{ A}$;
- черт. 5 - для токов $10,0 \text{ A} \leq I_{\text{уст}} \leq 25,0 \text{ A}$.

2. Приведенные зависимости $\tau = f(\bar{Q})$ получены при отключении линейных индуктивных нагрузок, содержащих дроссель с ферромагнитным шихтованным ненасыщенным магнитопроводом, контактами реле, указанными в настоящем стандарте.

Зависимости электромагнитной постоянной времени линейных индуктивных нагрузок постоянного тока
от количества электричества, прошедшего по цепи нагрузки при ее отключении контактами реле ТКЕ12ПД1У



Черт. 1

№ 138.
№ 138.

4408

Изм. № дубликата
Изм. № подлинника

Ив. № дубликата

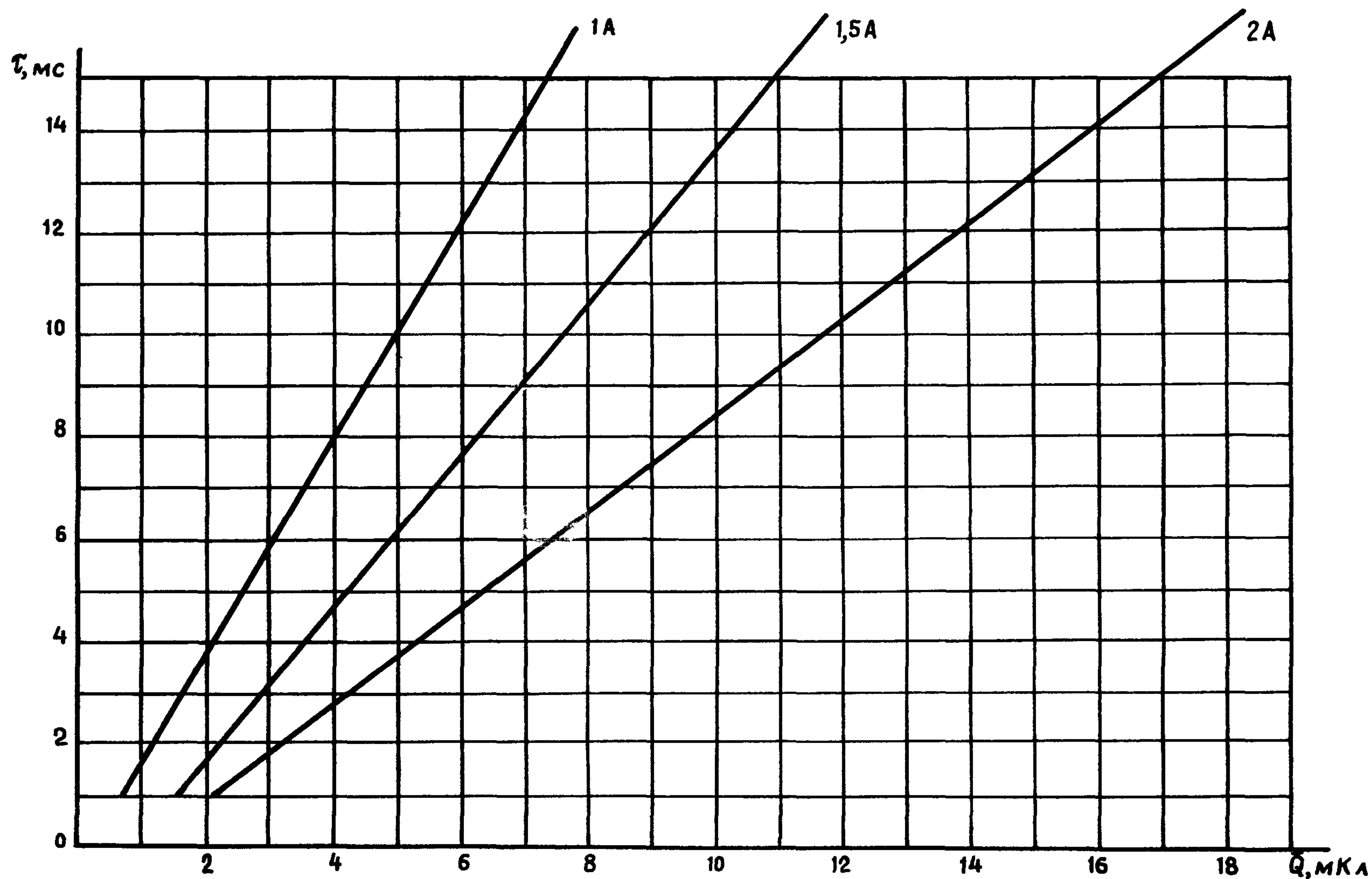
Ив. № подлинника

4408

№ изм.

№ изв.

Зависимости электромагнитной постоянной времени линейных индуктивных нагрузок постоянного тока от количества электричества, прошедшего по цепи нагрузки при отключении контактами реле ТКЕ22ПДТ



Черт. 2

Изм. № дубликата

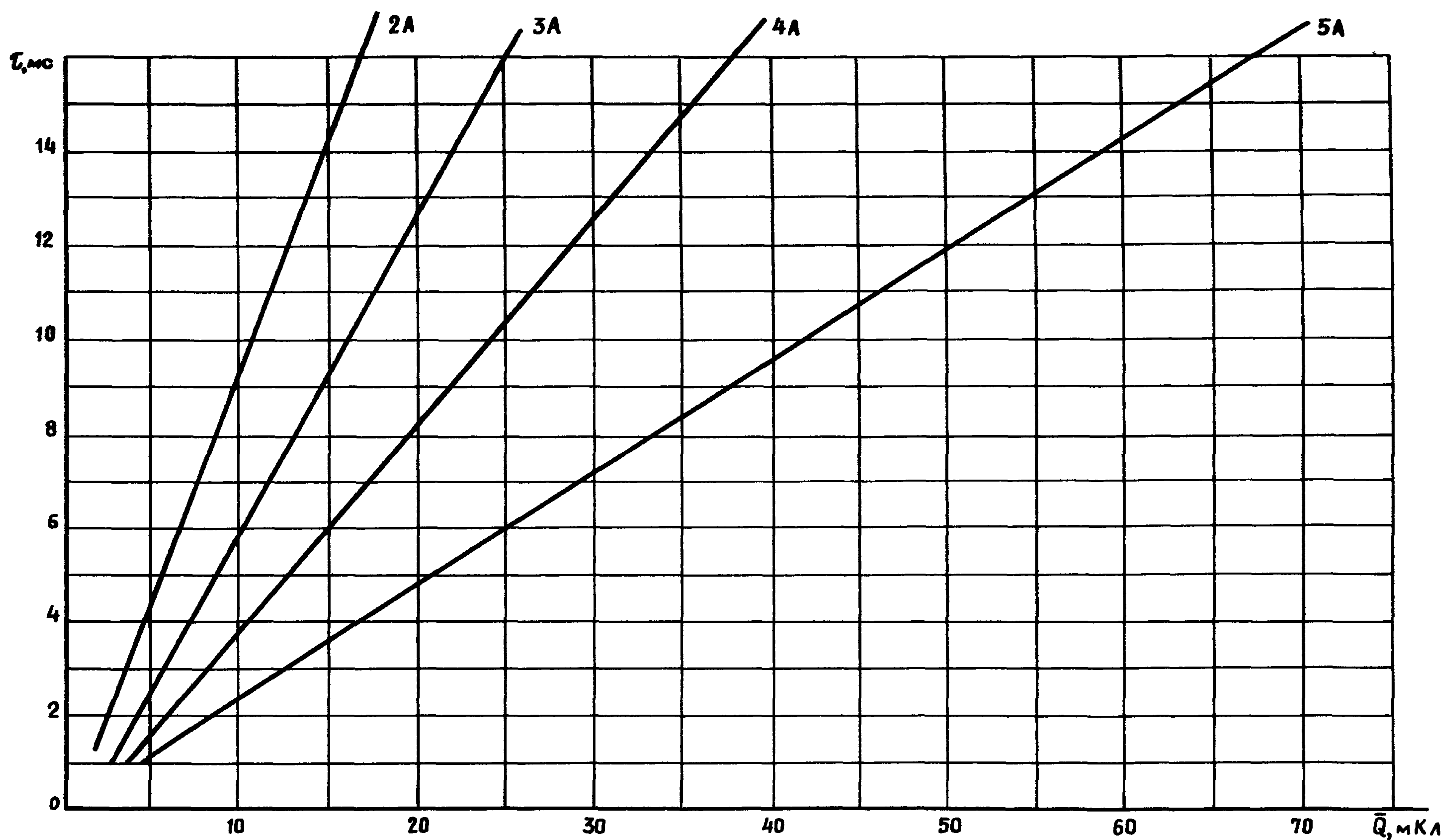
Изм. № подлинника

4408

№ изм.

№ изм.

Зависимости электромагнитной постоянной времени линейных индуктивных нагрузок постоянного тока
от количества электричества, прошедшего по цепи нагрузки при отключении контактами реле ТКЕ52ПД1



Черт. 3

№ 38.

Изм. № дубликата

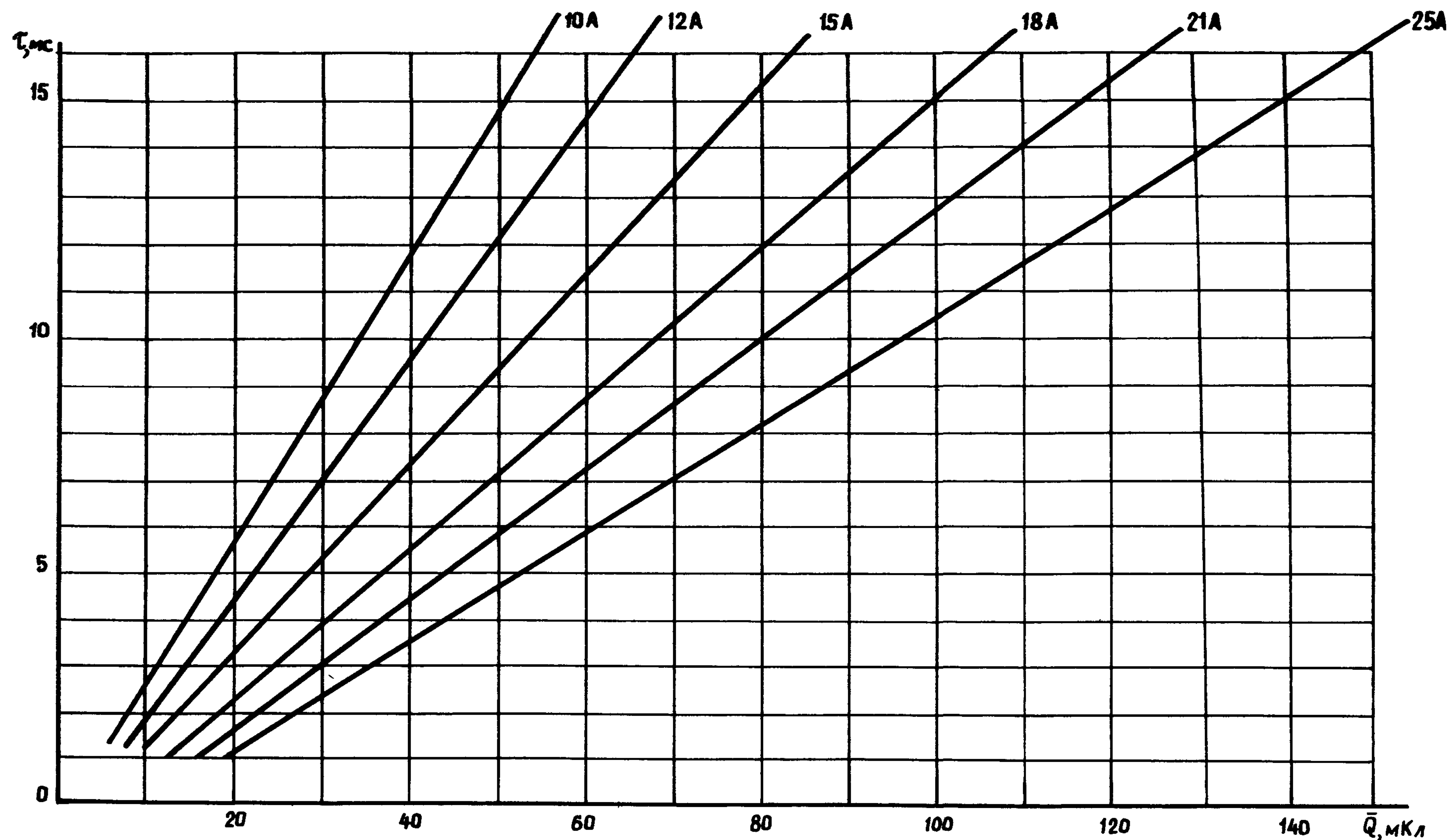
Изм. № подлинника

4408

№ изм.

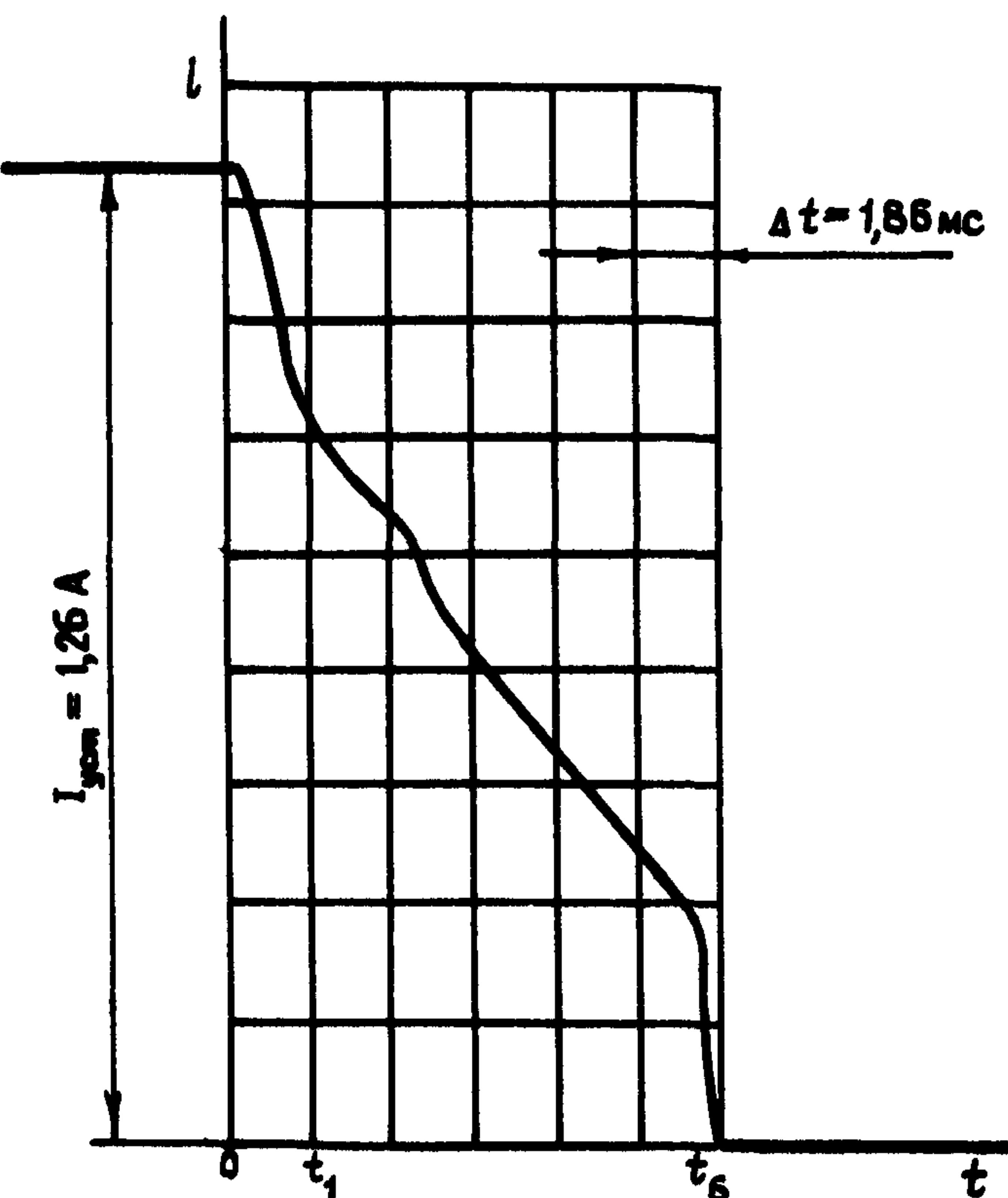
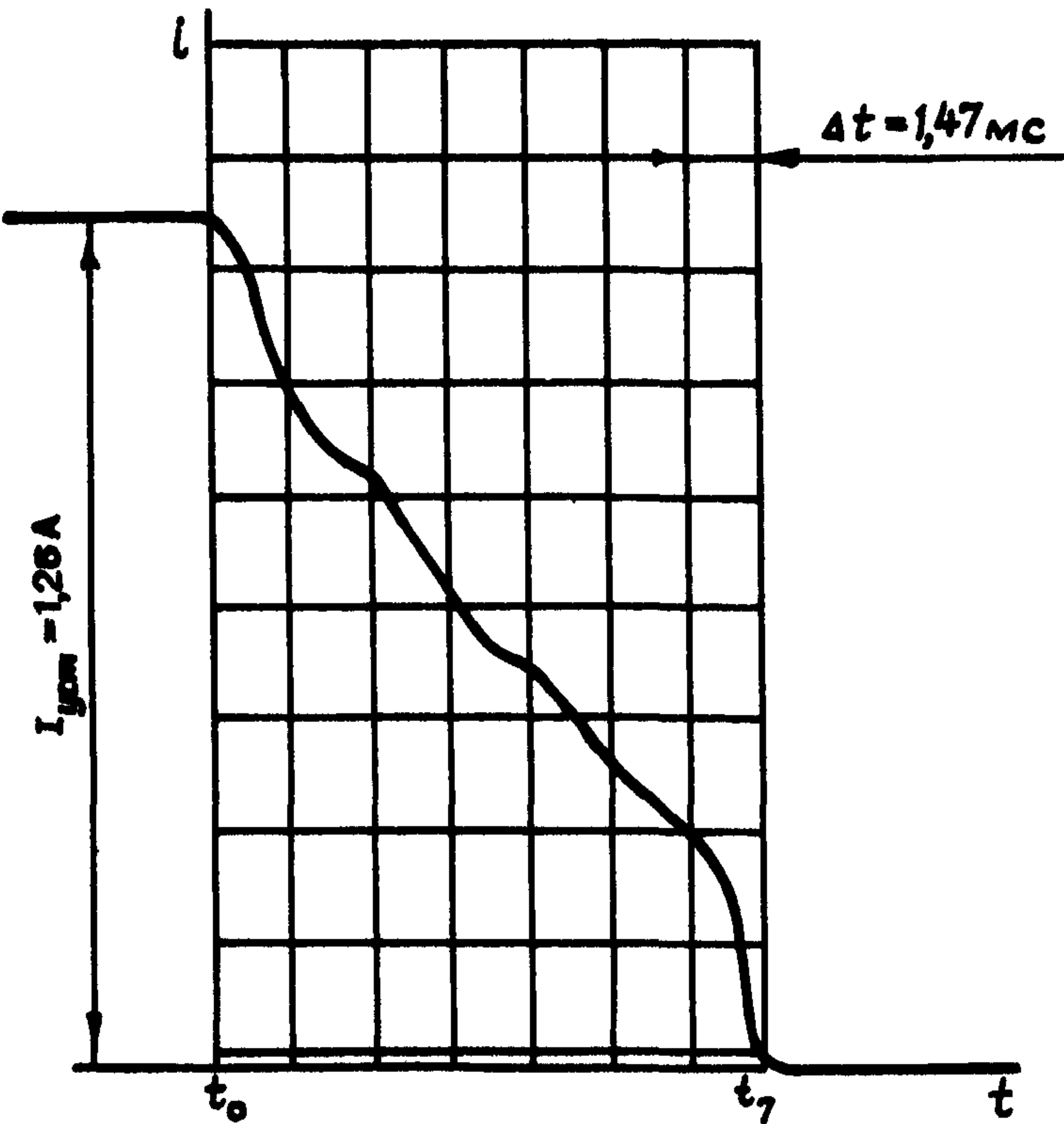
№ изв.

Зависимости электромагнитной постоянной времени линейных индуктивных нагрузок постоянного тока от количества электричества, прошедшего по цепи нагрузки при отключении контактами реле ТКД201Д1



Черт. 5

Осциллограммы № 1, 2 зависимости силы тока от времени $i(t)$ при отключении электромагнита контактами реле ТКЕ22ПДТ



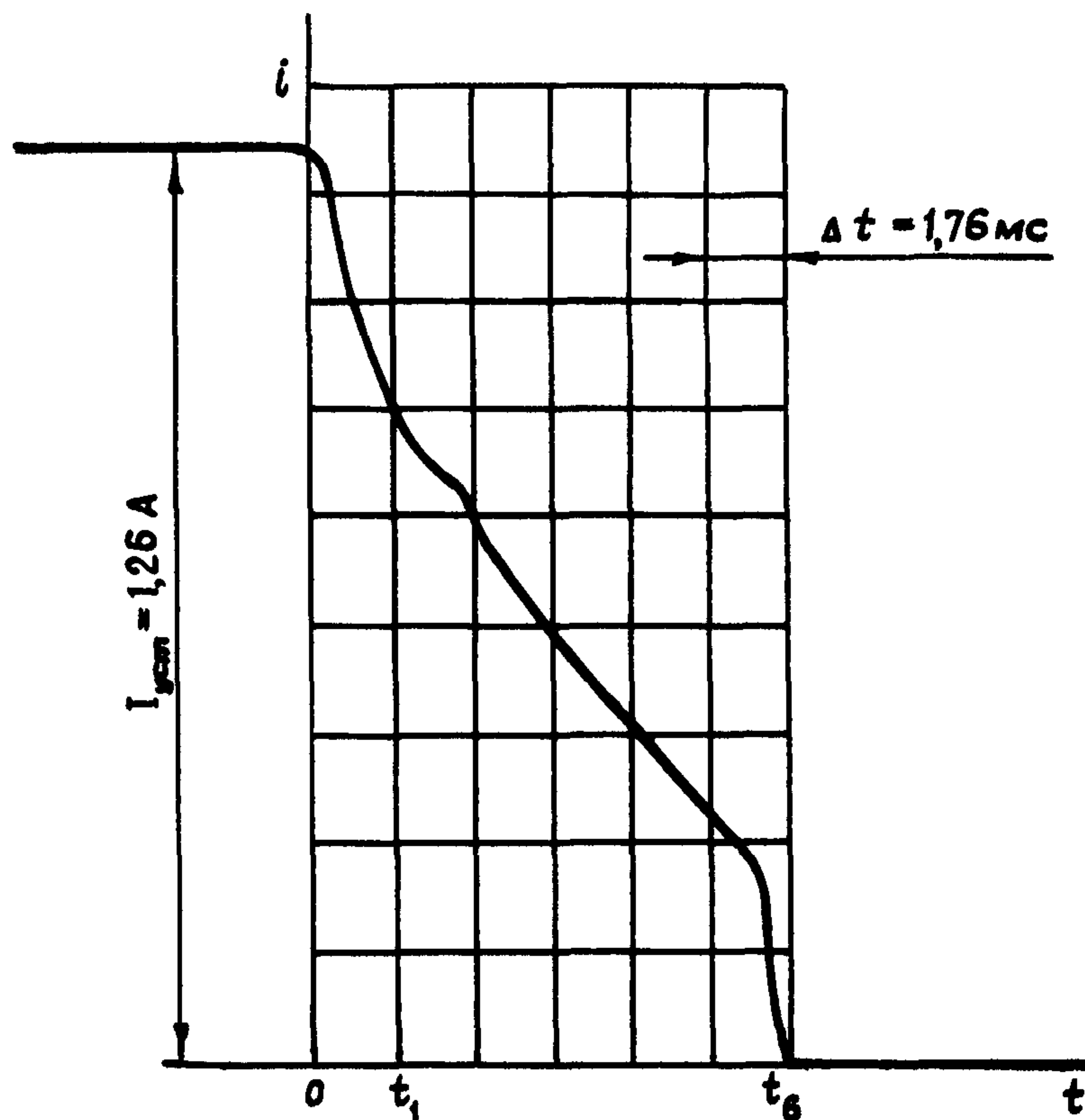
Черт. 1

№ 138.
№ 138.

4408

№. № дубликата
№. № оригинала

The graph shows the current i as a function of time t . The current starts at a peak value $I_{ycm} = 1,26 \text{ A}$ at $t = 0$ and decays linearly to zero at $t = t_5$. The total pulse width is $\Delta t = 2 \mu\text{s}$. A point t_1 is marked on the time axis.



Черт. 2

The graph shows a smooth decay of current i over time t . The initial current is $I_{ygm} = 1,26 \text{ A}$. The decay is characterized by a time interval $\Delta t = 2mc$. The curve starts at $t=0$ and ends at t_s .

Черт. 3

$$\bar{Q}_p = \frac{\sum_{i=1}^k (Q_p)_i}{k} = \frac{6,8+7,4+6,5+6,7+6,4}{5} = 6,8 \text{ мкл.}$$

Результаты обработки осциллограмм приведены в табл. 1.

Таблица 1

Номер осцилло- граммы	Δt , мс	Значение силы тока в цепи электромагнита в процессе отключения, А								Количество электричества Q_p , мКл
		I_0	I_1	I_2	I_3	I_4	I_5	I_6	I_7	
1	1,47	1,26	1,010	0,880	0,715	0,590	0,450	0,349	0	6,8
2	1,86	1,26	9,720	0,828	0,638	0,510	0,388	0	-	7,4
3	2,00	1,26	0,910	0,737	0,555	0,418	0	-	-	6,5
4	1,76	1,26	0,926	0,760	0,592	0,487	0,350	0	-	6,7
5	2,00	1,26	0,910	0,713	0,546	0,287	0	-	-	6,4
Среднее значение										6,8

1.2. Определение эквивалентной постоянной времени $T_{\text{э}}$ электромагнита

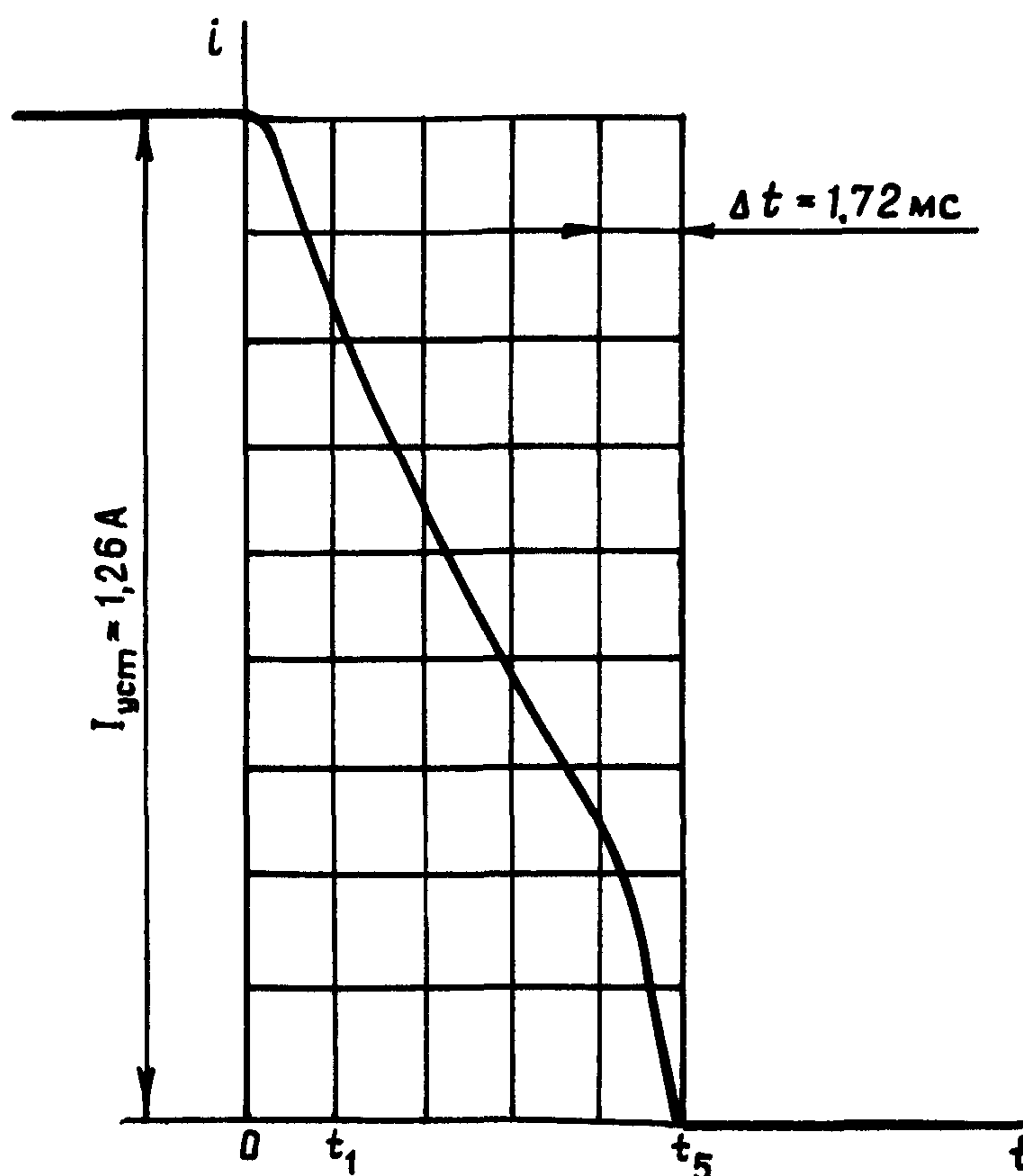
1.2.1. Определяется эквивалентная постоянная времени $T_{\text{э}}$ электромагнита методом подбора эквивалентной нагрузки.

1.2.1.1. Электромагнит в схеме испытаний заменяется линейной нагрузкой в виде последовательно соединенных реостата и дросселя с шихтованным магнитопроводом, имеющим регулируемый воздушный зазор, и многосекционной обмоткой с отпайками для включения различного числа витков. Основные параметры дросселей приведены в рекомендуемом приложении 1.

1.2.1.2. С помощью реостата устанавливается сила тока в цепи $(I_{\text{уст}})_{\text{л}} = 1,26 \text{ А}$ (при $U = 27 \text{ В}$), равная силе тока, потребляемой электромагнитом.

1.2.1.3. Для предварительной оценки эквивалентности линейной нагрузки электромагниту с помощью светолучевого осциллографа на фотоленте регистрируется зависимость силы тока от времени $i_{\text{л}}(t)$ в процессе ее отключения (черт. 4).

Осциллограмма № 6 зависимости $i(t)$ при отключении линейной нагрузки контактами реле ТКЕ22ПДТ



Черт. 4

1.2.1.4. Полученная осциллограмма обрабатывается аналогично п. 1.1.8. В результате обработки получается $Q_{\text{л}} = 5,8 \text{ мКл}$ (табл. 2).

Таблица 2

Номер осцилло- граммы	Δt , мс	Значение силы тока в цепи с линейной нагрузкой в процессе ее отключения, А						Количество электричества Q_A , мКл
		I_0	I_1	I_2	I_3	I_4	I_5	
6	1,72	1,26	1,04	0,78	0,58	0,38	0	5,8

1.2.1.5. Сравнение полученного значения Q_A со средним арифметическим значением $\bar{Q}_p = 6,8$ мКл показывает, что значение

$$\left| \frac{\bar{Q}_p - Q_A}{\bar{Q}_p} \right| = \frac{6,8 - 5,8}{6,8} = 0,15 \text{ превышает допустимое значение (не более 0,1).}$$

1.2.1.6. После уменьшения воздушного зазора магнитопровода дросселя с помощью светолучевого осциллографа Н-115 на фотоленте регистрируется зависимость силы тока от времени $i_A(t)$ при пяти отключениях линейной нагрузки (черт. 5 - 7).

1.2.1.7. Каждая из полученных осциллограмм обрабатывается аналогично п. 1.1.8. Результаты обработки приведены в табл. 3.

Таблица 3

Номер осцилло- граммы	Δt , мс	Значение силы тока в цепи линейной нагрузки в процессе ее отключения, А							Количество электричества Q_A , мКл
		I_0	I_1	I_2	I_3	I_4	I_5	I_6	
7	1,42	1,26	1,00	0,900	0,74	0,62	0,48	0	6,9
8	1,34	1,26	1,10	0,950	0,80	0,64	0,44	0	6,9
9	1,90	1,26	1,05	0,860	0,65	0,50	0,00	-	7,0
10	1,62	1,26	1,10	0,910	0,74	0,56	0,40	0	7,0
11	1,80	1,26	1,10	0,882	0,68	0,50	0,00	-	6,9
Среднее значение									6,8

1.2.1.8. Вычисляется среднеарифметическое значение

$$\bar{Q}_A = \frac{\sum_{i=1}^k (Q_A)_i}{k} = \frac{6,9 + 6,9 + 6,9 + 7}{5} = 6,8 \text{ мКл.}$$

1.2.1.9. Сравнение полученных значений $\bar{Q}_p = 6,8$ мКл и $\bar{Q}_A = 6,8$ мКл показывает, что $\left| \frac{\bar{Q}_A - \bar{Q}_p}{\bar{Q}_p} \right| = 0$. Следовательно, данная линейная нагрузка эквивалентна электромагниту.

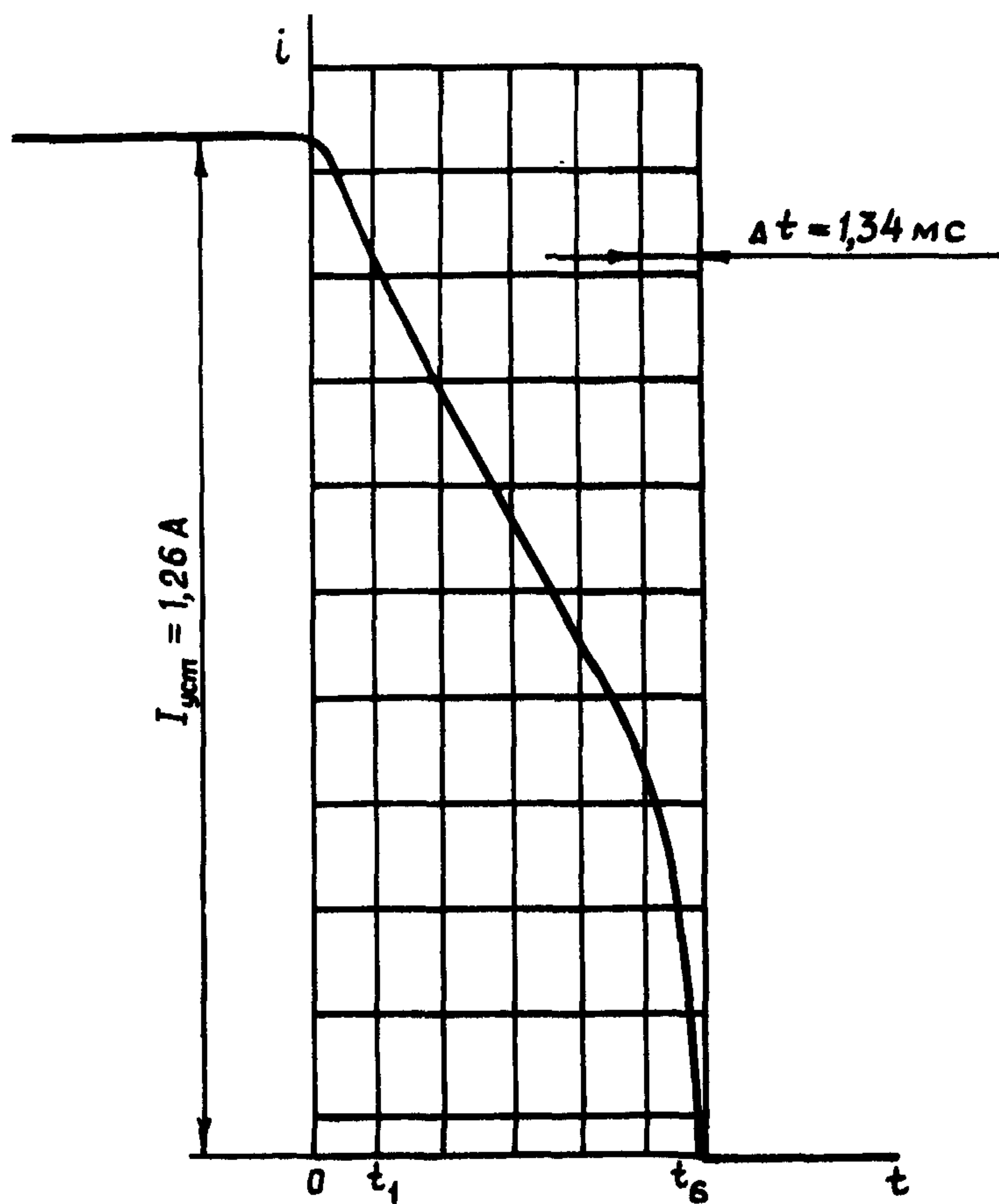
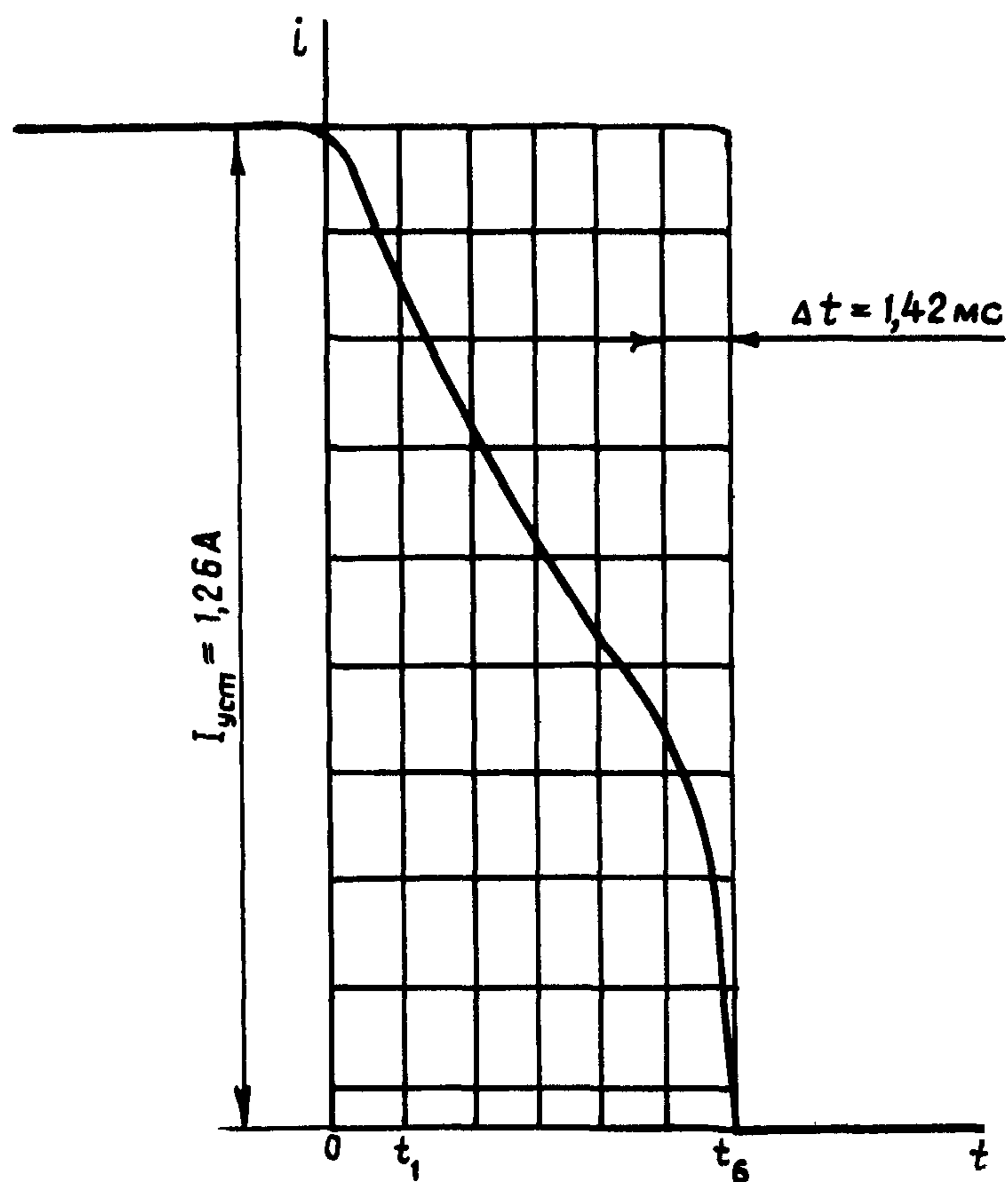
1.2.1.10. С помощью осциллографа Н-115 на фотоленте регистрируется зависимость силы тока от времени $i_A(t)$ при включении эквивалентной нагрузки (черт. 8).

1.2.1.11. По полученной зависимости определяются два значения T :

- $T_1 = 11$ мс - время нарастания силы тока от нуля до $0,632 I_{уст}$;
- $T_2 = 11$ мс - время нарастания силы тока от $0,5 I_{уст}$ до $0,816 I_{уст}$.

1.2.1.12. Сравнение значений $T_1 = 11$ мс и $T_2 = 11$ мс показывает, что $T_1 = T_2$. Это свидетельствует о линейности эквивалентной нагрузки. Следовательно, принимается $T_э = 11$ мс.

Осциллограммы № 7,8 зависимости силы тока от времени $i(t)$
при отключении линейной нагрузки контактами реле ТКЕ22ПДТ



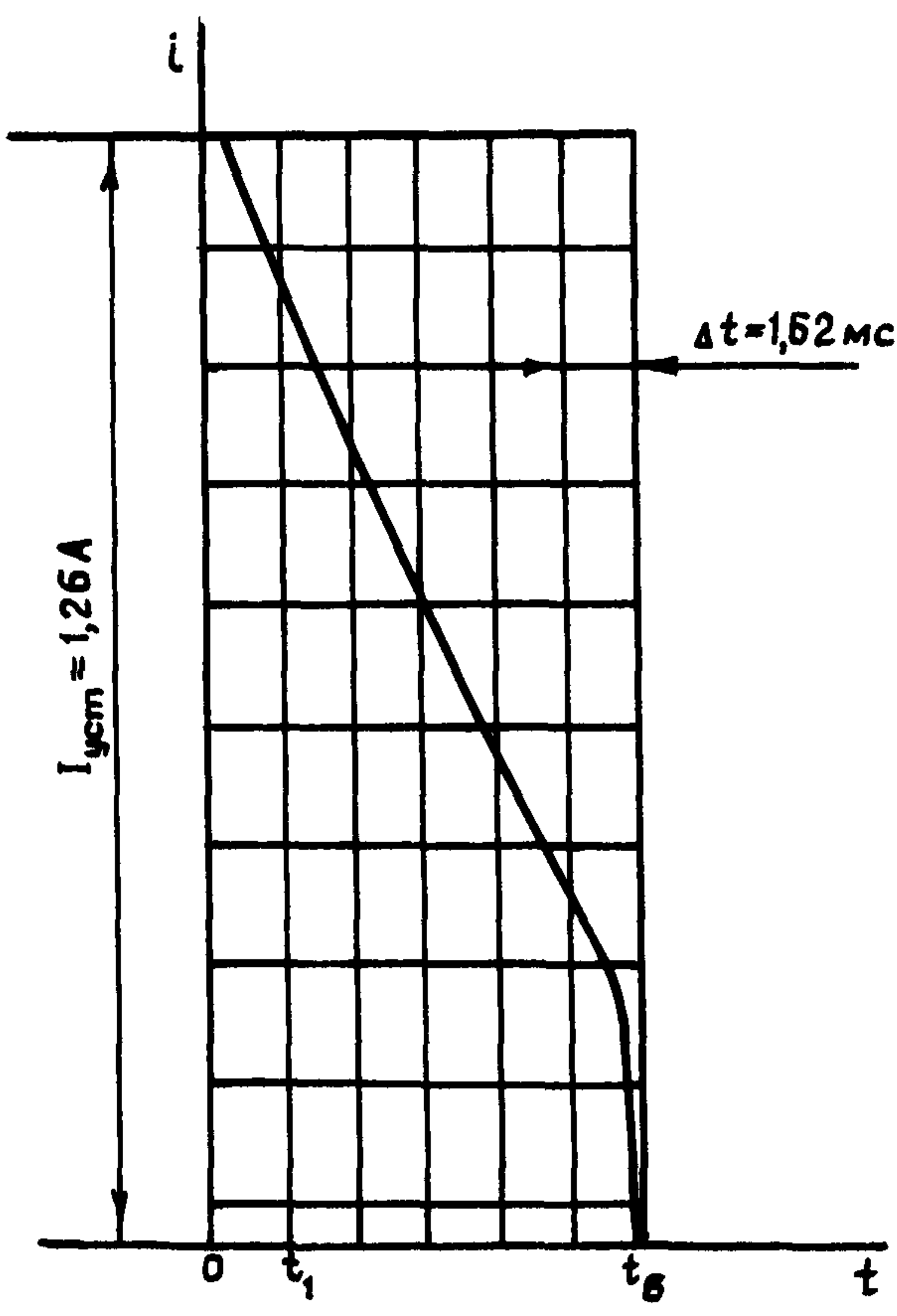
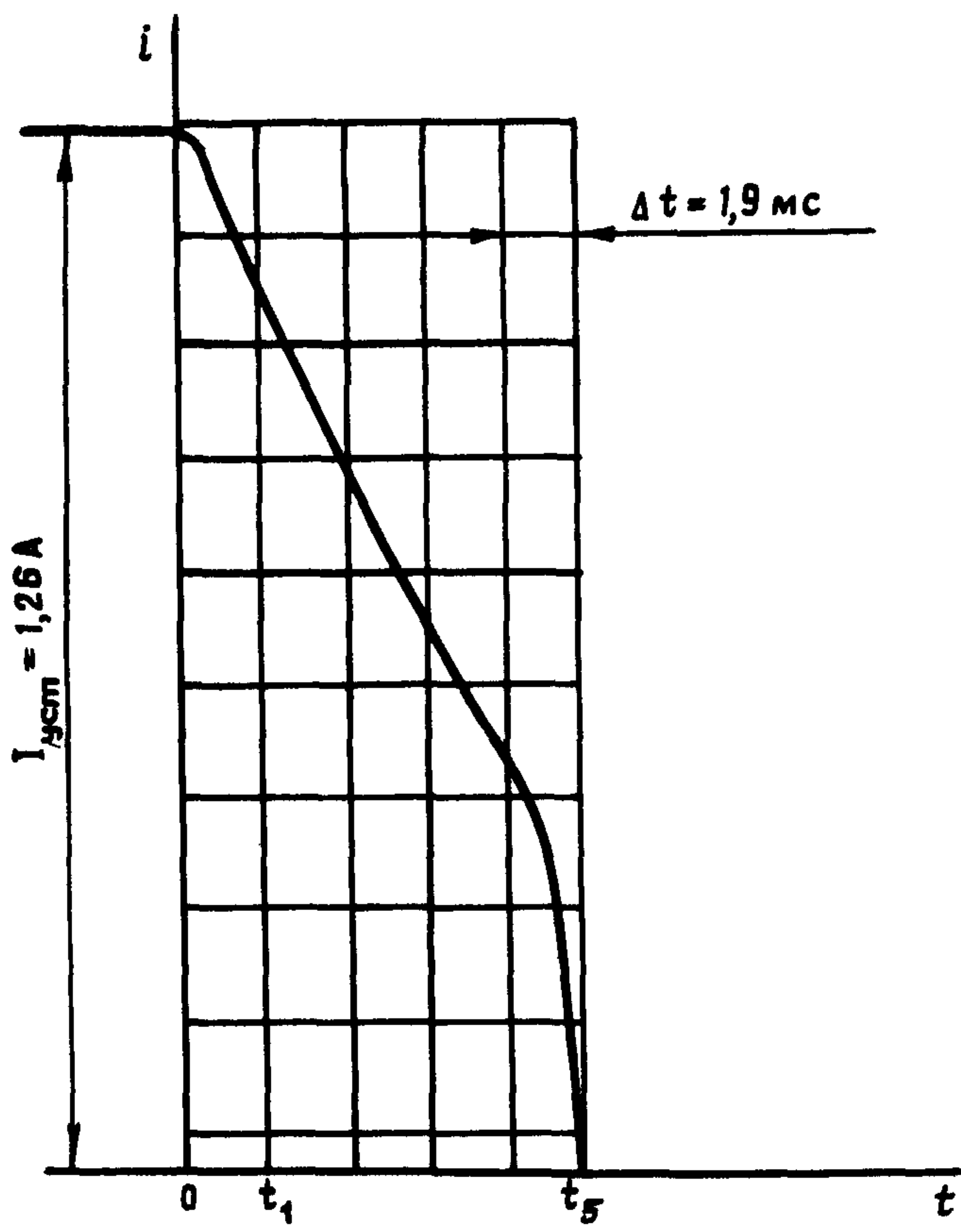
Черт. 5

№ изм.
№ изм.

4408

Изм. № дубликата
Изм. № подлинника

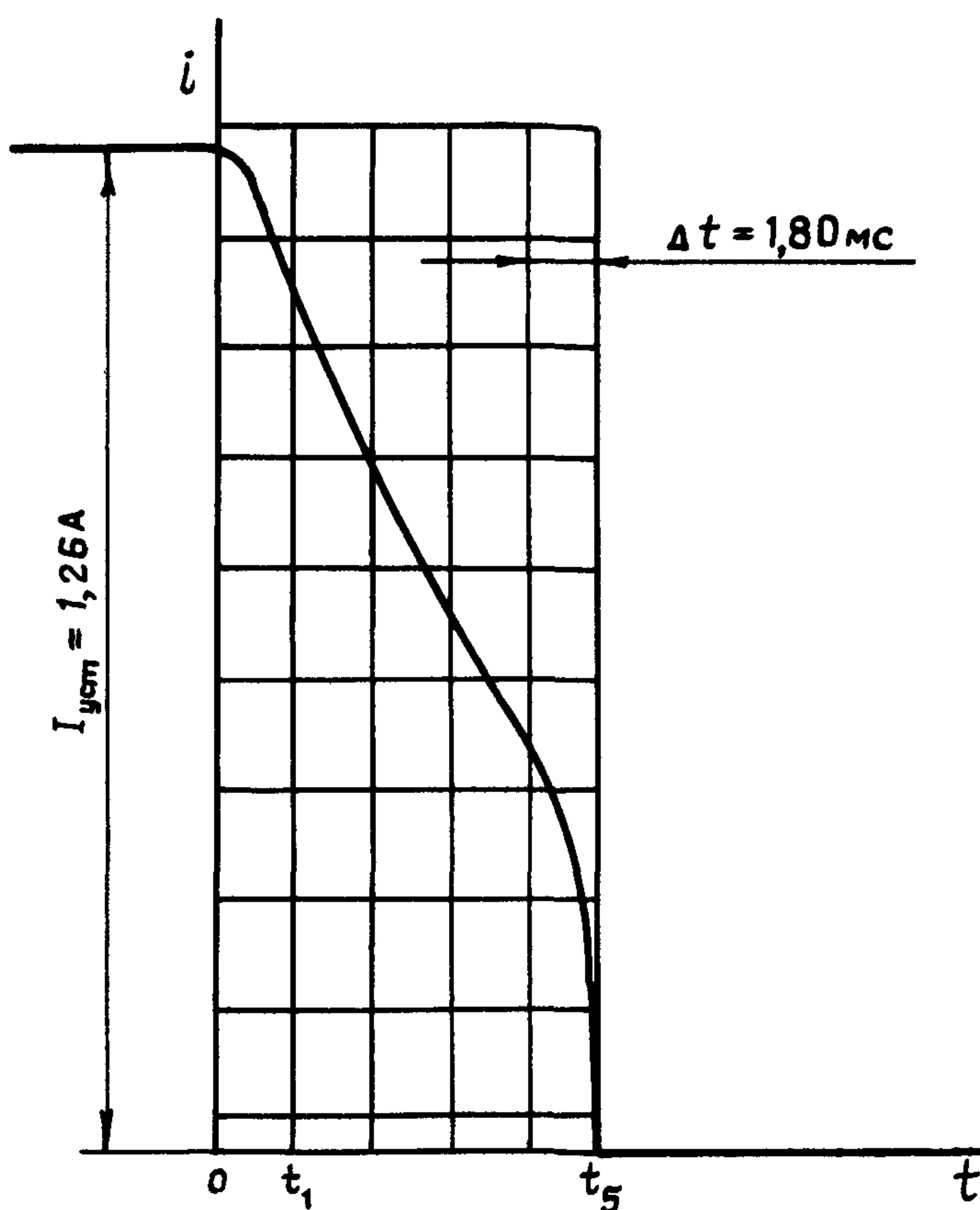
Осциллограммы № 9, 10 зависимости силы тока от времени
 $i(t)$ при отключении линейной нагрузки контактами реле ТКЕ22ПДТ



Черт. 6

№ дубликата	№ оригинала	№ изм.	№ изв.
	4408		

Осциллограмма № 11 зависимости силы тока от времени $i(t)$
при отключении линейной нагрузки контактами реле ТКЕ22ПДТ



Черт. 7

1.2.2. Определение эквивалентной постоянной времени T_3 электромагнита по зависимостям $\tau = f(\bar{Q})$, приведенным в приложении 2

1.2.2.1. В п. 1.1 определено, что для электромагнита $I_{уст} = 1,26$ А $\bar{Q} = 6,8$ мКл. По черт. 2 приложения 2 определяются два значения τ при $\bar{Q} = 6,8$ мКл для сил токов $I_1 = 1$ А и $I_2 = 1,5$ А. Эти значения составляют соответственно $\tau'_1 = 13,9$ мс, $\tau'_2 = 8,7$ мс.

1.2.2.2. Значение T_3 при $I_{уст} = 1,26$ А определяется из следующей пропорции:

$$\frac{I_2 - I_1}{I_{уст} - I_1} = \frac{\tau'_2 - \tau'_1}{T_3 - \tau'_1}.$$

1.2.2.3. После подстановки численных значений определяется T_3 электромагнита:

$$\frac{1,5 - 1}{1,26 - 1} = \frac{8,7 - 13,9}{T_3 - 13,9},$$

откуда $T_3 = 11,2$ мс.

№ изм.

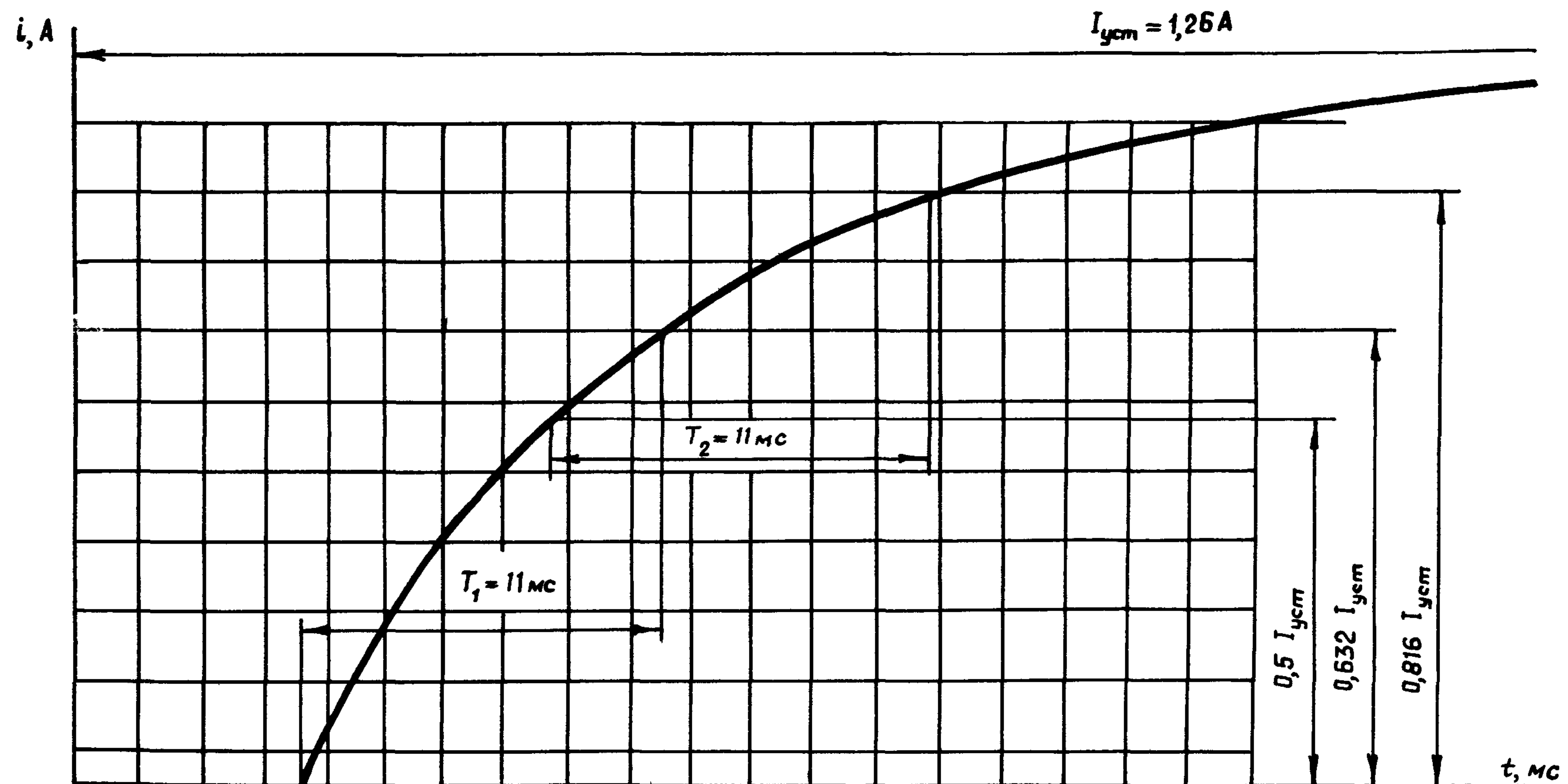
№ изв.

4408

Изм. № дубликата

Изм. № подлинника

Зависимость $i_g(t)$ при включении эквивалентной нагрузки
на постоянное напряжение 27 В



Черт. 8

2. ВЫБОР КОММУТАЦИОННОГО АППАРАТА ДЛЯ КОММУТАЦИИ ЦЕПИ С ЭЛЕКТРОМАГНИТОМ

2.1. Максимально возможное установившееся значение силы тока в цепи электромагнита при напряжении 27 В и температуре окружающей среды минус 60 °С определяется по формуле:

$$(I_{уст})_{max} = (I_{уст})_{+20} (1 + 0,004 \Delta t) = 1,5 (1 + 0,004 \cdot 80) = 1,98 \text{ А.}$$

2.2. Для коммутации электрической цепи с электромагнитом выбирается реле типа ТКЕ22П1Г, для которого $U_{нк} = 27 \text{ В}$, $I_{нк} = 2 \text{ А} \approx (I_{уст})_{max} = 1,98 \text{ А}$, $\tau_{нк} = 15 \text{ мс}$, срок службы - 25000 срабатываний.

2.3. Максимально допустимое значение электромагнитной постоянной времени при силе тока нагрузки $(I_{уст})_{max} = 1,98 \text{ А}$ составляет

$$\tau_{доп} = \tau_{нк} \frac{I_{нк}}{(I_{уст})_{max}} = 15 \frac{2}{1,98} \approx 15 \text{ мс.}$$

2.4. Поскольку $T_d = 11 \text{ мс} < \tau_{доп} = 15 \text{ мс}$, то применение реле ТКЕ22П1Г для коммутации цепи с электромагнитом допустимо.

№ изм.

№ изв.

4408

Изм. № дубликата

Изм. № подлинника

3.1. Напряжение питания нагрузки должно быть равно номинальному напряжению цепи контактов коммутационного аппарата.

Инв. № дубликата	
Инв. № подлинника	4408

- где $I_{кд}$ - допустимая установившаяся сила тока в цепи контактов для двигатель-
ной нагрузки.

4. Параметры испытательной нагрузки для определения срока службы коммутационного аппарата при коммутации индуктивной нагрузки приведены в ОСТ 1 00805-75.

5. Допустимая длительность фронта импульса силы тока для цепи контактов ($\Delta t_{\text{фкл}}$ и $\Delta t_{\text{фкд}}$), которая должна приводиться в технических условиях на коммутационный аппарат, определяется по параметрам нагрузки, используемой при испытаниях коммутационного аппарата.

ЛИСТ РЕГИСТРАЦИИ ИЗМЕНЕНИЙ

[illegible]

Мас. № дубаниата

Wm. McLaughlin

4408