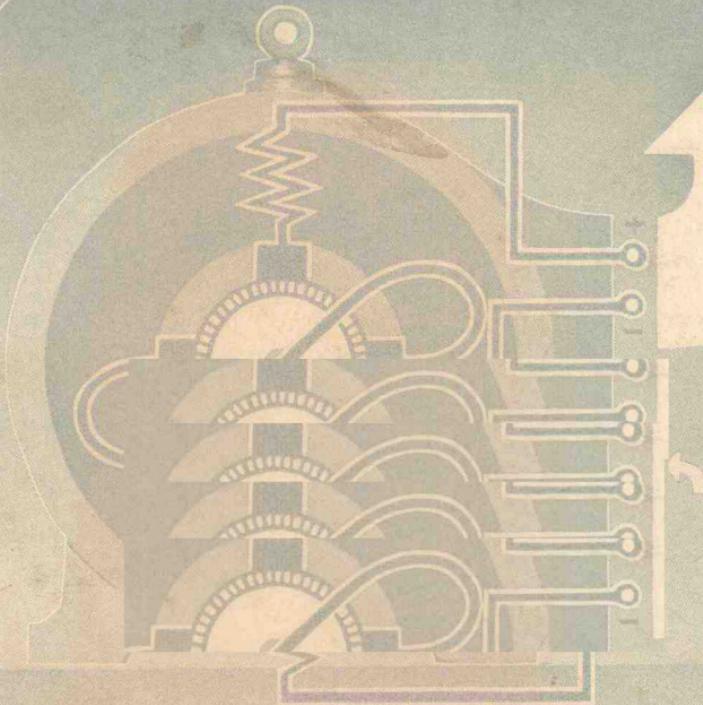


TG33-10752

轧钢车间的电机扩大器

B.I. 費 金 著
杜 江 淮 譯



冶金工业出版社

В. И. ФЕЙГИН

ЭЛЕКТРОМАШИННЫЕ УСИЛИТЕЛИ В ПРОКАТНЫХ ЦЕХАХ

Металлургиздат (Москва-1954)

* * *

軋鋼車間的电机擴大器

杜江淮譯

楊競衡校

冶金工业出版社(北京市灯市口甲45号)出版

北京市書刊出版業營業許可証出字第093号

* * *

冶金工业出版社印刷厂印

一九五六年九月第一版

一九五六年九月北京第一次印刷 (1-2,543)

$787 \times 1092 \cdot \frac{1}{32} \cdot 59,000$ 字·印張2 $\frac{22}{32}$ ·定价(10) 0.44元

書号 0502

* * *
發行者 新華書店

軋鋼車間的電機擴大器

V. I. 費 金 著

杜 江 淮 譯

楊 競 衡 校

冶金工業出版社

本書說明正交磁場電機擴大器的作用原理，研討最簡單的帶電機擴大器的電力傳動自動控制線路，並研究較複雜的軋鋼機械電傳動的電機控制系統，介紹這些系統的調整。

本書原是為蘇聯從事軋鋼機電氣設備運轉的工長、組長和熟練電工寫的，也可作為軋鋼車間電工集體學習之用。但在我國情況下，對在軋鋼廠、有色金屬加工廠工作的工程技術人員和設計、製造軋鋼機械的工程技術人員也是有幫助的。

目 錄

主要符号表	5
第一章 电机擴大器	8
1. 甚么是电机擴大器	8
2. 怎样構成正交磁場电机擴大器	11
3. 电器工業所生產的电机擴大器的技術数据	16
第二章 最簡單的帶电机擴大器的線路	20
1. 閉环控制系統的概念	20
2. 發电机电压的自動調整	23
3. 电动机速度的自動調整	23
4. 电动机負載的自動調整	30
5. 电动机發動及制動的加速	34
6. 过渡歷程的穩定	37
第三章 电机擴大器在軋鋼机电力傳动中的应用	40
1. 採用帶截止的电路能得到什么結果	40
2. 用帶有电压截止的电路 來控制輔助机械的可逆电力傳动裝置	43
3. 用帶有按电动机的电流截止的电路 來控制輔助机械的可逆电力傳动裝置	50
4. 用帶有复合控制繞組的电路 來控制輔助机械的可逆电力傳动裝置	53
5. 可逆軋鋼机主傳动裝置的控制	56
6. 冷軋机上帶材張力的自動調整	64
第四章 帶电机擴大器的电力傳动裝置之調整	69

1. 电路元件极性的确定	69
2. 电机放大器的调准	70
3. 电路的接入及整定	76
4. 轧钢机主传动发电机励磁控制电路的接入及调整	78
参考文献	85

主要符号表

符 号	俄 文 名 称	中 文 名 称
А	амперметр	电流表
АД	асинхронный двигатель	感应电动机
В	Возбудитель; В реверсивный контактор «вперед»	励磁机 [向前] 可逆接触器
В	Выпрямитель	整流器
ВГ	Возбудитель генератора	发电机的励磁机
ВД	Возбудитель двигателя	电动机的励磁机
Г	Генератор	发电机
Д	Двигатель	电动机
ДЕ	Динамическая емкость	电容机
ДН	Делитель напряжения	分压器
ЗО	задающая обмотка	给定绕组
К	рубильник	刀开关
КВ	Конечный Выключатель	终点开关
КЗ	Контактор защиты	保护接触器
КК	Командо-контроллер	主令控制器
ККВ	Контакты командо-контроллера «вперед»	主令控制器的[向前]触头
ККН	Контакты командо-контроллера «назад»	主令控制器的[向后]触头
КО	Компенсационная обмотка	补偿绕组
Л	Линейный контактор	线路接触器
МВ	Масляный Выключатель	油断路器
Н	реверсивный контактор «назад»	[向后] 可逆接触器
НО	Обмотка напряжения	电压绕组
ОВ	обмотка Возбуждения	励磁绕组

續表

符 号	俄 文 名 称	中 文 名 称
ОВВ	обмотка возбуждения возбудителя	励磁机的励磁繞組
ОВГ	Обмотка возбуждения генератора	發电机的励磁繞組
ОВД	Обмотка возбуждения двигателя	电动机的励磁繞組
ОВДЕ	Обмотка возбуждения динамической емкости	电容机的励磁繞組
ОВТГ	Обмотка возбуждения тахогенератора	測速發电机的励磁繞組
ОДК	Обмотка динамической компенсации	动态补偿繞組
ОДП	Обмотка дополнительных полюсов	間極繞組
ОКД	Обмотка компенсационная двигателя	电动机的补偿繞組
П	Ползун	动臂
ПР	Пусковой реостат	启动变阻器
Р	Реостат	变阻器
РР	Регулировочный реостат	調整变阻器
РКВ	Реле конечного выключателя	終点开关的繼电器
РМ	Реле максимальное	过电流繼电器
РН	Реле напряжения	电压繼电器
РНТ	Реле наличия тока	檢流繼电器
РПН	Реле понижения напряжения	低电压繼电器
РТВ	Реле торможения «вперед»	【向前】制动繼电器
РТН	Реле торможения «назад»	【向后】制动繼电器
С	Сопротивление	电阻
СК	Сопротивление, шунтирующее компенсационную обмотку	补偿繞組的分路电阻
СО	Стабилизирующая обмотка	穩定繞組
СТ	Стабилизирующий трансформатор	穩定变压器

續表

符 号	俄 文 名 称	中 文 名 称
СТВ	Стабилизирующий трансформатор возбудителя	励磁机的稳定变压器
СТУ	Стабилизирующий трансформатор усилителя	擴大机的稳定变压器
СТУГ	Стабилизирующий трансформатор управляющего генератора	控制發电机的穩定变压器
Т	трансформатор	变压器
ТГ	Тахогенератор	測速發电机
ТО	Токовая Обмотка	电流繞組
ТТ	Трансформатор тока	变流器
У	Усилитель	擴大机
У1, У1, У3	Контакторы ускорения	加速接触器
УГ	Усилитель генератора	發电机的擴大机
УГГ	управляющий генератор главного генератора	主發电机的控制發电机
УГН	Управляющий генератор регулятора нагрузки	負載調整器的控制發电机
УД	Усилитель двигателя	电动机的擴大机
УО	Управляющая Обмотка	控制繞組
V	Вольтметр	电压表

第一章

电机擴大器

1. 基本是电机擴大器

电机擴大器是一种特殊的直流發电机，它和普通直流發电机的差別在於它的励磁繞組所需要的功率很小。

由某种原动机帶动的普通的他激直流發电机是电机擴大器一个最簡單的例子。如果加直流电压於發电机 Γ 的励磁繞組 OB (圖 1) 上，那么在發电机的电刷上就有电压出現，因而在負載 H 上，那麼在發电机的电刷上就有电压出現，因而在負載 H 上也就有电流通过。此时励磁繞組所需的功率，通常約為發电机發出到負載迴路內的功率的 $\frac{1}{30} - \frac{1}{40}$ 。

如果用变阻器 P 以減少或增加电流，亦即減少或增加励磁繞組的功率，那么發电机所發出的功率亦隨之相应地減少或增加。

如果以直流电动机作为負載 H 連

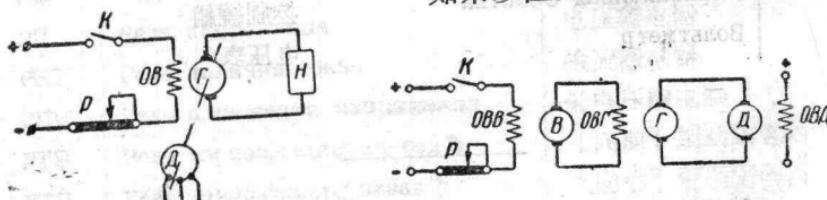


圖 1 直流發电机的接線圖

圖 2 發电机的兩級励磁線路圖

接到發电机上，那末借助於發电机励磁迴路所需的不大的电功率（約一仟瓦），可以控制容量很大的电动机（約几十仟瓦）的率

工作。按照大家所熟悉的發电机一电动机系統（简称 $\Gamma-\Delta$ 系統）工作的所有的电力傳动都是那样控制的。

所以，通常的直流發电机可以用改变加於励磁繞組上的功率的办法，來控制大於發电机电樞所發出的功率三四十倍的功率。

表示电机擴大器輸出电功率大於其励磁繞組所需电功率多少倍的数字，称为擴大系数。

要控制数百以至数千仟瓦容量較大的电动机，就希望有擴大系数較高的电机擴大器。在这种情况下常常应用示於圖2的兩級線路。根据这个線路电动机 Δ 的控制已經不是在發电机的励磁迴路內進行，而是在供電給發电机励磁繞組的励磁机B的励磁迴路中進行。

假設控制迴路中的功率，亦即励磁机励磁迴路中的功率和以前一样仍为一仟瓦。此时励磁机所輸出的功率將在30仟瓦左右並且全部消耗於發电机的励磁上。如果令發电机 Γ 的擴大系数等於40，那么發电机的輸出功率將大於發电机励磁繞組所需功率40倍並等於：

$$30 \times 40 = 1200 \text{ 仟瓦}$$

这样一來，当採用兩級線路时，借助於1仟瓦的电功率可以控制容量为1200仟瓦的电动机的工作。

这种系統的擴大系数將为1200，亦即等於励磁机擴大系数与發电机擴大系数的乘積。

为了獲得更大的擴大系数，可以应用帶有發电机、励磁机、副励磁机等的三級線路。

电气傳动（甚至是小容量的）的自動調整系統，为了要獲得高的工作准确度，通常要求擴大机有較大的擴大系数。因此工

工程师們花了許多年功夫來研究創造一種具有大的擴大系數的電機，這種電機可以在各種自動控制及自動調整系統中保持很高的準確度而又不需要採用多級線路。

保持勵磁繞組原有的匝數而增加其導線的截面，可以提高發電機的擴大系數。這樣勵磁繞組的電阻減少了，因而發電機勵磁所需的功率也減少了。但是勵磁繞組導線截面的增加引起了整個電機體積的增加，而電機體積的增加却又要求勵磁功率增加，因此用這種方法來提高擴大系數時，效果是不顯著的。

採用同時放置他激繞組與輔助自激繞組（此繞組連接於發電機的電刷上）於磁極的方法，如圖3所示，也可以提高電機的擴大系數。這時輸入到他激繞組10B去的功率，由於自激繞組20B所消耗的功率，可以減少為若干分之一。可是這樣的電機擴大器只能在那樣的條件下，即當刀開關K斷開時電機擴大器不致產生自激時，才能夠在自動控制及自動調整的線路中應用。因此自激繞組的迴路應當有相當大的電阻，以保證在他激繞組斷開時不致發生自激。可以理解到，這個條件也就限制了提高擴大系數的可能。這樣一來，想將普通的直流發電機改裝一下來獲得較大的擴大系數的企圖也就沒有得到令人滿意的結果①。

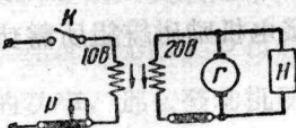


圖3 帶有雙勵磁繞組的發電機的線路圖

10B—他激繞組

20B—自激繞組

在圖3的線路中，當刀開關K斷開時，只有他激繞組10B與電源連接，而自激繞組20B則與電源脫離。如果自激繞組20B的電阻過小，那麼當他激繞組10B通電時，自激繞組20B會因電流過大而發生自激。為了防止這種情況，必須保證自激繞組20B的電阻足夠大，使得即使在刀開關K斷開時，自激繞組20B的電流也不會過大。這樣，當刀開關K斷開時，電機擴大器不致發生自激。

於是學者和工程師們就用在一個電機中同時放置兩個擴大級的方法，來製造擴大系數大的特殊電機。帶有正交磁場的現代化電

① 只是在特殊結構的電機中藉助於自激繞組才成功地獲得了大的擴大系數。這種電機稱為帶縱軸磁場的電機擴大器，不過這種電機在蘇聯極少應用於軋鋼機的電氣傳動上。

机擴大器（簡称为 ЭМУ）❶就是那样的电机。这些电机擴大器廣泛地採用在工業电力傳动中，特別是在軋鋼机机械的电气傳动中。

2. 怎样構成正交磁場电机擴大器

在創造电机擴大器的工作方面的优先地位是屬於苏联学者和工程师們的。苏联工程师 Л. Г. 蘭什科夫斯基 (Л. Г. Рашковский) 拟制了第一个正交磁場电机擴大器，科学院院士 К. И. 申費尔 (К. И. Шенфер) 和 М. П. 柯斯欽柯 (М. П. Костенко) 早在 20 年代就已經在進行進一步的研究工作了。

在苏联最通用的正交磁場电机擴大器是在 1940 年由 А. Г. 約西菲揚 (А. Г. Иосифьян) 創制出來的。科学院院士 В. С. 庫列巴金 (В. С. Кулебакин) В. К. 尼基琴 (В. К. Никитин)、工程师 Я. С. 爰普什欽 (Я. С. Эпшайн) 等人在拟定結構和研究电机擴大器的工作方面進行了極其重要的工作。

为了了解电机擴大器的工作原理，首先我們研究一下示於圖 4a 中的帶有一对磁極及他激励磁繞組 YO 的直流發电机。

假使在励磁繞組中有电流 i 通过，此电流產生磁通 Φ_1 ，而电机的电樞按照箭头所示的方向旋轉，那么在电樞的導線中感生电动势，其方向以 [点] 和 [十字] 示於圖中（十字表示由我們流向圖面去的电动势或电流的方向，而点則表示由圖面向我們流出的电动势或电流）。这样在电刷 1 上的电压为正 (+)，而在电刷 2 上为負 (-)。

現在用連接線把电刷 1 及 2 接成短路。那么短路电流 I ，就流經連接線及电樞的導体，並且它在电樞導体中流动的方向將與

❶ 以下我們當簡称为擴大机——譯者註

电动势方向吻合。因为电枢的短路迴路的电阻很小，所以要使电枢短路迴路有額定电流流通只需要很少的励磁磁通 Φ_1 便够了，因而励磁电流 i 也就很小。

这样，通过电枢導体的电流 I_1 ，產生方向与励磁磁通 Φ_1 成直角的磁通 Φ_2 ，这个磁通 Φ_2 ，通常称为电枢反应磁通，它的方向在电枢旋转时也不会改变，这是因为在旋转电枢導体中的电流 I_1 的方向經常保持像圖 4a 所示那样的緣故。磁通 Φ_2 的数值是不大的，因为它必需克服电枢与定子之間頗大的气隙。

如果在电机定子横向方面再放一对磁極，如圖 4b 所示，那么电枢反应的磁通 Φ_2 將大大增加。这时正交磁通 Φ_2 只需克服在电枢与横軸磁極間的不大气隙就行了。因此电流 I_1 流过电枢繞組而產生的磁化力是足以產生大的等於發电机总的（額定的）励磁磁通的正交磁通 Φ_2 。

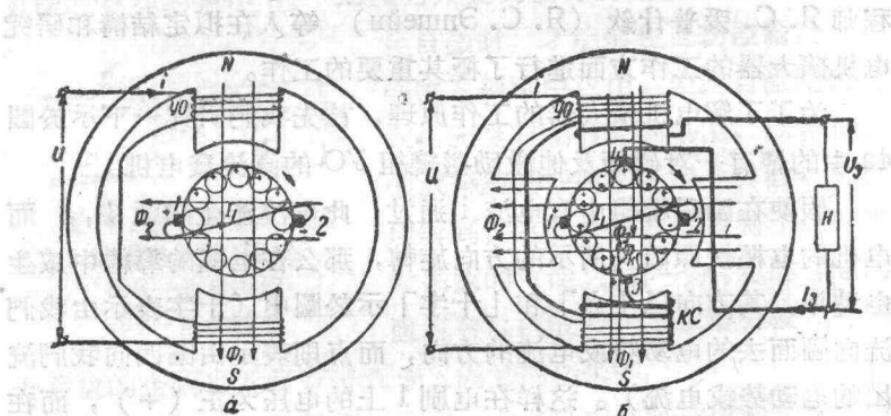


圖 4 帶正交磁場的电机擴大器原理圖

a—第一級放大；b—第二級放大

現在我們看一下，当有大的正交磁通 Φ_2 存在时在旋转电枢的導体中發生什么情况。顯然地，当电枢的導体割切磁通 Φ_2 的磁力

線時，在導體中感生電動勢，其方向如圖 46 的粗「十」字及粗「點」所示。如果在電機的整流子上沿着垂直軸再放兩個電刷 3 和 4，那麼，電刷 3 顯然是正電刷，而電刷 4 則是負電刷。在電刷 3 與 4 間的電壓 U_s 將正比於正交磁通 Φ_2 的數值。當在電刷 3 及 4 上接上某種負載 H 時，則在外部迴路及在電樞繞組中將有電流 I_s 通過，此電流在電樞導體中的方向將和粗「十」字和粗「點」相符合。

這樣，示於圖 46 的電機就好像是由兩個串級連接的單獨發電機組成似的（見圖 2），並且其擴大系數等於兩個發電機擴大系數的乘積。

「第一個」發電機由帶有勵磁繞組 YO 的縱軸（垂直向）磁極、電樞及電刷 1 和 2 組成。代替外部負載的只是短接電刷的連接線，因而，「第一個」發電機是在短路的情形下工作的。

「第二個」發電機由橫軸（水平的）磁極，電樞及電刷 3 和 4 組成。「第二個」發電機的勵磁繞組是「第一個」發電機短路電流在其中流動的電樞繞組。電刷 3 和 4 是第「第二個」發電機及整個擴大機的工作的輸出電刷；在輸出電刷上接擴大機的外部負載。

如圖 46 所示，在電樞某些導體中「第一個」和「第二個」發電機的電流流通方向是一樣的，亦即相加的。在圖 46 上有兩個十字的左上角的導體和有兩個點的右下角的導體就是這種導體。在電樞其他的導體上第一級與第二級電流作用方向相反，亦即相減。

在研究了正交磁場電機擴大器作用的基本原理以後，我們再來說一說它在結構上的若干特點。

如上所述，縱軸磁通 Φ_1 ，應當是相當小的，因而，勵磁電流

也应当是不大的。这就可以使励磁繞組 YO 有很大的备用截面並保持小的体積。通常擴大机的励磁繞組在电流密度方面有 5—8 倍的备用能力。在擴大机的磁極上可以同时放置 3—4 个这种通常称为控制繞組的他激繞組。应用在導線截面方面有大的备用能力的励磁繞組，如上所述，可以使第一个發电机的擴大系数，或一般称为擴大机的第一級的擴大系数提高好几倍。

除了控制繞組以外，在电机的磁極上还必需放置补偿繞組，以补偿由負載电流產生的电樞反应。这是由于按粗点和粗十字表示的方向（圖 46）通过电樞繞組的电流 I_s 產生一方向与励磁磁通 Φ_1 相反的磁通 Φ_s 。

因为磁通 Φ_1 很小，所以磁通 Φ_s 的退磁作用剧烈地影响到擴大机的工作，使擴大机的电压降低。为了消除磁通 Φ_s 的退磁作用，可在擴大机的縱軸磁極上放置补偿繞組 KO ：这个繞組与負載串联並產生方向与磁通 Φ_s 相反的磁通 Φ_K ，亦即，作用与励磁磁通 Φ_1 相同。

如果补偿繞組所產生的磁通 Φ_K ，准确地等於电樞反应的縱軸磁通 Φ_s ，那末在負載电流發生变化时擴大机端电压 U_s 的变化是很小的，只是当电樞繞組电阻上的电压降發生变化才有一些变化。这种补偿称为全补偿。

如果磁通 Φ_K 小於磁通 Φ_s ，那末随着負載电流 I_s 的增加，擴大机的电压 U_s 由於縱軸电樞反应的退磁作用而有顯著的減少，这种現象称为欠补偿。

如果磁通 Φ_K 大於磁通 Φ_s ，那末随着負載电流的增加，擴大机的电压增高，亦即發生过补偿。但是过补偿是完全不允許的，因为电压 U_s 的增長引起电流 I_s 的增加，电流 I_s 的增加也就再引起 U_s 的增加，如此循环，一直到擴大机完全饱和为止，亦即發

生擴大机的自激。

圖 5 以圖形表示在上述三种补偿情形下，擴大机电压 U_s 在負載电流 I_s 增加时的变化。外部电压 U_s 对負載电流 I_s 的关系曲線称为擴大机的外部特性曲線。

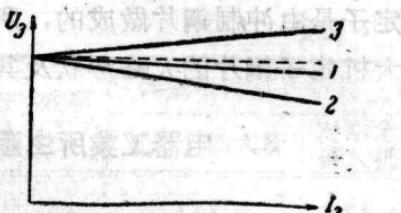


圖 5 擴大机的外部特性曲線：
1—全补偿；2—欠补偿；3—过补偿

縱軸電樞反應的補償對擴大机的工作有着嚴重的影響，因而應當精密地加以調整。為了能有調整補償繞組的作用，補償繞組常用電阻來分流以減少通過繞組的電流值。電阻的選擇常使磁通 Φ_n 略小於磁通 Φ_s ，亦即有點欠補償（關於補償的調整的更詳細的敘述可參閱第四章）。

擴大机定子實際的結構形式是和圖 40 所示的原理圖不一樣的。

首先，沒有裝橫軸磁極，因為由於有了橫軸磁極的存在就只好減少縱軸主磁極 N 和 S 的寬度，這就會使得電樞繞組無法完全利用。代替這種做法的是把縱軸磁極 N 和 S 做得很寬，使每個磁極幾乎佔了定子圓周的一半。由於這樣正交磁通 Φ_2 的磁阻仍然是很小的，因為正交磁通通過縱軸磁極的旁側部份而成為迴路。

其次，為了最好地補償縱軸電樞反應，把補償繞組配置於全部磁極的弧線上並且嵌在磁極體上切開的特殊槽中。

第三，也是最後的一點，擴大机的磁極放置在中心線上，而在磁極兩半之間斷開的地方放置着為改善縱軸電刷 3—4 整流所需的閘極（圖 46）。

所有這些變化就使得擴大机的定子完全不像通常直流機的定子，而從外形看來倒更近似於感應機的定子。而且由於擴大机的