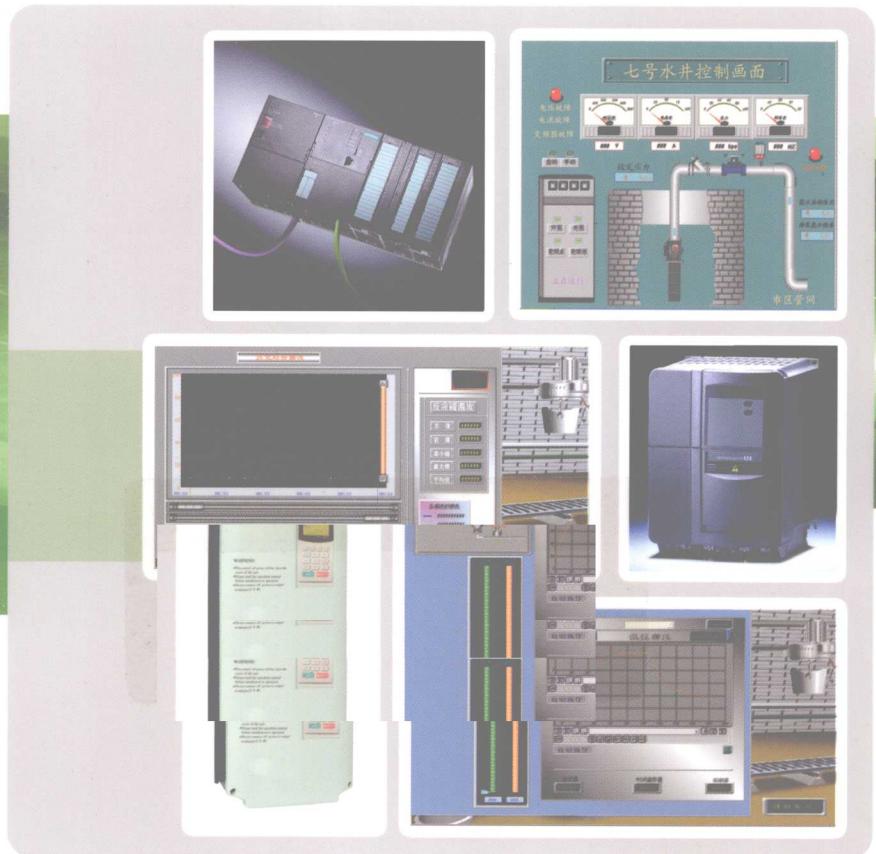


# 变频器、PLC 及组态软件

## 实用技术速成教程

BIANPINQI PLC JI ZUTAIRUANJIAN  
SHIYONG JISHU SUCHENG JIAOCHENG



姚福来 孙鹤旭 杨鹏 等编著



机械工业出版社  
CHINA MACHINE PRESS



# 频器、PLC 及组态软 实用技术速成教程

# 变频器、PLC 及组态软件 实用技术速成教程

姚福来 孙鹤旭 杨 鹏 等编著



机械工业出版社

本书对电气自动化、仪器仪表、过程控制等相关专业在实际工作中最常用的变频器、软起动器、伺服电动机、步进电动机、PLC、组态软件、触摸屏等装置和软件进行了深入浅出的讲解，本书力求看懂即会的写作风格，书中的案例均为实际应用项目，并兼顾过程控制和电气控制两大领域。本书还对占社会用电量很大的水泵风机变频调速进行了量化的节能分析，对该领域存在的问题及模糊概念和错误的节能做法进行了剖析，给出了该领域至今为止最前沿的量化节能测算、量化节能设计和量化节能控制技术，并给出了如何在已经有变频器的泵站继续深度节能的方法。本书力求使学习者在短期内基本掌握实际工作中最常用的一些实用知识，为自动化专业大中专毕业生、本科毕业生、研究生及爱好者快速提高成绩提供帮助。本书可作为自动化专业的短期速成培训教材或自学教材，适于高中以上文化程度的读者使用。

### 图书在版编目 (CIP) 数据

变频器、PLC 及组态软件实用技术速成教程 / 姚福来等编著. —北京：  
机械工业出版社，2010.3  
ISBN 978-7-111-29856-4

I . ①变… II . ①姚… III . ①变频器-教材②可编程序控制器-教材  
IV . ①TN773②TM571.6

中国版本图书馆 CIP 数据核字 (2010) 第 030484 号

机械工业出版社 (北京市百万庄大街 22 号 邮政编码 100037)

策划编辑：吉 玲 林春泉 责任编辑：王 荣 封面设计：马精明

责任校对：陈延翔 责任印制：李 妍

北京外文印刷厂印刷

2010 年 6 月第 1 版第 1 次印刷

184mm×260mm·27.25 印张·672 千字

0001—3000 册

标准书号：ISBN 978-7-111-29856-4

定价：59.80 元

凡购本书，如有缺页、倒页、脱页，由本社发行部调换

电话服务 网络服务

社服务中心：(010) 88361066 门户网：<http://www.cmpbook.com>

销售一部：(010) 68326294

销售二部：(010) 88379649 教材网：<http://www.cmpedu.com>

读者服务部：(010) 68993821 封面无防伪标均为盗版

# 前 言

对于一些初学者或实际经验少的电气自动化工作者来说，要掌握新知识，靠死记硬背是最伤脑筋的事。如何在理解的基础上掌握重点，以点带面，触类旁通，迅速得心应手地进入实战状态，是目前多数电气自动化工作者所必须掌握的学习方法，尤其是在各种新产品层出不穷的今天，这一问题就变得更加突出。

大家可能还记得，在 20 世纪 90 年代初，手机是一件需要使用者掌握一段时间的复杂物品。因为它的说明书非常厚，每一项功能试一下就得需要不少时间，现在手机的复杂程度就更不用说了，然而现在的年轻人却丝毫也不觉得它有多麻烦。这是为什么呢？原因很简单，因为经常使用手机，人们就总结出一个规律：不论手机有多少功能，它的主要功能是通信联络，所以几乎必须掌握的知识顺序是：第一是接打电话，第二是收发短信，说明书中其他的功能（游戏、闹钟、音乐、上网、GPS 等）就不是掌握手机的必需的知识，对于初学者就是这样。

其实，很多电气自动化领域的产品和手机发展的情况差不多，每一类也都有一些基本的特点和存在共性的地方。比如，对于变频器来说，有些厂家的变频器可以设置的参数就有上千个，每一个参数肯定也有一定的道理，而对于 90% 以上的实际应用项目，需要自己配置的参数可能只需掌握 10 多个就够了。PLC 的情况也是一样，它的编程语句可能有上百条，对于初学者来讲，可能掌握 20 多条就够应付大多数的工程应用。组态软件、触摸屏、同步随动控制器等其他自动化产品的情况也基本类似。

本书的思路是以基本够用为出发点，以大量的实际案例去说明如何使用这些知识。

本书对电气自动化、仪器仪表、过程控制等相关专业在实际工作中最常用的变频器、软起动器、伺服电动机、步进电动机、PLC、组态软件、触摸屏等装置和软件进行了由浅入深的讲解。本书力求看懂即会的写作风格，书中的案例均为实际应用项目，并兼顾过程控制和电气控制两大领域。本书还对占社会用电量很大的水泵风机变频调速进行了量化的节能分析，对该领域存在的问题及模糊概念和错误的节能做法进行了剖析，给出了该领域至今为止最前沿的量化节能测算、量化节能设计和量化节能控制技术，并给出了如何在已经有变频器的泵站继续深度节能的方法。

本书第 4 章的部分内容由孙鹤旭教授编写，第 14 章的部分内容由杨鹏教授编写，第 8 章、第 24 章的部分内容由张艳芳高级工程师编写，第 21 章的部分内容由姚泊生工程师编写，第 17 章和第 18 章的部分内容由张艳彬工程师编写，第 5 章的部分内容由王红霞工程师编写，其余部分均由姚福来研究员编写。本书部分章节的内容由姚雅明同学负责打印并文字校正，在此一并表示感谢。

编者

2010 年 5 月

# 目 录

## 前言

### 第1章 三相交流电动机的基本知识 ..... 1

- 1.1 三相交流电动机的基本原理 ..... 1
- 1.2 三相交流电动机的反向运行 ..... 5
- 1.3 三相交流电动机的极数 ..... 6
- 1.4 三相交流电动机的几种类型 ..... 9
- 1.5 三相交流电动机定子绕组的基本知识 ..... 11
- 1.6 三相交流电动机的几种外部和内部联结方式 ..... 15
- 1.7 三相交流电动机常用参数的计算和估算 ..... 19

### 第2章 三相交流电动机的调速方法 ..... 21

- 2.1 三相交流电动机的转速 ..... 21
- 2.2 三相交流电动机的效率 ..... 21
- 2.3 三相交流电动机的调速方法 ..... 23
  - 2.3.1 改变极对数  $p$  的调速方法 ..... 23
  - 2.3.2 改变转差率  $s$  的调速方法 ..... 27
  - 2.3.3 改变频率  $f$  的调速方法 ..... 34
- 2.4 三相交流电动机的外部调速方法 ..... 39
  - 2.4.1 电磁转差离合器 ..... 39
  - 2.4.2 液力耦合调速器 ..... 40
  - 2.4.3 液粘调速离合器 ..... 40
  - 2.4.4 机械调速器 ..... 41

### 第3章 高中压三相交流电动机的减压改造 ..... 42

- 3.1 三相交流电动机的  $1\text{Y}-1\Delta$  转换减压方法 ..... 42
- 3.2 三相交流电动机的  $1\text{Y}-n\text{Y}$  减压方法 ..... 43
- 3.3 三相交流电动机的  $1\Delta-n\Delta$  减压方法 ..... 44
- 3.4 三相交流电动机的  $n\text{Y}-m\Delta$  减压方法 ..... 44
- 3.5 三相交流电动机的  $m\Delta-n\text{Y}$  改压方法 ..... 45
- 3.6 三相交流电动机  $\Delta-\text{Y}-\text{并}-\text{串}$  改

压方法的速查表 ..... 45

### 第4章 通用变频器的基本知识 ..... 48

- 4.1 通用变频器的主电路结构 ..... 48
- 4.2 正弦波脉宽调制 (SPWM) 方式和实现方法 ..... 49
- 4.3 变频器的谐波和应对措施 ..... 51
- 4.4 输入输出电抗器的估算 ..... 53
- 4.5 变频器输入输出电压、电流和功率的测量 ..... 53
- 4.6 变频器的基本使用方法 ..... 55
  - 4.6.1 变频器的选型 ..... 55
  - 4.6.2 变频器的主要动力和控制接线 ..... 55
  - 4.6.3 变频器的基本参数设定 ..... 55
  - 4.6.4 变频器的外形 ..... 56
- 4.7 变频器的散热问题和无功补偿问题 ..... 56
- 4.8 变频器的 V/F 控制 ..... 57
- 4.9 变频器的矢量控制 ..... 59
- 4.10 制动电阻的计算和估算 ..... 60
- 4.11 变频器中的 PID 及电源反接问题 ..... 62

### 第5章 富士 G (P) 11 变频器的基本使用方法 ..... 63

- 5.1 目的 ..... 63
- 5.2 需要掌握的要领 ..... 63
- 5.3 变频器外形 ..... 63
- 5.4 变频器型号及总体框图 ..... 63
- 5.5 变频器接线 ..... 66
- 5.6 参数设定 ..... 69
- 5.7 数据快速查询和运行状态监视 ..... 71
- 5.8 变频器的使用高度及散热问题等事项 ..... 71

### 第6章 西门子 MM440 通用变频器的使用方法 ..... 73

- 6.1 目的 ..... 73
- 6.2 需要掌握的要领 ..... 73
- 6.3 变频器外形 ..... 73
- 6.4 变频器的总体框图 ..... 74
- 6.5 变频器接线 ..... 75

6.6	参数设定	78
6.7	变频器的降容使用问题	82
<b>第7章 ABB ACS550 变频器的基本使用方法</b>		
7.1	目的	84
7.2	需要掌握的要领	84
7.3	变频器外形	84
7.4	变频器型号	84
7.5	变频器的接线及浮地问题	84
7.6	参数设定	89
7.7	其他注意事项	92
<b>第8章 水泵风机调速定律和调速器配备原则</b>		
8.1	引言	93
8.2	水泵风机站电耗分析及目标电耗的概念	94
8.3	节电比例的计算	97
8.4	节电比例可实现的必要条件	97
8.5	水泵风机站节能工作的5项原则	98
8.6	以电耗最低为目标的“目标电耗”节能技术	98
8.7	调速定律和切换定律	100
8.8	调速设备的数量原则和选取原则	103
8.9	用“目标电耗”节能理论对水泵风机站进行节能测算	103
8.9.1	对已经使用了变频器运行的泵站进行节电潜力测算	103
8.9.2	对没有使用变频器运行的泵站进行节电潜力测算	105
8.9.3	对已经使用了变频器运行的泵站进行节电潜力测算（调速器数量不足）	107
8.9.4	对已经使用了变频器的泵站进行节电潜力测算（缺少大小泵搭配）	110
8.9.5	分析使用了变频器节能不明显的泵站（调速器过多）	112
8.9.6	分析使用了变频器反而更费电的泵站	113
8.9.7	对用阀门调节的单台水泵进行节电潜力测算	114
8.9.8	中央空调泵站的节能分析	115
8.9.9	计量的准确性及推算方法	117
8.9.10	风机站目标电耗的测算	123
8.10	用“目标电耗”节能理论对水泵风机站进行控制	124
8.10.1	调速泵站的目标电耗运行方法（以流量为控制点）	125
8.10.2	调速泵站的目标电耗运行方法（以转速为控制点）及稳定性	129
<b>第9章 水泵风机调速运行的稳定性和稳定判据</b>		
9.1	水泵风机定速运行的稳定性问题和稳定区域确定	135
9.2	水泵风机调速后的稳定判据	139
9.3	水泵风机的过载问题	142
9.4	水泵风机的频繁切换问题	143
9.4.1	恒压供水的原理	143
9.4.2	频繁起停问题	143
9.5	需要注意的其他问题	144
<b>第10章 PID控制器</b>		
10.1	PID控制器的基本原理	145
10.2	PID控制器主要参数的作用	145
10.3	PID控制器的主要接线及外形	146
10.4	IAO型PID控制器的快速入门	147
10.4.1	目的	147
10.4.2	需要掌握的要领	147
10.4.3	外形	147
10.4.4	型号说明	147
10.4.5	接线端子	148
10.4.6	用IAO系列PID控制器实现恒压控制	148
10.4.7	参数设定	149
10.4.8	参数调整	150
10.4.9	注意事项	151
<b>第11章 软起动器</b>		
11.1	软起动器的基本原理	152
11.2	软起动器的基本参数	152
11.3	软起动器的基本接线和外形	152
11.4	CMC型软起动器的快速入门	153
11.4.1	目的	153
11.4.2	需要掌握的要领	153
11.4.3	外形	154
11.4.4	接线图	154

11.4.5 参数设定	156	14.1.12 定时器指令	180
11.4.6 指示灯说明	158	14.1.13 大于等于 (>=) 指令	180
<b>第 12 章 伺服电动机及伺服电动机控制器</b>	<b>159</b>	14.1.14 等于 (=) 指令	180
12.1 交流伺服电动机驱动器的原理	159	14.1.15 小于 (<) 指令	180
12.2 交流伺服电动机驱动器的接线及外形	159	14.1.16 大于 (>) 指令	181
12.3 A4 系列伺服驱动器的快速入门	160	14.1.17 小于等于 (<=) 指令	181
12.3.1 目的	160	14.1.18 上升沿动作 (P) 指令	181
12.3.2 需要掌握的要领	160	14.1.19 下降沿动作 (N) 指令	181
12.3.3 外形	161	14.1.20 秒脉冲程序指令	181
12.3.4 A4 系列伺服驱动器的型号说明	161	14.1.21 PID 闭环控制指令	182
12.3.5 接线端子布局	161	14.2 编程器及快速熟悉编程的方法	182
12.3.6 动力接线端子	161	14.3 不需要编程工具的小型通用逻辑模块	183
12.3.7 旋转编码器接线	163		
12.3.8 I/O 接口 X5	164		
12.3.9 面板及功能	166		
12.3.10 速度控制模式	167		
12.3.11 位置控制模式	167		
<b>第 13 章 步进电动机及驱动装置</b>	<b>170</b>		
13.1 步进电动机的原理	170		
13.2 步进电动机的参数、接线及外形	172		
13.3 ST 系列步进电动机驱动器	173		
13.3.1 目的	173		
13.3.2 需要掌握的要领	173		
13.3.3 外形	173		
13.3.4 接线端子	174		
13.3.5 参数设定	174		
<b>第 14 章 PLC 的基本知识</b>	<b>176</b>		
14.1 梯形图编程指令	177		
14.1.1 逻辑“与”指令	177		
14.1.2 逻辑“或”指令	178		
14.1.3 立即输出指令	178		
14.1.4 置位指令	178		
14.1.5 复位指令	178		
14.1.6 数据传送指令 (MOV)	179		
14.1.7 加法指令 (ADD)	179		
14.1.8 减法指令 (SUB)	179		
14.1.9 乘法指令 (MUL)	179		
14.1.10 除法指令 (DIV)	179		
14.1.11 计数器指令	180		
14.1.12 定时器指令	180		
14.1.13 大于等于 (>=) 指令	180		
14.1.14 等于 (=) 指令	180		
14.1.15 小于 (<) 指令	180		
14.1.16 大于 (>) 指令	181		
14.1.17 小于等于 (<=) 指令	181		
14.1.18 上升沿动作 (P) 指令	181		
14.1.19 下降沿动作 (N) 指令	181		
14.1.20 秒脉冲程序指令	181		
14.1.21 PID 闭环控制指令	182		
14.2 编程器及快速熟悉编程的方法	182		
14.3 不需要编程工具的小型通用逻辑模块	183		
<b>第 15 章 西门子 S7-200 系列 PLC</b>	<b>184</b>		
15.1 目的	184		
15.2 需要掌握的要领	184		
15.3 S7-200 系列 PLC 的外形	184		
15.4 中央处理单元 (主模块) 各部分的功能	184		
15.5 扩展模块的外形	185		
15.6 扩展模块的连接方法	185		
15.7 中央处理单元的连接方法及 I/O 地址	186		
15.8 数字量输入/输出扩展模块的连接方法及地址分配	187		
15.9 模拟量输入/输出扩展模块的连接方法及地址分配	187		
15.10 编程设备的连接方法	188		
15.11 PLC 的硬件配置与编程举例	189		
15.12 PID 控制的使用方法	198		
15.13 浮点数的转换及使用方法	209		
<b>第 16 章 西门子 S7-300 系列 PLC</b>	<b>210</b>		
16.1 目的	210		
16.2 需要掌握的要领	210		
16.3 S7-300 系列 PLC 的组成	210		
16.4 S7-300 系列 PLC 的组网	212		
16.5 输入/输出扩展卡的连接方法	212		
16.6 S7-300 系列 PLC 的编程器连接及地址排列规律	213		
16.7 S7-300 系列 PLC 的应用案例与编程	214		
16.8 S7-300 系列 PLC 的 PID 应用与编程	224		

16.9 程序的复制、上传与浮点运算	229	16.8 调试应用	286
<b>第 17 章 欧姆龙 CP1H 系列 PLC</b>	<b>232</b>	17.8 使用 SyncPos Motion Controller 卡时 需要注意的问题	287
17.1 目的	232	17.9 MC206 同步控制器的外形及接口 说明	289
17.2 需要掌握的要领	232	17.10 MC206 同步控制器的应用案例及 编程方法	293
17.3 CP1H 系列 PLC 的外形	232		
17.4 中央处理单元（主模块）各部分的 功能	232		
17.5 扩展模块的外形及连接方法	233		
17.6 中央处理单元的连接方法及 I/O 地址	233		
17.7 数字量输入/输出扩展模块连接方法 及地址分配	234		
17.8 模拟量输入/输出扩展模块连接方法 及地址分配	235		
17.9 中央处理单元和扩展单元的整体 编排规律	235		
17.10 编程设备的连接方法	236		
17.11 PLC 的硬件配置与编程举例	236		
17.12 模拟量信号的使用与编程	243		
17.13 程序下载	250		
<b>第 18 章 欧姆龙 CJ1M 系列 PLC</b>	<b>253</b>		
18.1 目的	253		
18.2 需要掌握的要领	253		
18.3 CJ1M 系列 PLC 的组成	253		
18.4 输入/输出扩展卡的接线布局	255		
18.5 输入/输出模块的地址分配	256		
18.6 CJ1M 系列 PLC 与编程 PC 的连接	257		
18.7 CJ1M 系列 PLC 的编程	257		
18.8 模拟量信号的使用与编程	268		
18.9 程序下载	279		
<b>第 19 章 Danfoss 和 Trio 同步 控制器</b>	<b>281</b>		
19.1 目的	281		
19.2 需要掌握的要领	281		
19.3 SyncPos Motion Controller 卡的外形及 接口	281		
19.4 SyncPos Motion Controller 卡的连接 方式	282		
19.5 VLT5000 变频器的接线	283		
19.6 SyncPos Motion Controller 卡的使用及 编程方法	283		
19.7 SyncPos Motion Controller 卡的现场			
19.8 调试应用	286		
19.9 MC206 同步控制器的外形及接口 说明	289		
19.10 MC206 同步控制器的应用案例及 编程方法	293		
<b>第 20 章 TD200 人机界面</b>	<b>299</b>		
20.1 目的	299		
20.2 需要掌握的要领	299		
20.3 TD200 的主要功能	299		
20.4 TD200 的外形	299		
20.5 TD200 与 S7-200 的接线	300		
20.6 TD200 的编程	300		
<b>第 21 章 MT506 触摸屏</b>	<b>314</b>		
21.1 目的	314		
21.2 需要掌握的要领	314		
21.3 eView 系列触摸屏的外形	314		
21.4 与 PC 及 PLC 的接口	314		
21.5 eView 触摸屏编程软件的运行	316		
21.6 触摸屏的型号及通信设置	316		
21.7 数字量的显示	319		
21.8 数字量输出	321		
21.9 运行状态显示	324		
21.10 起停控制	329		
21.11 文字显示	333		
21.12 文件保存下载及离线模拟	335		
<b>第 22 章 “组态王” 组态软件</b>	<b>338</b>		
22.1 目的	338		
22.2 需要掌握的要领	338		
22.3 组态王的运行与通信设置	338		
22.4 建立“变量”与 PLC 的连接	344		
22.5 建立新画面	347		
22.6 添加文本显示	347		
22.7 模拟量显示	348		
22.8 模拟量及数据的输出	350		
22.9 按钮控制输出	351		
22.10 设备运行状态指示	358		
22.11 程序下载	359		
22.12 注意事项	360		
<b>第 23 章 西门子 WinCC 组态软件</b>	<b>361</b>		
23.1 目的	361		

23.2	需要掌握的要领	361
23.3	WinCC 编程软件运行及通信设置	362
23.4	添加与 PLC 连接的“变量”	366
23.5	添加新画面	371
23.6	添加静态文本	371
23.7	添加模拟量及数据显示	373
23.8	输出模拟量及数据	374
23.9	添加按钮控制	375
23.10	添加设备状态显示	378
23.11	通信卡及运行设置	380
23.12	减少组态软件变量标签数量的技巧	380
<b>第 24 章 实际应用案例</b>		382
24.1	变频恒压控制	382
24.2	恒温度控制	385
24.3	恒流量控制	386
24.4	成分控制	387
24.5	张力控制	388
24.5.1	张力测量	388
24.5.2	用于张力控制的离合器和制动器	389
24.5.3	有张力测量的张力控制	390
24.5.4	无张力测量传感器的张力控制	391
24.6	同步控制	391
24.6.1	PROFIBUS 总线的配置	392
24.6.2	PROFIBUS 总线中的数据传输	395
24.6.3	闭环同步控制	398
24.7	传统的套准控制及一种全新型的套准控制	398
24.8	负载分配控制	400
24.9	用 PLC 和电台组成的无线遥控遥调	
<b>自动控制系统</b>		401
24.9.1	用 S7-300 组成的无线遥控遥调网络	401
24.9.2	通信模块的配置	402
24.9.3	通信的编程	402
24.9.4	用 S7-200 组成的无线遥控遥调网络	404
24.10	一种廉价的双机热备方案	407
24.11	一种简单的闭环模拟控制方法	408
24.12	程序的加密和产权保护	409
24.13	PLC 之间的数据传输	413
24.14	两套无法通信设备间的数据传递	415
<b>第 25 章 控制系统的抗干扰与故障分析</b>		416
25.1	抗干扰措施	416
25.1.1	共模干扰	416
25.1.2	其他方式的信号传输干扰	417
25.1.3	通信干扰	417
25.1.4	四线制传感器与两线制传感器的信号连接与转换	419
25.1.5	隔离模块的电源隔离及共用问题	420
25.1.6	变频器干扰	420
25.1.7	电源干扰	422
25.1.8	传感器输出信号的抗干扰	422
25.1.9	控制器的开关量输入	422
25.1.10	电路控制失效	422
25.2	信号线的选择与屏蔽接地问题	423
25.3	故障分析	423
25.4	防雷措施	424
<b>参考文献</b>		425



# 第 1 章

## 三相交流电动机的基本知识

了解三相交流电动机的基本知识，对于更快更好地理解三相交流电动机的控制方法具有事半功倍的作用，有些模糊的概念和费解的方法将会变得简单明了和通俗易懂，所以本章先从三相交流电动机的基本知识说起。

### 1.1 三相交流电动机的基本原理

19世纪初，英国科学家法拉第用一个小磁棒在一个闭路绕组周围一晃，发现在绕组中有电流产生，从此人类发现了电磁感应现象，这个现象表明机械能和电能可以互相转化，也表明了电和磁之间的相互转换原理。在这一原理的启发下，发电机和电动机最终走上了人类的舞台，揭示了人类电气时代的到来。基于这一原理，19世纪末，美国发明家特斯拉发明了交流电动机。

中学物理中有两个这样的实验，第一个实验如图 1-1 所示，用手顺时针转动 U 形磁铁，N 极和 S 极两个磁极形成的磁场也同时发生旋转，这时磁铁中间的铝框也沿着同一方向转动起来，并且手转动得越快，铝框也就转得越快。

第二个实验如图 1-2 所示，U、V、W 分别为 3 个相同的绕组，3 个绕组互呈 120° 放置，它们中间装有一个可以旋转的铝框，当把 3 个绕组接入三相交流电时，可以看到铝框就转了起来，这说明通有三相交流电的 3 个绕组也产生了旋转磁场，所以铝框转了起来。

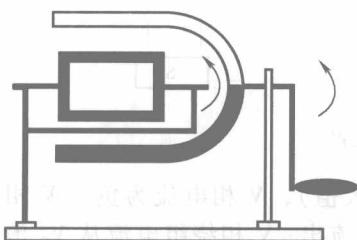


图 1-1 磁场旋转转化为机械旋转的实验

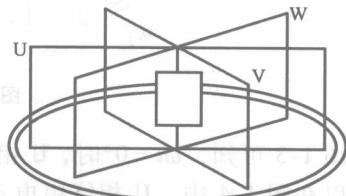


图 1-2 三相交流电动机的旋转原理

那么，为什么通有三相交流电的 3 个绕组能产生旋转磁场呢？先从三相交流电流的特点说起，三相交流电流的表达式如下所示：

$$i_U = I_m \cos \omega t \quad (1-1)$$

$$i_V = I_m \cos(\omega t - 120^\circ) \quad (1-2)$$

$$i_W = I_m \cos(\omega t - 240^\circ) \quad (1-3)$$

式中， $I_m$  为电流的最大值； $\omega t$  为随时间变化的电角度； $i_U$  为流过 U 相绕组的电流； $i_V$  为流过 V 相绕组的电流； $i_W$  为流过 W 相绕组的电流。式 (1-1) ~ 式 (1-3) 表明 U、V、W 三相电流在时间上相差 120° 电角度，三相交流电的电流波形如图 1-3 所示。

假设 U 相绕组的首端为  $U_1$ , 末端为  $U_2$ ; V 相绕组的首端为  $V_1$ , 末端为  $V_2$ ; W 相绕组的首端为  $W_1$ , 末端为  $W_2$ 。当 U 相电流  $i_U$  为正时, 表示电流从首端  $U_1$  流入, 从末端  $U_2$  流出; 当 U 相电流  $i_U$  为负时, 表示电流从末端  $U_2$  流入, 从首端  $U_1$  流出。同理, 当 V 相电流  $i_V$  为正时, 表示电流从首端  $V_1$  流入, 从末端  $V_2$  流出; 当 V 相电流  $i_V$  为负时, 表示电流从末端  $V_2$  流入, 从首端  $V_1$  流出。当 W 相电流  $i_W$  为正时, 表示电流从首端  $W_1$  流入, 从末端  $W_2$  流出; 当 W 相电流  $i_W$  为负时, 表示电流从末端  $W_2$  流入, 从首端  $W_1$  流出。电流流入时用“ $\oplus$ ”表示(类似于看到箭的尾部, 箭背向而去), 电流流出时用“ $\odot$ ”表示(类似于看到箭的箭头, 箭迎面而来)。

以  $\omega t = 0^\circ$ 、 $\omega t = 60^\circ$ 、 $\omega t = 120^\circ$ 、 $\omega t = 180^\circ$ 、 $\omega t = 240^\circ$ 、 $\omega t = 300^\circ$ 、 $\omega t = 360^\circ$  7 个时刻来分析 U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向, 以及由电流流向所带来的磁场的变化情况。

画出  $\omega t = 0^\circ$  时, U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向, 如图 1-4 所示。

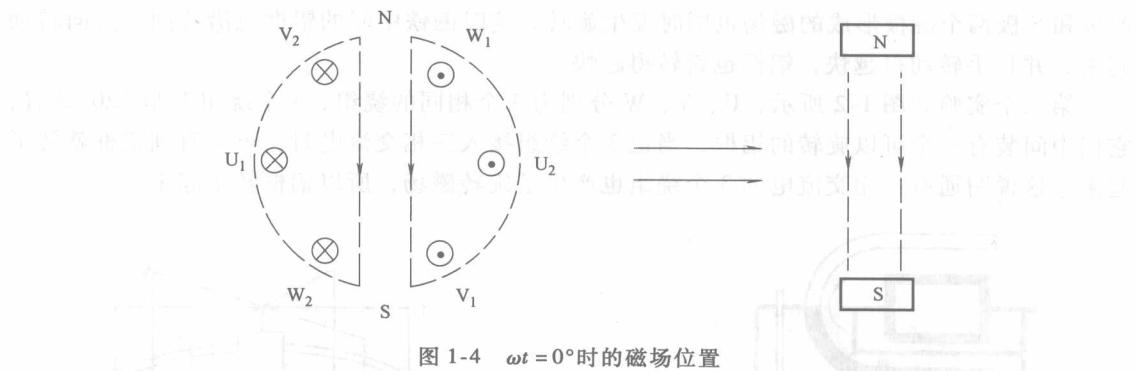


图 1-4  $\omega t = 0^\circ$  时的磁场位置

由图 1-3 可知,  $\omega t = 0^\circ$  时, U 相电流为正(且为最大值), V 相电流为负, W 相电流为负, 所以在图 1-4 中, U 相绕组电流从  $U_1$  流入, 从  $U_2$  流出; V 相绕组电流从  $V_2$  流入, 从  $V_1$  流出; W 相绕组电流从  $W_2$  流入, 从  $W_1$  流出。根据右手定则, 三相绕组形成的合成磁场为两极磁场, 磁场的方向由上向下, 上方为 N 极, 下方为 S 极。

画出  $\omega t = 60^\circ$  时, U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向, 如图 1-5 所示。

由图 1-3 可知,  $\omega t = 60^\circ$  时, U 相电流为正, V 相电流为正, W 相电流为负(且为负向最大值), 所以在图 1-5 中, U 相绕组电流从  $U_1$  流入, 从  $U_2$  流出; V 相绕组电流从  $V_1$  流入, 从  $V_2$  流出; W 相绕组电流从  $W_2$  流入, 从  $W_1$  流出。根据右手定则, 磁场方向与  $\omega t = 0^\circ$  时的磁场相比, 逆时针旋转了  $60^\circ$ 。

画出  $\omega t = 120^\circ$  时, U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向, 如图 1-6 所示。

由图 1-3 可知,  $\omega t = 120^\circ$  时, U 相电流为负, V 相电流为正(且为正向最大值), W 相电流为负, 所以在图 1-6 中, U 相绕组电流从  $U_2$  流入, 从  $U_1$  流出; V 相绕组电流从  $V_1$  流

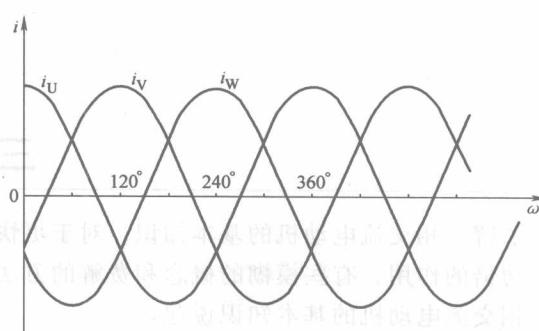
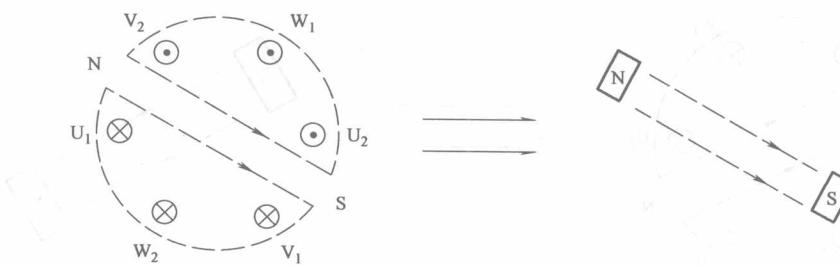
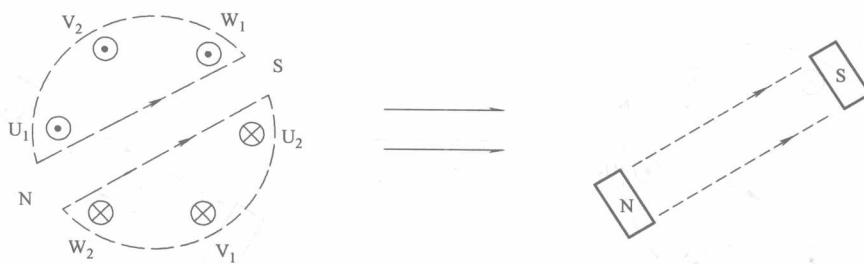


图 1-3 三相交流电的电流波形

图 1-5  $\omega t = 60^\circ$  时的磁场位置图 1-6  $\omega t = 120^\circ$  时的磁场位置

入, 从  $V_2$  流出;  $W$  相绕组电流从  $W_2$  流入, 从  $W_1$  流出。根据右手定则, 磁场又沿逆时针方向旋转了  $60^\circ$ , 如图 1-6 所示。

画出  $\omega t = 180^\circ$  时,  $U$ 、 $V$ 、 $W$  相 3 个绕组中电流的流向, 如图 1-7 所示。

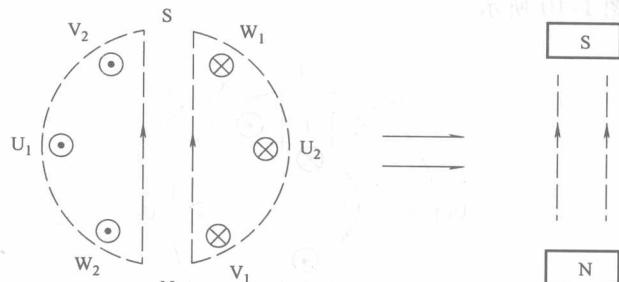
由图 1-3 可知,  $\omega t = 180^\circ$  时,  $U$  相电流为负 (且为负向最大值),  $V$  相电流为正,  $W$  相电流为正, 所以在图 1-7 中,  $U$  相绕组电流从  $U_2$  流入, 从  $U_1$  流出;  $V$  相绕组电流从  $V_1$  流入, 从  $V_2$  流出;  $W$  相绕组电流从  $W_1$  流入, 从  $W_2$  流出。根据右手定则, 磁场又沿逆时针方向旋转了  $60^\circ$ , 如图 1-7 所示。

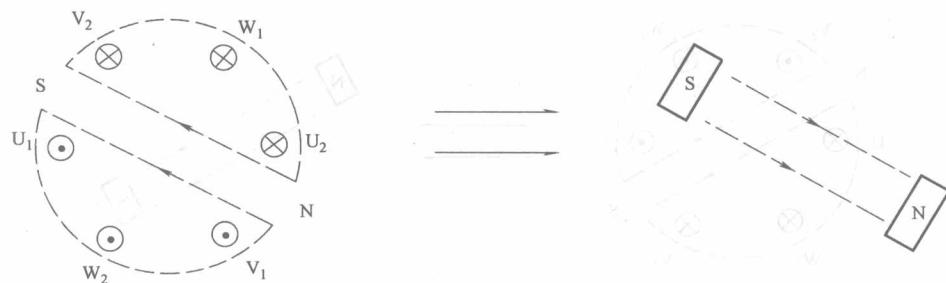
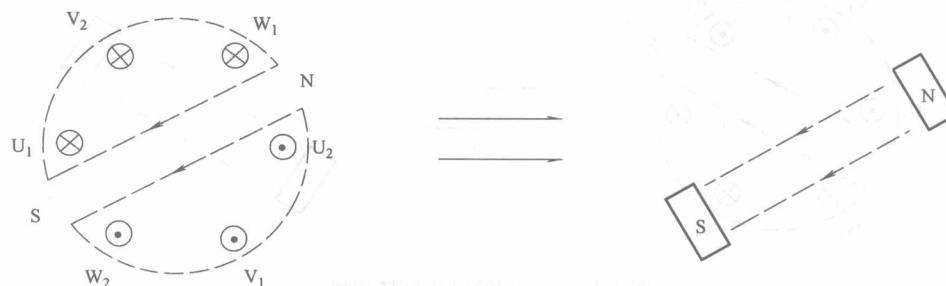
同理, 画出  $\omega t = 240^\circ$  时,  $U$ 、

$V$ 、 $W$  相 3 个绕组中电流的流向, 如图 1-8 所示; 画出  $\omega t = 300^\circ$  时,  $U$ 、 $V$ 、 $W$  相 3 个绕组中电流的流向, 如图 1-9 所示;  $\omega t = 360^\circ$  时  $U$ 、 $V$ 、 $W$  相 3 个绕组中电流的流向, 与图 1-4 所示  $\omega t = 0^\circ$  时的流向相同。

从图 1-4 ~ 图 1-9 可以看出, 虽然  $U$ 、 $V$ 、 $W$  相 3 个绕组没有运动, 但是它们通入交流电后形成的磁场却沿逆时针方向旋转, 相当于图 1-1 中用人工方法将一个  $N$  极和一个  $S$  极磁铁旋转形成的磁场。

下面, 再来分析一下图 1-2 中铝框的电流和受力情况。处于旋转磁场中的铝框, 由于与旋转磁场存在相对运动, 铝框作为导体因切割磁场而产生感应电动势, 由于铝框为闭合回

图 1-7  $\omega t = 180^\circ$  时的磁场位置

图 1-8  $\omega t = 240^\circ$  时的磁场位置图 1-9  $\omega t = 300^\circ$  时的磁场位置

在该感应电动势的作用下，铝框中将有电流流过，如果不考虑感应电动势与电流之间的相位差，则电流的方向与感应电动势的方向相同。以  $\omega t = 0^\circ$  时刻为例，铝框处于静止状态，如图 1-10 所示。

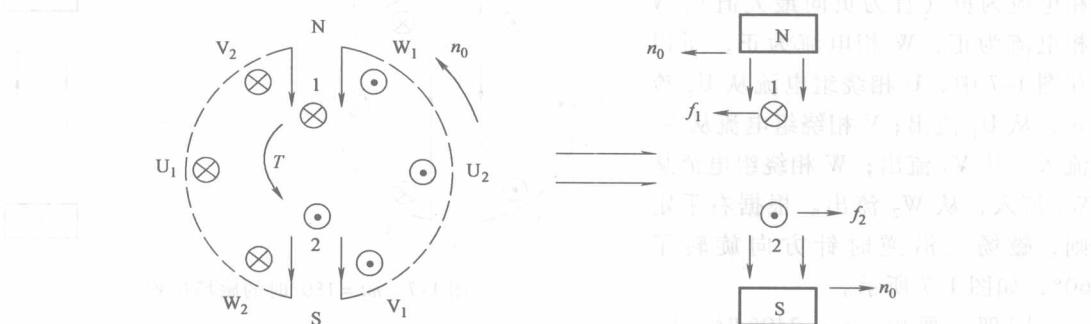
图 1-10  $\omega t = 0^\circ$  时铝框的受力分析

图 1-10 中，U、V、W 相 3 个绕组形成的旋转磁场以  $n_0$  转速逆时针旋转，静止的铝框切割磁场。根据右手定则，铝框中的导体 1 产生流入电流，铝框中的导体 2 产生流出电流，假设该电流为  $i_2$ ，根据电磁力定律，流过电流的导体 1 和导体 2 必然会受电磁力的作用，电磁作用力的方向可以用左手定则确定，导体 1 受向左方向的力，导体 2 受向右方向的力，在铝框上合成为沿逆时针方向的转矩，该转矩方向与旋转磁场的方向相同，所以铝框沿逆时针方向旋转。铝框在其他位置的分析与此类似，只要铝框与旋转磁场之间存在相对运动，也就是说两者不同步（或称异步），电磁力就会存在，铝框就会旋转，当然铝框转轴的阻转矩要

小于电磁转矩。

## 1.2 三相交流电动机的反向运行

用上述同样的方法分析容易得出，调换 U、V、W 相 3 个绕组中任意两个接入交流电的顺序，磁场的旋转方向就将变为顺时针方向，这也是三相交流电动机通过对调任意两个绕组的接线位置就可以改变电动机旋转方向的原因。调换 V 和 W 相两个绕组接入的电源， $\omega t = 0^\circ$  时，U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向与图 1-4 所示的流向相同。

$\omega t = 0^\circ$  时，U 相电流为正，V 相电流为负，W 相电流为负，所以 U 相绕组电流从  $U_1$  流入，从  $U_2$  流出；V 相绕组电流从  $V_2$  流入，从  $V_1$  流出；W 相绕组电流从  $W_2$  流入，从  $W_1$  流出。根据右手定则，三相绕组形成的合成磁场为两极磁场，磁场的方向由上向下，上方为 N 极，下方为 S 极。

$\omega t = 60^\circ$  时，U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向与图 1-9 所示的流向相同。

由图 1-3 可知， $\omega t = 60^\circ$  时，U 相电流为负，V 相电流为负，W 相电流为正，所以 U 相绕组电流从  $U_1$  流入，从  $U_2$  流出；由于 V 相绕组与 W 相绕组的电源进行了对调，V 相绕组电流从  $V_2$  流入，从  $V_1$  流出；W 相绕组电流从  $W_1$  流入，从  $W_2$  流出。根据右手定则，磁场方向与  $\omega t = 0^\circ$  时的磁场相比，顺时针旋转了  $60^\circ$ 。

$\omega t = 120^\circ$  时，U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向，如图 1-8 所示的流向相同。

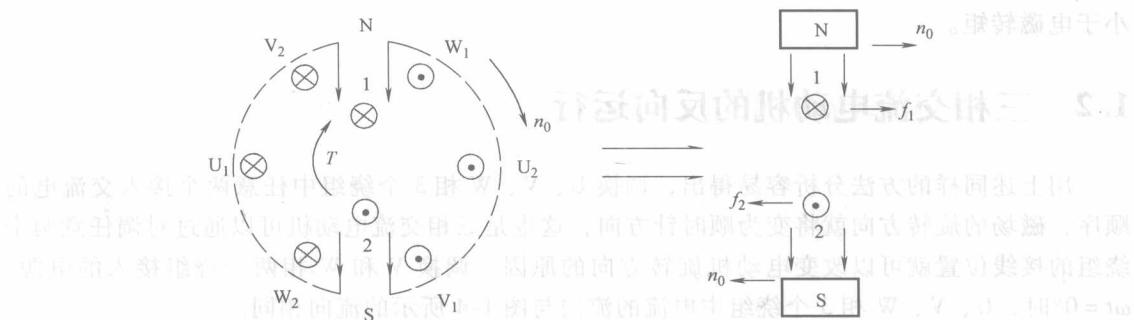
$\omega t = 120^\circ$  时，U 相电流为负，V 相电流为负，W 相电流为正，所以 U 相绕组电流从  $U_2$  流入，从  $U_1$  流出；由于 V 相绕组与 W 相绕组的电源进行了对调，V 相绕组电流从  $V_2$  流入，从  $V_1$  流出；W 相绕组电流从  $W_1$  流入，从  $W_2$  流出。根据右手定则，磁场又沿顺时针方向旋转了  $60^\circ$ ，如图 1-8 所示。

同理，可以画出  $\omega t = 180^\circ$ 、 $240^\circ$ 、 $300^\circ$ 、 $360^\circ$  时，V 相绕组与 W 相绕组的电源对调后，U、V、W 相 3 个绕组中电流的流向，并根据右手定则，确定出磁场的方向，分别与图 1-7、图 1-6、图 1-5 和图 1-4 所示的流向相同。

通过以上分析可以看出，对调 V、W 相两个绕组接入的电源后，旋转磁场变为顺时针方向。

下面，再来分析一下  $\omega t = 0^\circ$  时铝框的电流和受力情况。处于旋转磁场中的铝框，由于与旋转磁场存在相对运动，铝框作为导体因切割磁场而产生感应电动势，由于铝框为闭合回路，在该感应电动势的作用下，铝框中将有电流流过，如果不考虑感应电动势与电流之间的相位差，则电流的方向与感应电动势的方向相同。以  $\omega t = 0^\circ$  时刻为例，铝框处于静止状态，如图 1-11 所示。

图 1-11 中，U、V、W 相 3 个绕组形成的旋转磁场以转速  $n_0$  顺时针旋转，静止的铝框切割磁场。根据右手定则，铝框中的导体 1 产生流入电流，铝框中的导体 2 产生流出电流，假设该电流为  $i_2$ ，根据电磁力定律，流过电流的导体 1 和导体 2 必然会受电磁力的作用，电磁作用力的方向可以用左手定则确定，导体 1 受向右方向的力，导体 2 受向左方向的力，在铝框上合成为沿顺时针方向的转矩，该转矩方向与旋转磁场的方向相同，所以铝框开始顺时针旋转。铝框在其他位置的分析与此类似，只要铝框与旋转磁场之间存在相对运动，也就是说两者不同步（或称异步），电磁力就会存在，铝框就会旋转，铝框的旋转方向与 V、W 相

图 1-11  $\omega t = 0^\circ$  时铝框的受力分析

两个绕组的电源线对调前的旋转方向相反。

实际中，通过对调三相交流电动机任意两相绕组所接电源的顺序，就可以实现三相交流电动机的反向运行。

### 1.3 三相交流电动机的极数

其实，图 1-2 就是一个三相两极异步电动机的原始结构，U、V、W 相绕组就是定子绕组，铝框就是转子绕组，所谓两极是指在定子旋转磁场中有两个磁极，一个 N 极和一个 S 极，也称为极对数  $p$  为 1。由于磁极是成对出现的，所以只有两极、四极、六极等交流电动机，而没有三极、五极、七极等交流电动机。

按照上面两极交流电动机的绕组排布规律，再加入一组 U、V、W 相绕组，仍按上述顺序均匀分布于定子圆周上，并按以下两种联结方式接线，这样就可以组成一个四极交流电动机。

#### 1) 两组 U、V、W 相绕组顺并：

第一个 U 相绕组的首端接第二个 U 相绕组的首端作为首端，第一个 U 相绕组的末端接第二个 U 相绕组的末端作为末端，如图 1-12 所示；第一个 V 相绕组的首端接第二个 V 相绕组的首端作为首端，第一个 V 相绕组的末端接第二个 V 相绕组的末端作为末端；W 相绕组与此相同，由于每个绕组的直线边是产生磁场和电动势的有效部分，所以称直线边为有效边。图 1-12 中，单匝绕组可以是由单根线绕成的一匝，也可以是由多根线并联绕成的一匝。

2) 两组 U、V、W 相绕组顺串：第一个 U 相绕组的首端作为首端，第一个 U 相绕组的末端接第二个 U 相绕组的首端，第二个 U 相绕组的末端作为末端，如图 1-13 所示；第一个 V 相绕组的首端作为首端，第一个 V 相绕组的末端接第二个 V 相绕组的首端，第二个 V 相

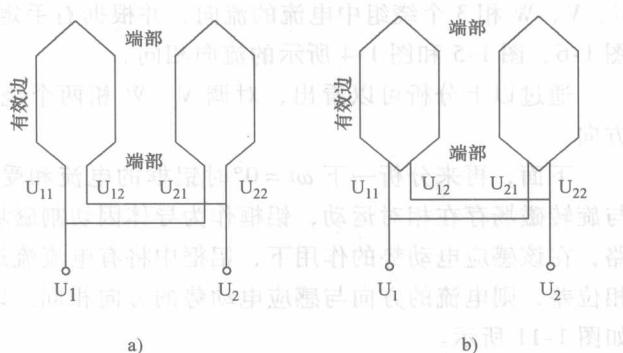


图 1-12 两组绕组的顺并

a) 单匝绕组 b) 多匝绕组

绕组的末端作为末端；第一个 W 相绕组的首端作为首端，第一个 W 相绕组的末端接第二个 W 相绕组的首端，第二个 W 相绕组的末端作为末端。

以  $\omega t = 0^\circ$ 、 $\omega t = 60^\circ$ 、 $\omega t = 120^\circ$ 、 $\omega t = 180^\circ$ 、 $\omega t = 240^\circ$ 、 $\omega t = 300^\circ$ 、 $\omega t = 360^\circ$  7 个时刻来分析四极交流电动机中电流的流向以及磁场的变化情况。同两极交流电动机中 U、V、W 相绕组的安置顺序一样，将两组 U、V、W 相共 6 个绕组沿圆周均匀分布。第一组 U、V、W 相绕组：U<sub>11</sub> 和 U<sub>12</sub> 为一个绕组，U<sub>11</sub> 为首端，U<sub>12</sub> 为末端；V<sub>11</sub> 和 V<sub>12</sub> 为一个绕组，V<sub>11</sub> 为首端，V<sub>12</sub> 为末端；W<sub>11</sub> 和 W<sub>12</sub> 为一个绕组，W<sub>11</sub> 为首端，W<sub>12</sub> 为末端；第二组 U、V、W 相绕组：U<sub>21</sub> 和 U<sub>22</sub> 为一个绕组，U<sub>21</sub> 为首端，U<sub>22</sub> 为末端；V<sub>21</sub> 和 V<sub>22</sub> 为一个绕组，V<sub>21</sub> 为首端，V<sub>22</sub> 为末端；W<sub>21</sub> 和 W<sub>22</sub> 为一个绕组，W<sub>21</sub> 为首端，W<sub>22</sub> 为末端。

假设两组 U、V、W 相绕组采用顺串方式，U<sub>11</sub> 接 U 相首端，U<sub>12</sub> 接 U<sub>21</sub>，U<sub>22</sub> 接 U 相末端；V<sub>11</sub> 接 V 相首端，V<sub>12</sub> 接 V<sub>21</sub>，V<sub>22</sub> 接 V 相末端；W<sub>11</sub> 接 W 相首端，W<sub>12</sub> 接 W<sub>21</sub>，W<sub>22</sub> 接 W 相末端。

画出  $\omega t = 0^\circ$  时，6 个绕组中电流的流向，如图 1-14 所示。

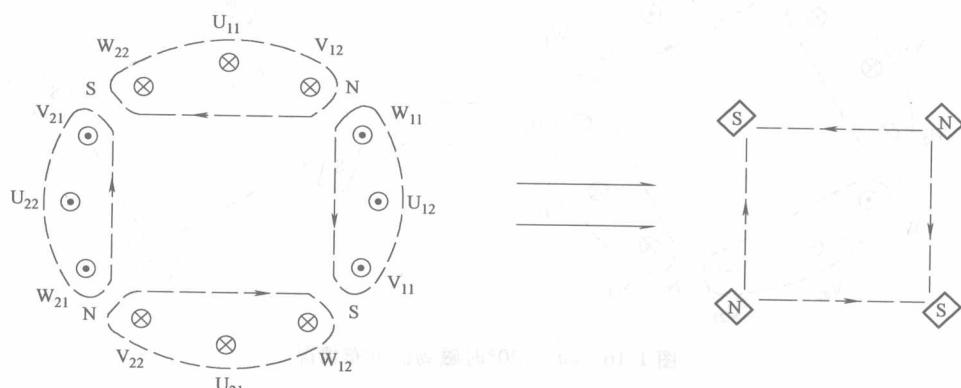


图 1-14  $\omega t = 0^\circ$  时磁场的分布情况

由图 1-3 可知， $\omega t = 0^\circ$  时，U 相电流为正（且为最大值），V 相电流为负，W 相电流为负，所以在图 1-14 中，第一组 U 相绕组电流从 U<sub>11</sub> 流入，从 U<sub>12</sub> 流出；第一组 V 相绕组电流从 V<sub>12</sub> 流入，从 V<sub>11</sub> 流出；第一组 W 相绕组电流从 W<sub>12</sub> 流入，从 W<sub>11</sub> 流出；第二组 U 相绕组电流从 U<sub>21</sub> 流入，从 U<sub>22</sub> 流出；第二组 V 相绕组电流从 V<sub>22</sub> 流入，从 V<sub>21</sub> 流出；第二组 W 相绕组电流从 W<sub>22</sub> 流入，从 W<sub>21</sub> 流出。根据右手定则，三相绕组形成的合成磁场为 4 极磁场，两个 N 极和两个 S 极的位置如图 1-14 所示。

画出  $\omega t = 60^\circ$  时，6 个绕组中电流的流向和磁场位置，如图 1-15 所示。

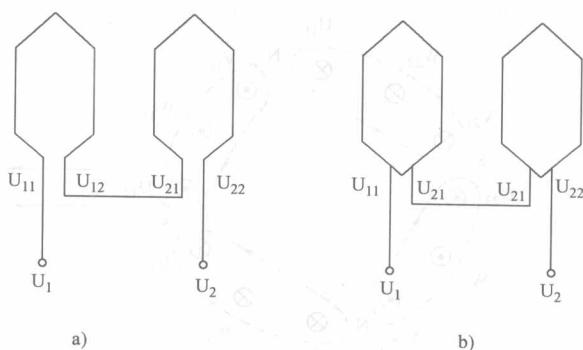
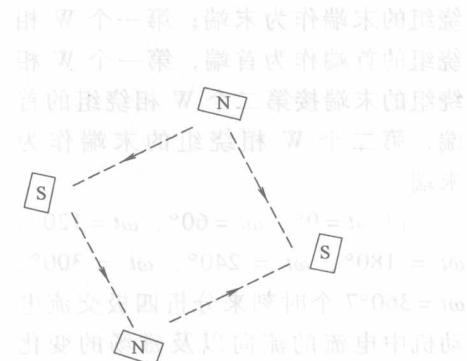
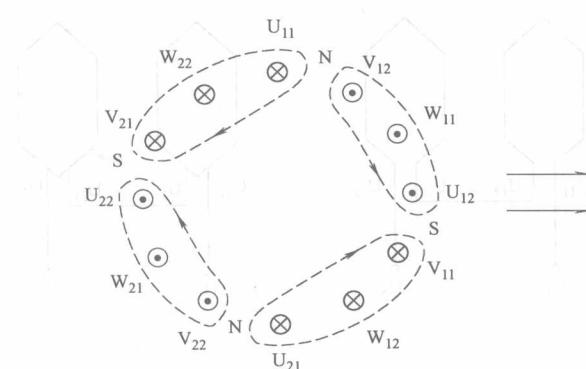


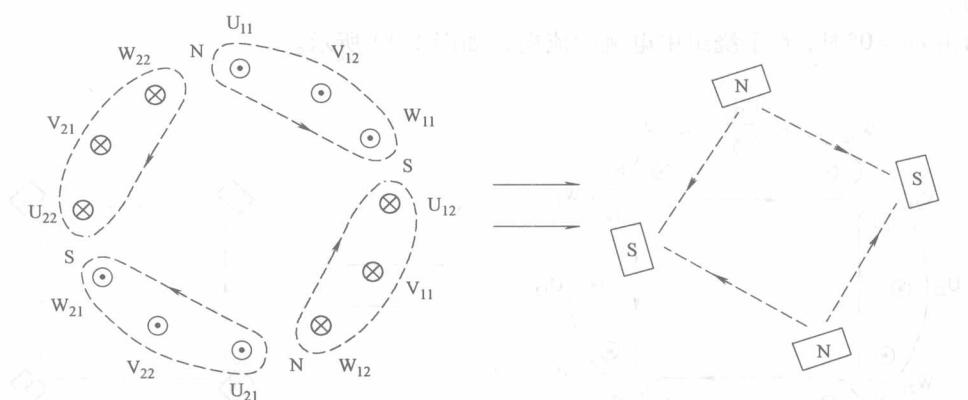
图 1-13 两组绕组的串联

a) 单匝绕组 b) 多匝绕组

图 1-15  $\omega t = 60^\circ$  时磁场的分布情况

由图 1-3 可知,  $\omega t = 60^\circ$  时, U 相电流为正, V 相电流为正, W 相电流为负 (且为负向最大值), 所以在图 1-15 中, 第一组 U 相绕组电流从  $U_{11}$  流入, 从  $U_{12}$  流出; 第一组 V 相绕组电流从  $V_{11}$  流入, 从  $V_{12}$  流出; 第一组 W 相绕组电流从  $W_{12}$  流入, 从  $W_{11}$  流出; 第二组 U 相绕组电流从  $U_{21}$  流入, 从  $U_{22}$  流出; 第二组 V 相绕组电流从  $V_{21}$  流入, 从  $V_{22}$  流出; 第二组 W 相绕组电流从  $W_{22}$  流入, 从  $W_{21}$  流出。根据右手定则, 确定出三相绕组形成的合成磁场为四极磁场, 两个 N 极和两个 S 极, 磁场的位置比  $\omega t = 0^\circ$  时逆时针旋转了  $30^\circ$ , 如图 1-15 所示。

画出  $\omega t = 120^\circ$  时, 6 个绕组中电流的流向, 如图 1-16 所示。

图 1-16  $\omega t = 120^\circ$  时磁场的分布情况

由图 1-3 可知,  $\omega t = 120^\circ$  时, U 相电流为负, V 相电流为正 (且为正向最大值), W 相电流为负, 所以在图 1-16 中, 第一组 U 相绕组电流从  $U_{12}$  流入, 从  $U_{11}$  流出; 第一组 V 相绕组电流从  $V_{11}$  流入, 从  $V_{12}$  流出; 第一组 W 相绕组电流从  $W_{12}$  流入, 从  $W_{11}$  流出; 第二组 U 相绕组电流从  $U_{22}$  流入, 从  $U_{21}$  流出; 第二组 V 相绕组电流从  $V_{21}$  流入, 从  $V_{22}$  流出; 第二组 W 相绕组电流从  $W_{22}$  流入, 从  $W_{21}$  流出。根据右手定则, 确定出三相绕组形成的合成磁场为四极磁场, 两个 N 极和两个 S 极, 磁场的位置比  $\omega t = 60^\circ$  时逆时针旋转了  $30^\circ$ , 如图 1-16 所示。

$\omega t = 180^\circ$ 、 $\omega t = 240^\circ$ 、 $\omega t = 300^\circ$  和  $\omega t = 360^\circ$  等 5 个时刻 6 个绕组中的电流流向和磁场位置, 不再画出。

由于该 4 极交流电动机由两组 U、V、W 相绕组顺串组成,  $\omega t$  电角度每转过  $60^\circ$ , 两对