## 感应电动机

### 感应电机设计逻辑

- 1. 根据需求设定额定工况和一些限制参数,如起动性能,最大转矩倍数,温升等。
- 2. 根据额定工况选择材料,根据材料选择气隙磁密幅值 $B_{\delta}$ 和 $I_{m}$ 再设计选择铁心的基本尺寸 $D^{2}l$ ,结合一般电机的主要尺寸比选择 $\lambda$ ,如此即可确定电机定子铁心内径 $D_{il}$ 和 $l_{ef}$ 。根据经验比设定定子外径和铁心内径,根据经验设定气隙长度,从而确定铁心内径。自此,我们设计了定子和转子的内径外径,和长度l。(经验可见表6-4到表6-7)
- 3. 根据性能要求,我们提前选择极数。根据经验,我们选择定子每极每相槽数 $q_1$ 在2~6,则可以确认定子总槽数 $Z_1$ ,进而根据 $p_1$ 38的各要求或经验表选择转子侧槽数 $Z_2$ ,根据每极每相槽数的选择我们选择了绕组形式,从而可以算出分布系数 $k_{d1}$ ,进而选择线圈节距。线圈节距选好后,我们可以算出短矩系数 $d_{p_1}$ 。从而我们算出了绕组系数。自此,我们设计了定子和转子的槽结构和线圈结构。

根据线电流密度和槽数,我们可以算出每相串联根数,进而算出每槽每相串联根数。我们根据线电荷密度和热负荷算出电流密度J后,与额定电流一起确定导体形制导体截面积 $A_c$ 和并绕根数 $N_{c1}$ 和并联支路数a。自此,我们设计了定子和转子的铁心结构和槽数和绕组的结构。

- 4. 在确定槽数和绕组绕制形式后,可以进而确定槽形和槽尺寸。核心设计思想就是三点: 装的下需要绕的线,线不容易被甩出去,定子转子铁心磁通不会饱和。故需要分别考察定子和转子槽满率 $S_t$ 满足要求否,槽口宽高角,齿宽 $b_t$ 轭高 $h_j$ 够不够。故总的设计流程为,先确定一种形状,根据磁通设计齿宽和轭高,算出槽宽,进而根据槽满率设计槽高,后根据经验设计槽口尺寸。自此,我们设计了槽的结构。
- 5. 自此,我们已经完整的设计了一个电机的结构了,那么接下来就是验证我们设计的电机合用不合用,给出电机的一些重要参数。确认各处磁通合不合适,会不会饱和;确认额定工况和性能是否合适;确认起动时是否合适....
- 6. 从磁路计算来说,计算每极磁通,气隙磁通密度,齿部磁通密度,轭部磁通密度,五者需要的磁动势加和对应的总励磁电流。在算气隙磁密时需要注意气隙轴向和径向长度的折算。有漏磁折算 $l_{ef}=l_t+2\delta$ 、气道折算 $l_{ef}=l_t-n_vb_v'$ 、槽口折算 $k_\delta$ 三方面影响。在算齿部磁密时除气道轴向折算外,还需考虑铁心叠压系数。轭部需考虑槽对轭部的宽度减小的影响。
- 7. 把电机视为 $\Gamma$ 型结构,需计算相关电阻电抗参数。定子电阻按照绕组拉直法即可;对转子电阻来说,在算出一个导条的电阻后通过向量叠加法可以得到端环电阻,经绕组折算可以得到定子侧的电阻。电抗计算依赖磁链法,即想象一个电流,计算其产生的磁链,从而得到L,进而得到 $x_m$ 。对励磁电抗计算与常规一致;对漏抗计算通过计算各比漏磁导叠加,包括槽比漏磁导(需要考虑交链磁链的分布)、端部比漏磁导(经验公式)、谐波比漏磁导(常规计算)、斜槽比漏磁导(斜槽分布系数 $K_{sk}$ )。
- 8. 根据基本参数可以计算额定运行工况,计算很正常,没什么特殊的就是....值得注意的是最大功率的计算。

9. 起动性能计算时,需要考虑漏磁路饱和对漏抗的影响 $K_Z$ 和挤流效应对电阻 $K_r$ 电抗 $K_x$ 的影响。 $K_Z$ 的计算是通过假设起动电流进行虚拟磁密(忽略磁阻)查表得到 $K_Z$ 这个系数,或通过槽尺寸关系计算得到 $K_Z$ 。通过计算考虑挤流时转子导条相对高度为 $\xi$ ,查表可以得到 $K_r$ , $K_x$ 。从而可以计算漏阻抗等更新值。从而使用老套的方法算出起动相关参数。

PLUS. 永磁电机基本上原理只在磁路计算有相关差别,其他差别影响不大,近乎与感应电机相同,故不再叙述,需要时找就行。

### 感应电动机符号

## 主要性能指标和额定数据P130

符号	内涵	单位	公式
$P_N$	额定运行时轴端输出的机械功率	kW	
$U_N$	额定电压	V	
$f_N$	额定频率	V	
n	额定转速	rpm	p163
$\eta\%$	额定效率		p163
$\cos arphi$	额定功率因数		p163
$T_{M}=T_{max}/T_{N}$	最大转矩倍数		p164
$T_{st}/T_N$	起动转矩倍数		
$I_{st}/I_N$	起动电流倍数		
$T_{min}/T_N$	起动过程中最小转矩倍数		
	绕组温升	K	
	铁心温升	A	
$U_{Narphi}$	电压基值额定相电压	V	
$P_N$	功率基值额定功率	kW	
$I_{kW}$	电流基值每相额定功电流	A	p132
$Z_N$	阻抗基值	Ω	p133

# 主要尺寸和电磁负荷P133

符号	内涵	单位	公式
$D_{il}$	铁心内径	m	6-1
$l_{ef}$	铁心有效长度或电枢计算长度	m	6-1
$P_r$	电磁功率/计算视在内功率	kVA	
$1-\epsilon_L$	满载电动势系数,取决于定子绕组漏电抗压降 0.85~0.95		
$E_1$	满载时定子每相感应电动势	V	
$k_B$	波形系数		
$k_{w1}$	基波绕组系数 假定0.92 0.96		p138
$B_\delta$	气隙磁密最大值 1.3~1.6T	Т	表6-4 pl45
$A_s$	线负荷	A/m	表6-4
$J_1$	定子电流密度 3.5~6.5	A/mm^2	表6-4 pl40
$lpha_i$	磁通比例系数 $lpha_i = rac{B_{av}}{B_\delta} = rac{b_i}{ au}$		p135
$I_m$	励磁电流	A	p134
$x_{\sigma}$	漏磁	Ω	
$x_{\sigma}^*$	漏磁标幺值		p134
λ	主要尺寸比 $\lambda = rac{l_{ef}}{ au}$		表6-5
$D_1$	外径	m	表6-6
$D_{i2}$	铁心内径	m	p136
δ	气隙长度	mm	表6-7
$q_1$	每极每相槽数 2~6 整数		p137
$Z_1$	定子槽数		
$Z_2$	笼型转子槽数		p137 表6-8
p	极对数		

# 绕组设计P138

符号	内涵	单位	公式
$y_1$	线圈节距 $5/6 au, 2/3 au$	m	p138
$k_{d1}$	分布系数		p139
$k_{p1}$	短矩系数		p140
β	节距占角		p140
$N_{arphi 1}$	定子每相串联匝数		
$S_{n1}$	每槽导体数		p140
$W_1$	每相串联匝数		p140
Φ	每相磁通	Wb	p140
$f_1$	电频率	Hz	
$a_1$	每相并联支路数		
$A_c$	导线截面积 < 15mm - 2	mm^2	p140
$N_{c1}$	定子并绕根数		

# 槽设计P141

符号	内涵	单位	公式
d	圆线直径 1.68mm内	mm	p141
a	矩形线窄边	mm	p141
b	矩形线宽边	mm	p141
b/a	宽边与窄边比 不能过大		
$S_f$	槽满率 75~78%		p142
$A_{ef}$	扣除槽内绝缘所占面积后的有效槽面积	mm^2	
$b_{t1}$	定子齿宽	mm	p142
$t_1$	定子齿距	mm	
$k_{Fe}$	铁心叠压系数 0.95/0.92		

符号	内涵	单位	公式
$B_{t1}$	定子铁心齿磁密	Т	
$h_{j1}$	定子轭高	mm	p142
$B_{j1}$	定子轭部磁通	T	
$b_{01}$	定子槽口宽 2.5~4.0mm	mm	p142
$h_{01}$	定子槽口高度 0.5~2.0mm	mm	
$lpha_1$	槽口角 30°	0	
$I_2$	转子等效静止电流	A	p143
$A_B$	笼条截面积	mm^2	p143
$J_B$	笼条电流密度 2~4.5	A/mm <sup>2</sup>	
$b_{t2}$	转子齿宽	mm	p143
$t_2$	转子齿距	mm	
$B_{t2}$	转子齿磁密 1.45~1.55T	T	
$B_{j2}$	转子轭磁密 1.2~1.55T	Т	
$h_{j2}$	转子轭高	mm	p143
$b_{02}$	转子槽口宽 1.0~1.5mm		
$h_{02}$	转子槽口高度 0.5~1.0mm		

## 磁路计算P144

符号	内涵	单位	公式
$I_R$	端环电流	A	p144
$A_R$	端环截面积	mm^2	pl44
Φ	每极磁通	Wb	pl45
$F_s$	波形系数 $F_s=rac{1}{lpha_i}$		p145
$l_t$	转子轴向长度		
$n_{v1}$	定子径向通风道数		
$b_{v1}^{\prime}$	定子一个径向通风道损失的长度	mm	

符号	内涵	单位	公式
$n_{v2}$	转子径向通风道数		
$b_{v2}^{\prime}$	转子一个径向通风道损失的长度	mm	
$k_\delta$	气隙系数 开槽齿顶部磁通密度大 略大于1		pl46
$F_\delta$	气隙最大磁位降	A	pl47
$\delta_e$	有效气隙,计算气隙 气隙长度增加	mm	
$B_t$	齿部磁通密度	Т	p147
$A_t$	每极下齿截面积	mm^2	p147
$b_t$	齿宽	mm	
$l_{Fe}$	铁心净铁长	mm	p147
$\Phi_j$	轭部总磁通	Wb	p148
$B_{j}$	轭部磁通密度	Т	p148
$A_{j}$	极间中心线的轭部截面积	mm^2	p148
$h_j'$	轭部计算高度		
$h_{j1}'$	定子轭部计算高度	mm	p148
$h_{j2}'$	转子轭部计算高度	mm	p148
$h_s$	定子槽高	mm	p148
$h_R$	转子槽高	mm	p148
$r_s$	定子圆底槽半径		
r	转子圆底槽半径		
$L_{j1}$	定子轭部磁路计算长度	mm	p148
$L_{j2}$	转子轭部磁路计算长度	mm	p148
c	磁通不均匀修正系数		p149
$F_{j1}$	定子轭部磁位降	A	p149
$F_{j2}$	转子轭部磁位降	A	p149
$F_0$	每极磁路的总磁位降	A	p149
$F_{t1}$	定子齿部磁位降	A	p147
$F_{t2}$	转子齿部磁位降	A	p147
$I_m$	励磁电流	A	p149

# 参数计算P149

符号	内涵	单位	公式
$R_1$	定子内阻	Ω	p149
$L_{c1}$	定子绕组的线圈平均半匝长	m	
$F_{m1}$	$\mathbf{m}$ 1相定子励磁电流 $I_m$ (有效值)产生的基波磁动势	A	p152
$B_{\delta 1}$	该磁动势在气隙表面建立相应的径向基波磁通密度的 幅值	Т	pl52
$\Phi_1$	每极基波磁通	Wb	p152
$\Psi_{m1}$	与定子每相绕组交链的基波磁链	Wb	p152
$x_m$	每相励磁电抗实际值	Ω	p152
$x_m^*$	每相励磁电抗标幺值		p152
$x_{\sigma}$	感应电机每相绕组漏电抗	Ω	pl52 pl61
$x_\sigma^*$	感应电机每相绕组漏电抗标幺值		p152
$\Lambda_{\sigma}$	每相绕组漏磁场对应的总漏磁导	A/Wb	
$\sum \lambda_{\sigma}$	单位长度的总比漏磁导	A/(Wb m)	p153
$\lambda_s$	槽比漏磁导	A/(Wb m)	pl54 pl56 pl57
$\lambda_e$	端部比漏磁导	A/(Wb m)	pl59
$\lambda_d$	谐波比漏磁导	A/(Wb m)	pl59
$\lambda_{sk}$	斜槽比漏磁导	A/(Wb m)	p161

## 运行性能计算P161

符号	内涵	单位	公式
$I_{1p}^*$	定子有功电流分量		p162

符号	内涵	单位	公式
$I_x^*$	转子无功电流分量		
$X'^*$	等效电路负载支路的总电抗标幺值		
$Z'^*$	负载支路的总阻抗标幺值		
$X^*$	定转子总漏抗的标幺值		
$I_{1R}^*$	定子无功电流		
$I_1^*$	定子总电流标幺值		
$I_2$	转子导条电流实际值	A	
$I_R$	端环实际电流	A	p162
$\cos arphi$	功率因数		p162
$\eta$	效率		p163
$s_N$	额定转差		p163
$T_{max}$	最大转矩	Nm	p164
$T_M$	最大转矩倍数		p164
$T_N$	额定转矩	Nm	p164

## 起动性能计算P164

符号	内涵	单位	公式
$I_{st}'$	预取起动电流	A	p165
$F_{s1}$	定子每槽磁动势幅值	A	p165
$K_{u1}$	定子绕组槽口部分节距漏抗系数		
$F_{s2}$	转子每槽磁动势幅值	A	p165
$I_{2st}$	起动转子导条电流	A	p165
$\sqrt{1-\epsilon_0}$	修正系数,修正励磁电流的抹去造成的磁动势减少影响		
$B_L$	虚拟磁密	Т	p165
$K_Z$	起动时漏磁饱和系数,实际磁密和虚拟磁密的比值		图A-18
$x^*_{d1(st)}$	起动时定子谐波漏抗标幺值		p166
$x_{d2(st)}^*$	起动时转子谐波漏抗标幺值		p166

符号	内涵	单位	公式
$x^*_{sk(st)}$	起动时斜槽漏抗与正常运行时的标幺值		p166
$c_s$	等效槽口增加量		p166
$K_x$	挤流效应引起的转子槽漏抗变换		
$K_r$	挤流效应引起的转子槽电阻变换		
ξ	启动时考虑挤流效应的转子导条相对高度		