



(故障代码: 2310) 1次; 短路故障(故障代码: 2340) 3次; 直流回路过压故障(直流回路过压故障) 1次。接地故障(故障代码: 2330) 2次。

### 2.1 直流回路过压故障

2022年10月28日17:04变频器报直流回路过压故障(故障代码: 3210)。随后对变频器硬件和参数设置进行检查, 检查变频器无异常后, 变频器正常启动。

分析: (1) 电源侧的暂态过压, 如雷电引起的过压、合闸或分闸时形成的操作过电压, 电网发生晃电等, 导致电压变化率 $du/dt$ 大等原因造成。(2) 受负载惯量影响, 负载拖动电动机速度比变频器输出的速度高, 电动机处于发电状态, 导致变频器中间直流回路电压过高, 超出保护限值, 引发变频器直流回路过压故障跳闸。(3) 其它内部电路故障。

### 2.2 短路故障

2023年9月14日20:29变频器故障报“机电缆或电机短路(代码: 2340)。随后对变频器、电缆线路、电动机进行排查, 所有硬件均正常。20:45分启机, 变频器运行正常启动。

分析: (1) 电网扰动, 电流变化率 $dI/dt$ 超过极限。(2) 驱动电路短路或损坏, IGBT缺相或损坏。(3) 机电缆或电机短路。(4) 其它内部电路故障。

### 2.3 过流故障

2018年1月5日16点55分变频器报2310(过流), 对电机、电缆进行检查, 电机盘车后无异常后进行启动, 变频器正常启动运行。

分析: (1) 电动机发生机械机构堵转等现象, 引起电流突变。(2) 变频器设置的积分时间, 加速时间太短。(3) 机电缆太长, 电缆对地电容和漏电流大。(4) 电机或机电缆损坏。(5) 负荷太重, 选择变频器容量偏小。(6) 电流变化率 $dI/dt$ 超过限值。(7) 其它内部电路故障。

### 2.4 欠压、过流故障

2019年09月14日02时18变频器报中间回路直流欠压(故障代码3220)、过流故障(故障代码: 2310), 经检查变频器跳闸时外电网发生晃电, 110kV电压脱落21%, 导致变频器跳闸。随即复位变频器, 重新启动后正常。

分析: (1) 电网扰动。(2) 负载短路。(3) 电源

缺相, 熔丝熔断。(4) 整流桥故障。(5) 其它内部电路故障。

### 2.5 接地故障

2020年7月20日17点48分, 变频器报接地故障(故障代码: 2330)跳闸。随即电机端盖打开拆线进行摇测, 发现C相双拼其中一根98.5兆欧, 低于其他相电缆416兆欧。对故障相电缆脱离启动变频器, 运行正常。

分析: (1) 电机和机电缆的绝缘电阻低。(2) 机电缆太长, 电缆对地电容和漏电流大。(3) 电源扰动。(4) 输入输出电流不平衡。(5) 其它内部电路故障。

## 3 ABB ACS880 变频器控制的优化改造措施

根据以上故障现象可以看出, ACS880变频器标量控制模式下, 因电网扰动、负荷波动、电缆因素等影响, 经常会发生一些误动作跳闸的问题, 一定程度上影响设备的运行, 有必要采取相应的措施针对ABB变频器配置正弦滤波器进行改进, 提升变频器稳定性。另外, 负载不稳定时, 使用矢量控制模式或DTC模式, 也会使变频器输出电机电流更加平稳<sup>[4]</sup>。

### 3.1 改造措施

#### 3.1.1 变频器直流回路支撑技术改造

电网正常时, 由电网拖动设备, 同时给储能单元充电。电网异常时, 储能单元通过防晃电保护模块并联在变频逆变器直流端, 从而保证逆变器的正常工作。当电网恢复正常时, 防晃电保护模块接到信号瞬间关断, 负载恢复电网供电。

#### 3.1.2 自启动功能改造

利用变频器自复位自启动功能, 在变频器晃电时自动复位故障。DCS接收到变频器故障信号后保持2s启动信号, 实现变频器停机后自启动。

#### 3.1.3 变频器矢量转矩提升改造

变频器目前使用标量控制(V/f), 晃电时转矩提升控制不精确, 不能有效控制控制输出转矩。先对ACS880变频器进行控制程序优化改造, 同时修改控制方式, 最终实现DTC矢量+正弦滤波器控制。

### 3.2 改造方式优劣性对比

从负载的使用特性、负荷重要性、安全性等多个维度, 结合性价比的考虑, 推荐使用变频器矢量转矩提升思路。

序号	名称	优点	缺点
1	变频器直流回路支撑技术	适用电网晃电时的电压降	投资较高
2	变频器矢量转矩提升改造	能确保电压65%及以上时电压波动的治理	电压下降达到变频器内部故障限值停机
3	自启动功能改造	不需增加投资	对工艺条件有要求, 同时变频器自启动由于电容耦合作用, 可能造成系统波动。

### 4 正弦滤波器 +DTC 控制的应用

DTC控制是基于精确的电机模型，通过对电机模型优化控制<sup>[5]</sup>，输出转矩控制电机运行。定子电阻的变化会直接影响到定子磁链，进而影响到转速和转矩，定子电阻的观测是提高直接转矩控制系统性能的关键。在回路配有正弦滤波器时，需要精确识别计算滤波器电感、电

容等对DTC模式下电机模型的影响，准确获得电机定子电阻，实现电机的控制。

#### 4.1 固件版本升级

ACS880变频器固件程序2.4，升级程序后版本3.42。如图3版本升级前后主要针对正弦滤波器电感、电容的参数进行优化，为DTC控制模式下定子电阻精确辨识提供依据。

99. Motor data				
3	Motor type	Asynchronous motor	NoUnit	Asynchronous...
4	Motor control mode	Scalar	NoUnit	DTC
6	Motor nominal current	518.0	A	0.0 6400.0 0.0
7	Motor nominal voltage	660.0	V	0.0 800.0 0.0
8	Motor nominal frequency	50.00	Hz	0.00 500.00 0.00
9	Motor nominal speed	989	rpm	0 30000 0
10	Motor nominal power	450.00	kW	0.00 10000.00 0.00
11	Motor nominal cos φ	0.88	NoUnit	0.00 1.00 0.00
12	Motor nominal torque	0.000	Nm	0.000 400000... 0.000
13	ID run requested	None	NoUnit	None
14	Last ID run performed	None	NoUnit	None
15	Motor polepairs calculated	3	NoUnit	0 1000 0
16	Motor phase order	U V W	NoUnit	U V W

(a) 标量控制下电机参数

3	Motor type	Asynchronous motor	NoUnit	Asynchronous...
4	Motor control mode	DTC	NoUnit	DTC
6	Motor nominal current	470.9	A	0.0 6400.0 0.0
7	Motor nominal voltage	660.0	V	0.0 800.0 0.0
8	Motor nominal frequency	50.00	Hz	0.00 500.00 0.00
9	Motor nominal speed	989	rpm	0 30000 0
10	Motor nominal power	450.00	kW	0.00 10000.00 0.00
11	Motor nominal cos φ	0.88	NoUnit	0.00 1.00 0.00
12	Motor nominal torque	0.000	Nm	0.000 400000... 0.000
13	ID run requested	None	NoUnit	None
14	Last ID run performed	Normal	NoUnit	None
15	Motor polepairs calculated	3	NoUnit	0 1000 0
16	Motor phase order	U V W	NoUnit	U V W
18	Sine filter inductance	0.300	mH	0.000 100000... 0.233
19	Sine filter capacitance	60.00	uF	0.00 100000... 180.00

(b) DTC控制下电机参数

图3 电机相关参数

#### 4.2 定子电阻的辨识

如图4：DTC模式下对电机进行辨识，测量定子电阻RS、转子电阻RR、主电路电感LM、漏磁电感LS标么值

和定子电阻RS、转子电阻RR、主电路电感LM、漏磁电感LS有名值。

1	User motor model mode	Not selected	NoUnit	Not selected
2	Rs user	0.04285	p.u.	0.00000 0.50000 0.00000
3	Rr user	0.01428	p.u.	0.00000 0.50000 0.00000
4	Lm user	2.85872	p.u.	0.00000 10.00000 0.00000
5	SigmaL user	0.36828	p.u.	0.00000 1.00000 0.00000
6	Ld user	0.00000	p.u.	0.00000 10.00000 0.00000
7	Lq user	0.00000	p.u.	0.00000 10.00000 0.00000
8	PM flux user	0.00000	p.u.	0.00000 2.00000 0.00000
9	Rs user SI	0.03152	Ohm	0.00000 100.000... 0.00000
10	Rr user SI	0.01050	Ohm	0.00000 100.000... 0.00000
11	Lm user SI	6.69	mH	0.00 100000... 0.00
12	SigmaL user SI	0.86	mH	0.00 100000... 0.00
13	Ld user SI	0.00	mH	0.00 100000... 0.00
14	Lq user SI	0.00	mH	0.00 100000... 0.00
15	Position offset user	0.0	deg	0.0 360.0 0.0

(a) 标量控制电阻值

1	User motor model mode	Not selected	NoUnit	Not selected
2	Rs user	0.06930	p.u.	0.00000 0.50000 0.00000
3	Rr user	0.00591	p.u.	0.00000 0.50000 0.00000
4	Lm user	3.58829	p.u.	0.00000 10.00000 0.00000
5	SigmaL user	0.29819	p.u.	0.00000 1.00000 0.00000
6	Ld user	0.00000	p.u.	0.00000 10.00000 0.00000
7	Lq user	0.00000	p.u.	0.00000 10.00000 0.00000
8	PM flux user	0.00000	p.u.	0.00000 2.00000 0.00000
9	Rs user SI	0.05608	Ohm	0.00000 100.000... 0.00000
10	Rr user SI	0.00478	Ohm	0.00000 100.000... 0.00000
11	Lm user SI	9.24	mH	0.00 100000... 0.00
12	SigmaL user SI	0.77	mH	0.00 100000... 0.00
13	Ld user SI	0.00	mH	0.00 100000... 0.00
14	Lq user SI	0.00	mH	0.00 100000... 0.00
15	Position offset user	0.0	deg	0.0 360.0 0.0

(b) DTC控制电阻值

图4 定子电阻的辨识

### 5 结论

(1) ABB变频器正弦滤波器+DTC控制的应用解决了变频器矢量转矩提升功能，变频器控制更加精确，一定程度上提升了变频器抗干扰能力。

(2) ABB变频器正弦滤波器+DTC控制的应用大大提升变频器低电压穿越功能。变频器失电跨越优势明显，变频器抗晃电功能进一步加强，变频器稳定性大大提升。

#### 参考文献

[1]刘国荣,周平.直接转矩控制中的定子电阻辨识方法

研究[J].控制工程,2012,19(1):41-43

[2]邓青宇,廖晓钟.一种基于定子磁场定向矢量控制的异步电机磁链观测模型[J].电工技术学报,2007,22(6):30-34

[3]栗从鑫.正弦波滤波器在潜油电泵变频中的作用及工作原理[J].电工文摘 / 设计与选型.2013(5):16-20.

[4]李方园.变频器的故障排除 第2讲 变频器过流故障及案例分析[J].自动化博览.,2009(4):54-57

[5]陈燕.ABB变频器的传动控制分析[J].科技传播.2012(9):157+16