ТЕХНИКА И ТЕХНОЛОГИЯ





Твердотельное Д. Барановский, В. Федосов Оптоэлектронное симисторное реле

Твердотельные оптоэлектронные реле привлекают внимание широкого круга производителей электронной продукции. Необходимость таких устройств в современных электронных изделиях очевидна, поэтому приборы данного типа производятся многими зарубежными фирмами. Отрадно отметить, что в области твердотельных реле отечественные производители вполне конкурентоспособны, даже по отношению к таким общепризнанным лидерам, как Motorola. В качестве примера рассмотрим твердотельное реле переменного тока, производимое АО "Протон", одним из ведущих российских предприятий оптоэлектроники.

Твердотельное оптоэлектронное симисторное реле 5П51 (рис.1) реализует функцию гальванической развязки цепей переменного тока (небольшие двигатели, силовые реле, лампы накаливания и т.д.) от маломощных схем управления (микропроцессоры, низковольтные цифровые и линейные интегральные схемы), весьма чувствительных к помехам. Конструктивно это гибридная интегральная схема, содержащая два полупроводниковых кристалла. Коммутируемое напряжение \sim 280 В, ток - 100 мА, ток управления – 5мА. Прибор выполнен в пластмассовом 6-выводном DIPкорпусе.

Инфракрасный светоизлучающий диод преобразует входной слаботочный сигнал в излучение с длинной волны 940 нм. Фотоприемник, отделенный про-

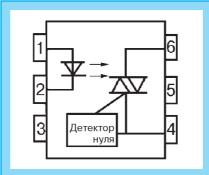


Рис. 1. Эквивалентная схема реле 5П51

лом фотоприемника — толщиной 0,4 мм) отвечает требованиям электробезопасности и обеспечивает устойчивость к воздействию испытательного напряжения не менее 3000 В, прикладываемого

между входными и выходными выводами реле в течение одной минуты.

Электрические параметры реле приведены в таблице.

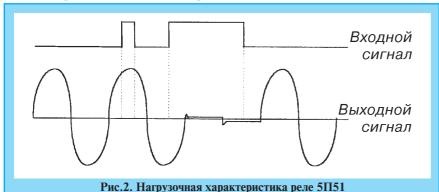
Электрическая схема

На рис. 3 показана электрическая схема оптоэлектронного реле.

VD1 -светоизлучающий диод. Кристалл фотоприемника содержит две идентичные соединенные встречно-параллельно (для положительной и отрицательной полуволны напряжения) схемы на элементах VT1, VT2, VT3, VD2, VD3, R1 и VT4, VT5 VT6, VD4, VD5, R2, соответственно. Транзистор VT2 (VT5), фототранзистор VT3 (VT4) и резистор R1 (R2) образуют фоточувствительный тиристор. МОП-транзистор VT1 (VT6), фотодиод VD2 (VD5) и стабилитрон VD3 (VD4) формируют схему детектора нулевого напряжения.

Если во входной цепи светодиода электрический ток не протекает, то прибор будет находиться в выключенном состоянии при любой полярности напряжения на выходе. Возможность самопроизвольного срабатывания его тиристорных структур, чувствительных к различного рода помехам, подавляется резисторами R1 и R2.

Благодаря оптической связи светодиода VD1 с элементами фотоприемника входной ток вызывает возникновение фототока в элементах VD2, VT3, VD5, VT4, открывая сеимистор.



зрачным изоляционным барьером, преобразует излучение в электрический сигнал управления симистором. Кристалл фотоприемника содержит детектор нулевого напряжения, обеспечивающий включение сеимистора только тогда, когда линейное напряжение на нем находится в пределах \pm 20 В, что предотвращает коммутацию электрической цепи в момент больших амплитудных значений напряжения питания (рис. 2).

Конструкция прибора (зазор между входными и выходными выводами — не менее 8 мм, изолирующий барьер между светодиодным излучателем и кристал-



Электрические параметры реле 5П51 (T=25 ⁰ C)					
Параметра	Обозначение	мин.	типовое	макс.	Режим измерения
Входное напряжение, В	Uвx	1,0	1,2	1,5	I _B x=10 _M A
Остаточное напряжение в открытом состоянии, В	Uост		1,5	3,0	I _{BX} =4 _M A I _{BЫX} =100 _M A
Ток утечки на выходе в закрытом состоянии, мкА	Іут		0,01	1	Uвых=400B
Напряжение запрета, В	U3		5	20	Івх=10мА
Ток утечки в состоянии запрета, мкА	Іутз			500	Iвх=10мА Uвых=±400В
Напряжение изоляции, В	Uиз	3000	2000		Т=1мин.
Сопротивление изоляции, Ом	Rиз		10^{11}		
Проходная емкость, пФ	Спр		3,0		

Если линейное выходное напряжение превышает 20 В, включается МОПтранзистор VT1 (VT6), поскольку падение напряжения на его затворе превышает пороговое. При этом переход базаэмиттер транзистора VT3 (VT6) надежно шунтируется, что предотвращает срабатывание фототиристоров схемы, а в выходной цепи протекает ток в несколько десятков микроампер. Стабилитрон VD3 (VD4), имея напряжение пробоя около 25 В, предохраняет затвор МОПтранзистора от разрушения.

При уменьшении выходного линейного напряжения ниже 20 В (выше –20 В) МОП-транзистор запирается, что приводит к лавинообразному отпиранию фототиристора. Выходная цепь при этом замыкается, и линейное напряжение прикладывается к нагрузке.

Минимальное линейное напряжение, при котором включается симистор, определяется падением напряжения на открытых транзисторах схемы и составляет ~ 0.7 B.

Таким образом, в диапазоне от -0.7 до 0.7 В прибор всегда находится в выключенном состоянии. Срабатывание происходит в узком диапазоне линейного напряжения от -0.7 до -20 В и от 0.7 до 20 В, после чего напряжение питания прикладывается к нагрузке.

Выключится реле только после того, как на входе будет установлено напряжение менее 0,7 В, а ток нагрузки станет меньше тока удержания в момент перехода выходного напряжения через ноль.

Схема включения

Основная схема включения реле для управления мощным симистором показана ни рис 4.

Резистор $R_{O\Gamma p}$ необходим для ограничения импульсного тока через оптосимистор и составляет 25-50 Ом. Демпфирующая RC-цепочка ограничивает скорость нарастания импульсных помех в линии, которые могут привести к самоотпиранию прибора.

Большинство устройств, работающих в диапазоне токов до 100 мА, могут управляться оптосимисторным реле без

использования цепей защиты. Демпфирующие цепи требуются, если на выход оптореле воздействуют паразитные импульсы со скоростью нарастания амплитуды сигнала более 1000 В/мкс, генерируемые как нагрузкой, так и посторонними источниками. В промышленных условиях, где посредством контакторов коммутируются большие индуктивные



нагрузки, переходные процессы в линиях могут вызвать не только самопроизвольное срабатывание оптореле, но и вывести его из строя из-за превышения максимально допустимого значения амплитуды выходного сигнала. В этом слу-

чае демпфирующая цепь из резистора R и конденсатора C, уменьшающая скорость переходного процесса (рис.5), должна быть дополнена варистором VD, ограничивающим напряжение на приборе. Типовые номиналы кон-

денсатора С и резистора R составляют $0.01 \text{ мк}\Phi$ и 39 Ом, соответственно, и могут варьироваться в различных условиях.

Требования к входному току

Для нормальной работы реле важно правильно рассчитать входной ток. Недостаточный входной ток в сочетании с технологическим разбросом коэффициентов оптической связи светодиод-фотоприемник может стать причиной несимметрии выходной характеристики во включенном состоянии и привести к то-

му, что в один из полупериодов оптосимистор будет включен, в другой — окажется выключенным. При работе в таком режиме на большую индуктивную нагрузку реле может выйти из строя. В то же время избыточный входной ток приводит к перегреву светодиода и деградации его оптических характеристик. Величина оптимального входного тока лежит в диапазоне от 10 до 25 мA, а номинал токоограничивающего резистора $R_{\rm BX}$ вычисляется по формуле:

 $R_{\rm BX}$ =(U_{BX МИН} – U_{CB МАКС})/I_{BX}. Например, для оптореле, работающего в диапазоне температур от –40° до +85°С и при входном напряжении от 4,5 до 5,5 В $R_{\rm BX}$ =(4,5 – 1,5)/0,01=300 Ом. Здесь 1,5 В – падение напряжения на

Здесь 1,5 В — падение напряжения на светодиоде при температуре —40°С. При этом наибольший ток через светодиод будет протекать при входном напряжении 5,5 В и температуре 85°С. Падение напряжения на светодиоде составит 1,1 В. Входной ток I_{BX} =(5,5–1,1)/300=14,7 мА, что не превышает предельно допустимого значения.

Тепловые характеристики

Для надежной работы симисторного реле необходимо соблюдать температурный режим. Недопустим перегрев сеимистора выше 125° С, так как эта температура предельна для кремниевых полупроводниковых кристаллов, после чего резко снижается их надежность. При коммутируемом токе 100 мА и температуре окружающей среды 40° С симиситорное реле рассеивает мощность 250 мВт. Ухудшение условий охлаждения приводит к необходимости ограничивать коммутируемый ток. Эти условия зависят от количества и расположения элементов на печатной плате, а также от ориентации самой печатной платы. Улучшению теплоотлачи способствует увеличение размеров металлизирован-

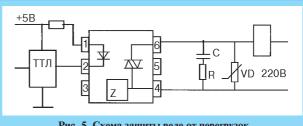


Рис. 5. Схема защиты реле от перегрузок

ной площадки под выводом 5, так как он, являясь держателем кристалла оптосеимистора, пропускает некоторое количество тепла в печатную плату.

Кроме рассмотренного прибора, АО "Протон" производит ряд семейств твердотельных реле, рассчитанных на различные условиях применения, с постоянными и переменными токами нагрузки и дополнительными функциональными возможностями.