

НАША КОНСУЛЬТАЦИЯ

ДЕМОНТОВИЧ В. Блок разгона— торможения ротора шагового электродвигателя. — Радио, 2005, № 7, с. 38, 39.

Печатная плата.

Чертеж возможного варианта печатной платы устройства представлен на рис. 1. Плата рассчитана на примененные резисторы МЛТ и конденсаторы КМ. Не показанные на схеме конденсаторы С5—С10 (также КМ, емкостью 0,033—0,068 мкФ) — блокировочные в

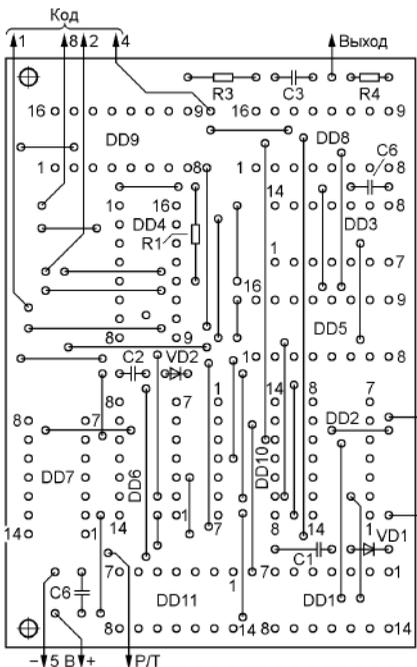
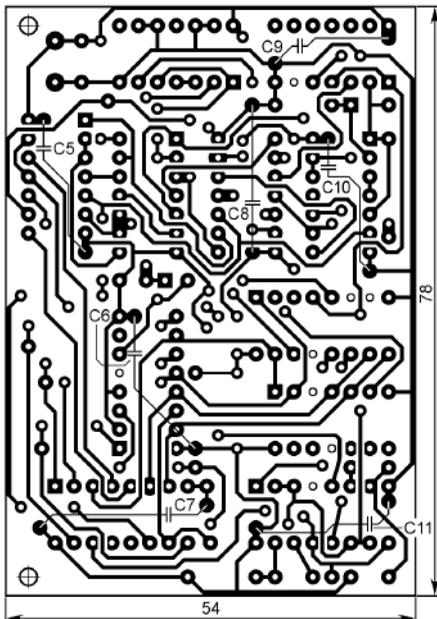


Рис. 1

цепях питания микросхем. Первый из них монтируют на стороне деталей, остальные — на стороне печатных проводников и припаивают к контактным площадкам без отверстий, расположенным поблизости от выводов питания микросхем. Перемычки, соединяющие печатные проводники на обратной стороне платы, изготавливают из тонкого монтажного провода в теплостой изоляции и впаивают до установки деталей на плату.

БАЕВ В. Телефонный сторож для абонентов АТС с тональным набором номера. — Радио, 2005, № 2, с. 35, 36.

Печатная плата.

Устройство собирают на плате, чертеж которой изображен на рис. 2. На ней размещены все детали, кроме переключателей SA1, SA2, светодиодов HL1, HL2, розетки X2 и предохранителя FU1. Плата рассчитана на применение микросхемы W9145, транзисторов серий КП501 (VT1), КТ502 (VT3), КТ503

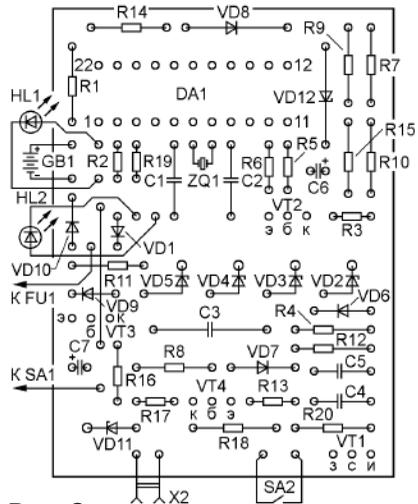
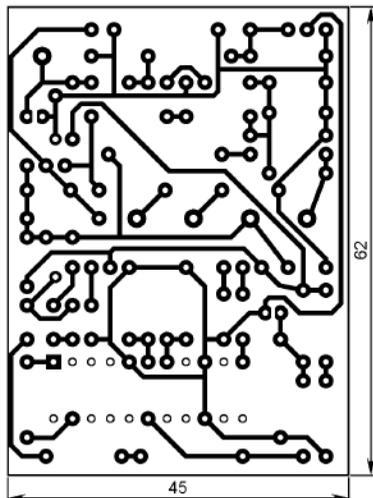


Рис. 2

(VT2, VT4), диодов серий КД522 и КД102, кварцевого резонатора МТФ38 фирмы Jauch, стабилизатора КС147А в стеклянном корпусе, резистора МЛТ, конденсаторов КМ (С1, С2, С4, С5), К73-5 (С3) и оксидных серии ТК фирмы Jamicon (остальные).

ОБРАТИТЕ ВНИМАНИЕ

ДОЛГОВ О., НЕЧАЕВ И. Два испытателя стабилитронов. — Радио, 1996, № 8, с. 44 (редактор — Б. Иванов).

На рис. 2 в статье номер вывода питания "+U" микросхемы DA1 — 7 (а не 4, как указано на схеме).

ЗУЕВ Л. Блок питания УМЗЧ с синхронным выпрямителем и LC-фильтром. — Радио, 2007, № 11, с. 16—19; № 12, с. 15—17, 22; 2008, № 1, с. 13—17 (редактор — А. Соколов).

Формула (3) во второй части статьи (2007, № 12, с. 15, 1-я колонка) справедлива для усиленного сигнала синусоидальной формы или несинусоидальной — при чисто активной нагрузке. В общем виде эта формула выглядит так:

$$P_{н} = \sum_{n=0}^{\infty} (U_{нn}^2 / Z_{нn} \cdot \cos \varphi_n)$$

где $U_{нn}$, $Z_{нn}$, $\cos \varphi_n$ — соответственно действующее значение, полное сопротивление нагрузки и сдвиг фазы для n -ой гармоники напряжения на выходе усилителя.

В формуле (22) (№ 12, с. 17, 2-я колонка) символом "I" обозначен номинальный ток подмагничивания дросселя. В данном случае он должен быть равен току $I_{d \max}$.

Формула для энергоемкости сглаживающего дросселя (последний абзац той же колонки на с. 17) должна выглядеть так:

$$W_L = (I_{d \max} + I_{Lm})^2 \cdot L_{\phi} / 2.$$

Сказанное о токе холостого хода трансформатора (2008, № 1, с. 13, 1-я колонка, 4-й абзац) следует читать так: "При самостоятельном изготовлении сетевых трансформаторов рекомендуется собирать их магнитопроводы с зазором, увеличивающим ток холостого хода первичной обмотки до значения, равного 10...20 % от номинального рабочего тока".

Второе предложение во 2-м абзаце 2-й колонки на с. 15 того же номера следует заменить следующим текстом: "Минимальную нагрузку имитируют подключением к выходам +/-70 В резисторов сопротивлением 6,8 кОм с рассеиваемой мощностью 1 Вт (выходы +/-45 В оставляют свободными). Для создания максимальной нагрузки выходы +/-70 В нагружают резисторами сопротивлением 680 Ом (мощностью не менее 7,5 Вт), а к выходам +/-45 В подключают резисторы сопротивлением 15 Ом (мощностью не менее 75...100 Вт при непродолжительном измерении!)"

Редактор — В. Фролов, графика — В. Фролов