

УДК 621.318.56

ПЛЕНОЧНЫЕ МНОГОСЛОЙНЫЕ ЕМКОСТНЫЕ СТРУКТУРЫ  
С ИЗМЕНЯЕМОЙ ЖЕСТКОСТЬЮ

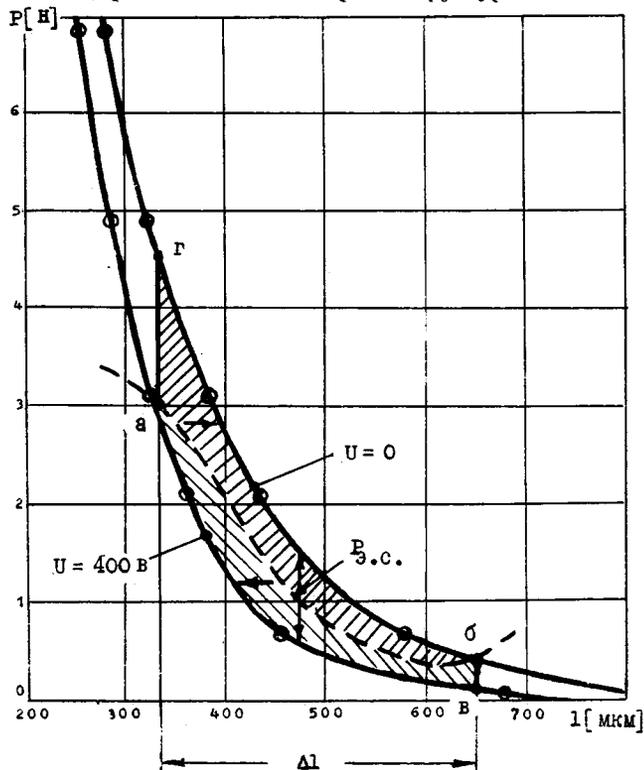
В.Л. Дятлов, Ю.А. Пьянков, А.А. Хороменко

Многослойная емкостная структура (пакет) пленочного электростатического двигателя с возвратно-поступательным движением [1] может быть использована как электромеханический элемент, подобный электромагниту, и как пружина с изменяемой жесткостью. Сила, действующая на подвижный коллектор структуры, в этих двух случаях будет иметь разные направления. В первом случае она направлена в сторону структуры [2], а во втором случае в сторону от структуры, т.е. является силой реакции структуры. Возможно использование структуры и в промежуточном режиме - режиме двухтактного двигателя [3], когда она представляет собою при сокращении элемент, подобный электромагниту (при малой или равной нулю силе на коллекторе), а при расширении - элемент, подобный пружине (при отношении большой силе на коллекторе, действующей в направлении от структуры).

В настоящей работе представлены результаты экспериментального исследования многослойной структуры [1], используемой как пружина с изменяемой жесткостью при изменении напряжения управления.

Структура выполнена из тонких волнообразно деформированных металлических (пермаллой 77НМД, толщиной 1,5 мкм) и тонких лавсановых пленок (толщиной 3 мкм). Из металлических пленок изготовлены две группы обкладок плоского конденсатора структуры с гибкими токопроводами, а из лавсановых пленок - изоляция конденсатора структуры (по два слоя в каждом промежутке между соседними обкладками). Площадь каждой обкладки из металла составляет 1200 мм<sup>2</sup> (обкладки имеют вид круга с круговым отверстием в средней части).

Площадь каждой изоляционной пленки несколько больше  $1200 \text{ мм}^2$ , по - сколько они выступают своими краями за края металлических обкладок приблизительно на  $2 \text{ мм}$ . Металлические и лавсановые пленки расположены в структуре этажами, семь обкладок подключены к одному полюсу и шесть обкладок к другому полюсу источника напряжения. В структуре 15 двойных слоев лавсановой изоляции (два двойных слоя лавсана служат для изоляции пластин двух коллекторов - монолитных плоских пластин, расположенных на краях структуры).



Экспериментальные зависимости силы реакции пакета  $P$  в зависимости от толщины пакета  $l$  изображены на рисунке при напряжении на конденсаторе пакета  $U = 0$  и  $U = 400 \text{ в}$  (эксперименты проведены в вакууме  $10^{-5} \text{ мм Hg}$ ). Ход пакета зависит от вида зависимости  $P(l)$  сжимающей пакет нагрузки. На рисунке показан ход пакета для одной из зависимостей  $P(l)$  сжимающей нагрузки при изменении напряжения

на конденсаторе пакета от 0 до 400 в (штриховая кривая). Площадь абв - работа сил сжатия пакета, площадь абг - работа сил расширения пакета.

Разность сил реакции пакета при  $U = 0$ ,  $P_{U=0}(1)$  и  $U = U_m$ ,  $P_{U=U_m}(1)$  есть усредненные значения электростатической силы  $P_{Э.с.}(1)$  т.е.  $P_{U=0}(1) - P_{U=U_m}(1) = P_{Э.с.}(1)$ . В свою очередь

$$P_{Э.с.} = \frac{U^2}{2} \cdot \frac{dC}{dl},$$

где  $C$  - емкость пакета. Поэтому площадь абгв

$$A_{абгв} = \int_{(Δl)} P_{Э.с.} dl = \int_{C_{min}}^{C_{max}} \frac{U^2}{2} dC. \quad (1)$$

С другой стороны,  $A_{абгв}$  - работа сил сжатия-расширения пакета за один цикл. Отсюда следует, согласно (1), что работа сил сжатия-расширения за один цикл может быть определена по соответствующей площади на кривой зависимости  $C(x)$ , где  $x = U^2/2$  [3]. Такое равенство соответствующих площадей на плоскостях  $(l, P)$  и  $(x, C)$  было проверено экспериментально. Оно выполняется с точностью 15%.

Площадь между зависимостями  $P_{U=0}(1)$  и  $P_{U=400}(1)$  и прямыми  $P = 7и$  и  $P = 0$  равна  $3 \cdot 10^{-4}$  дж. Вес пакета (все пермаллоевые и лавсановые пленки) равен  $4 \cdot 10^{-4}$  кг. Таким образом, некоторая расчетная энергоемкость исследуемого пакета равна 0,75 дж/кг. Эта энергоемкость приблизительно равна расчетной энергоемкости электромагнитов [2]. С другой стороны, запасаемая расчетная энергия в конденсаторе пакета при полном его сжатии  $CU^2/2 = 60 \cdot 10^{-4}$  дж (при  $U = 400$  в). Отсюда видно, что исследуемый пакет используется не более чем на 10%.

В заключение авторы выражают благодарность ведущему инженеру Потапову Б.С. и ст. инженеру Коняшкину В.В. за полезные обсуждения и помощь в проведении экспериментов.

## Л и т е р а т у р а

1. А.с.744877 (СССР). Электростатический двигатель с возвратно-поступательным движением / Дятлов В.Л., Колмогоров А.Б., Коняшкин В.В., Луцет М.К., Потапов Б.С. - Оpubл. в Б.И. 1980, № 24.

2. ДЯТЛОВ В.Л. Пленочная электромеханика - основа создания пленочных емкостных двигателей с высокой энергоемкостью. - В кн.: Моделирование в пленочной электромеханике (Вычислительные системы, вып. 84). Новосибирск, 1981, с. 3-32.

3. ДЯТЛОВ В.Л., КОНЯШКИН В.В., ПОТАПОВ Б.С. Структуры М-Г-Д-М с подвижными пленками. Настоящий сборник, с. 3-23.

Поступила в ред.-изд.отд.  
29 сентября 1982 года