Оценка деформации печатных плат

С. Никитин¹, К. Поздняков², О. Хомутская³

УДК 621.3.049.75:658.5.012.14 | ВАК 05.13.06

В процессе изготовления печатных плат (ПП) их размеры в большей или меньшей степени «уходят» относительно значений, указанных в конструкторской документации. Для плат высоких классов точности размерная деформация на некоторых технологических этапах может достигать критической величины, приводя к резкому росту брака, который может проявить себя как на выходном контроле производства ПП, так и позже, при сборке электронных узлов либо в эксплуатации, когда дефекты платы проявляют себя как фактор снижения надежности функционирования электронного блока.

В статье рассмотрен метод анализа размерной деформации ПП, который можно применить после проведения любого из этапов технологического процесса и по его результатам принять меры по введению деформации в пределы допуска для ПП данного класса точности.

остоянная миниатюризация, интеграция всё большего количества компонентов [1], тенденции увеличения функциональности единичного электронного узла требуют применения печатных плат высокого класса точности, что выражается в уменьшении размеров контактных площадок, ширины проводников и зазоров между ними, диаметра переходных отверстий, увеличении количества слоев в многослойных ПП (рис. 1). В совокупности с повышением требований к надежности электроники это ведет к усложнению технологических процессов изготовления ПП и, в частности, актуализирует проблему контроля их размерной деформации. Величина деформации должна оставаться в пределах жестких допусков – только так можно гарантировать требуемую точность совмещения пространственных структур и межуровневых соединений, что, в свою очередь, имеет решающее значение для выхода годной продукции – как ПП, так и печатных узлов при дальнейшей сборке.

Наличие деформаций, превышающих допустимые значения, может привести к ряду неисправимых дефектов, таких как смещение проводников, уход контактных площадок, изменения в геометрии кромки ПП, разрыв проводников и т.п. [2, 3]. В технологическом процессе изготовления ПП можно выделить несколько этапов, наиболее неблагоприятных с точки зрения величины возникающих в их ходе деформаций [4]:

 этап травления – формирование рисунка проводящих слоев ПП;

³ МАИ (НИУ), ассистент, khomutskayaov@gmail.com.

- этап металлизации, на котором выполняется покрытие медью отверстий, слотов, торцов и увеличение ее толщины на токопроводящем рисунке слоя;
- этап прессования, целью которого является соединение отдельных проводящих слоев в единую структуру многослойной ПП.

Допустимые уровни деформации строго регламентированы в ГОСТ Р 53429-2009 «Печатные платы. Основные параметры конструкции» [5]. В процессе изготовления ПП их необходимо максимально точно контролировать, чтобы своевременно оценить отклонения параметров и дать рекомендации по доработке дизайна рисунка ПП и/или изменению технологических параметров производственного этапа; только таким образом можно добиться уменьшения количества бракованной продукции на выходе и, в конечном итоге, минимизировать временные и материальные затраты производства.

В статье предлагается метод оценки размерной деформации ПП, основанный на обработке данных, полученных оптическим путем. По сравнению с общеупотребимыми методами оценки деформаций ПП – компьютерным моделированием, визуальным исследованием, механическим тестированием при помощи зажимного аппарата – представленный метод позволяет ускорить процесс, практически исключить человеческий фактор и, что особенно важно для принятия компенсирующих мер, увидеть направление деформаций для множества точек, распределенных по всей поверхности платы, и дать им количественную оценку.

Предлагаемый метод может рассматриваться как развитие работы, проведенной коллективом авторов

¹ МАИ (НИУ), магистрант, nsa010995@gmail.com.

² МАИ (НИУ), студент, kiry-98@mail.ru.



Рис. 1. Увеличение сложности многослойных печатных плат с 1992 по 2010 год [4]

и описанной в статье [6]. Его преимущества по сравнению с последним состоят, во-первых, в использовании другого эталонного изображения – за эталон принимается изображение, полученное из файла формата GERBER, то есть точно соответствующее «идеальной» плате, разработанной конструктором; во-вторых, в увеличении количества операций совмещения анализируемого и эталонного изображений, что повышает точность получаемых данных; в-третьих, в представлении результата анализа в виде карты распределения деформаций по площади платы – это наглядно и удобно для практического использования, будь то переработка топологии платы, направленная на уменьшение деформации в критических зонах, или корректировка параметров технологического процесса, ставшего предметом оценки возникающих в его ходе деформаций.

Процесс оценки деформации состоит из следующих шагов:

- Получение эталонного изображения ПП (файл в формате bmp) из ее файла формата GERBER (рис. 2).
- Получение анализируемого изображения – сканирование ПП после технологического этапа, который требует контроля произошедших деформаций (рис. 3).
- Перевод отсканированного изображения в полутоновый формат.
- Наложение анализируемого изображения на эталонное и их выравнивание по контуру ПП.
- 5. Выравнивание изображений относительно реперных точек.
- Смещение изображений таким образом, чтобы точка с координатами верхнего левого реперного отверстия расположилась в точке с заранее заданными координатами (в данной работе установлены значения координат: 300 по оси Х и 300 по оси У).

- Проведение операции распознавания отверстий как окружностей и определение координат их местоположения на эталонном и анализируемом изображениях.
- Расчет смещения в пикселях по осям X и Y каждого отверстия анализируемого изображения относительно соответствующего отверстия на эталонном изображении.
- 9. Расчет среднего значения смещений отверстий по оси X и оси Y.
- 10. Сдвиг анализируемого изображения на значения средних смещений по оси Х и оси Ү в направлении, противоположном направлению смещений; таким образом компенсируется уход реперных знаков, вызываемый деформацией ПП.
- Проведение операции распознавания отверстий как окружностей и определение координат центров их местоположения на эталонном и анализируемом изображениях.



Рис. 2. Пример эталонного изображения формата bmp (справа), полученного из файла формата drl (слева)



Рис. 3. Пример анализируемого изображения формата bmp

- Расчет в точках (пикселях) модульной величины смещения для каждого отверстия анализируемого изображения относительно соответствующего отверстия эталона.
- Расчет интегральной оценки суммарной средней модульной величины смещения.
- Расчет дисперсии отклонения смещений от полученной интегральной оценки.
- 15. Перевод в миллиметры результатов, полученных по п. п. 8, 13, 14.
- 16. Экспорт полученных данных в выходной файл формата csv в виде табличных данных.
- Построение графиков дисперсии для каждого вида тестовых ПП (рис. 4–12) для подтверждения работоспособности метода.
- Отображение векторов смещения на анализируемом изображении ПП (рис. 13).
- 19. Построение карты деформации (рис. 14).

По результатам п. п. 8, 9, 13, пересчитанным в миллиметры (п. 15), можно сделать вывод о принципиальной возможности как применения данного базового материала для изготовления ПП заданного класса точности, так и реализации проекта в целом. Изображение тестируемой платы с нанесенными векторами смещения отверстий относительно эталона (п. 18) и особенно карта деформации ПП (п. 19) дают детальную информацию для корректировки проекта печатной платы и/или уточнения параметров технологического процесса. Пункты 10– 14, 17 выполняются прежде всего с целью подтверждения работоспособности метода – достоверности получаемых с его помощью данных.

Для экспериментальной проверки метода выбран процесс травления односторонних и двусторонних тестовых ПП с предварительно насверленными отверстиями. Материал плат – FR-4, размер – 148 × 210 мм, толщина 0,5 мм, толщина металлизации 18 мкм. Отверстия диаметром 1,0 мм насверлены в виде матрицы 30 × 42 с шагом 5 мм. Количество реперных знаков – 3.

Тестовые ПП разделены на несколько видов:

- С расположением топологии на одной из сторон и отсутствием меди на второй:
 - Горизонтальное расположение проводников (здесь и далее – относительно основы переплетения нитей диэлектрика).
 - 1.2. Вертикальное расположение проводников.
 - 1.3. Диагональное расположение проводников.
- С расположением топологии на одной из сторон и медным полигоном на второй:
 - 2.1. Горизонтальное расположение проводников.
 - 2.2. Вертикальное расположение проводников.
 - 2.3. Диагональное расположение проводников.
- 3. Срасположением топологии на обеих сторонах платы:
 - 3.1. Горизонтальное расположение на одной стороне и вертикальное на второй.
 - 3.2. Горизонтальное расположение на одной стороне и диагональное на второй.
 - 3.3. Вертикальное расположение на одной стороне и диагональное на второй.

Изготовлено 10 образцов каждого вида. Проведена предварительная термостабилизация заготовок в печи при 60 °C в течение 24 ч [7].

Для получения изображений исследуемых ПП использовался сканер Epson Perfection 3170 с разрешением 1800 DPI (Dots Per Inch – точек на дюйм). Для исключения дополнительных искажений в изображении в случае его сжатия использован формат bmp. Размер полученных изображений 10200 × 14000 точек.

Для программной реализации алгоритма использован язык Python 3 с использованием библиотеки компьютерного зрения Open CV [8]. С ее помощью осуществляется поиск окружностей на изображении со сквозными отверстиями на печатной плате.

Расчет смещения центров отверстий на эталонном и анализируемом изображениях осуществлялся по следующей формуле:

$$AB_{i} = \sqrt{\left(X_{B_{i}} - X_{A_{i}}\right)^{2} + \left(Y_{B_{i}} - Y_{A_{i}}\right)^{2}},$$
(1)

где AB_i — величина смещения центров i-го отверстия в пикселях; X_{A_i} , Y_{A_i} — координаты положения i-го отверстия на эталонном изображении; X_{B_i} , Y_{B_i} — координаты положения i-го отверстия на анализируемом изображении.



ИНТЕЛЛЕКТ. КАЧЕСТВО.

AO «МИКРОВОЛНОВЫЕ СИСТЕМЫ» Москва, ул. Нижняя Сыромятническая, 11 Тел. (495) 917-21-03 Факс (495) 917-19-70 E-mail: mwsystems@mwsystems.ru www.mwsystems.ru

- СОВРЕМЕННОЕ ПРОИЗВОДСТВО И ТЕХНОЛОГИИ
- ОПТИМАЛЬНОЕ СООТНОШЕНИЕ ЦЕНА/КАЧЕСТВО



АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО «МИКРОВОЛНОВЫЕ СИСТЕМЫ»



0.174

0,182

0,183

Деформация,

0,20

0,15

0.10

0,05

0

1 2 3 4 5 6 7 8 9 10





Рис. 5. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при горизонтальном расположении проводников на одной стороне и отсутствии меди на второй. Разброс значений не более 3%



Рис. 6. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при диагональном расположении проводников на одной стороне и отсутствии меди на второй. Разброс значений не более 3%



Рис. 7. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при вертикальном расположении проводников на одной стороне и наличии медного полигона на второй. Разброс значений не более 3%



Рис. 8. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при горизонтальном расположении проводников на одной стороне и наличии медного полигона на второй. Разброс значений не более 2%



Рис. 9. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при диагональном расположении проводников на одной стороне и наличии медного полигона на второй. Разброс значений не более 3%

0,197

Номер заготовки

0,212

0 17



Рис. 10. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при вертикальном расположении проводников на одной стороне и горизонтальном на второй. Разброс значений не более 3%



Рис. 11. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при горизонтальном расположении проводников на одной стороне и диагональном на второй. Разброс значений не более 3%



Рис. 12. Экспериментальные результаты размерной деформации ПП при вертикальном расположении проводников на одной стороне и диагональном на второй. Разброс значений не более 2%

Перевод результатов расчета смещений отверстий в миллиметры производится на основе имеющихся исходных данных о параметре **DPI** полученных изображений.

$$L_i = \frac{AB_i \cdot k}{DPI},\tag{2}$$

где L_i – величина смещения центра *i*-го отверстия в мм на изображении; *k* – коэфициент перевода из дюймовой системы измерения в метрическую, *k*=25,4=const.

В ходе проведенного эксперимента получена статистика по 90 заготовкам с более чем 110 тыс. успешно распознанных отверстий. Статистическая обработка результатов показала, что деформация использованного в исследовании материала на этапе травления проводников может быть критична уже для плат 4 класса точности.

Экспериментально полученные значения величины деформации для каждого вида тестовых образцов представлены на рис. 4–12.

Разброс значений модуля вектора деформации в каждом из видов плат относительно среднего значения не превышает 3%, что свидетельствует о достоверности полученных данных.

Полученные в ходе эксперимента результаты визуализированы в соответствии с п. п. 18, 19 описания последовательности действий при оценке деформации. На рис. 13 приведено графическое представление полученных расчетных результатов по формулам 1 и 2 (п. 18), с помощью которого можно увидеть величину и направление смещения для каждого отверстия тестовой ПП. На рис. 14 показан пример карты деформации одной из тестовых ПП (п. 19),



Рис. 13. Пример отображения смещения отверстий на печатной плате (фрагмент); стрелки показывают направление смещения центров отверстий на анализируемом изображении относительно эталонного



Рис. 14. Пример карты деформации печатной платы, построенной по результатам эксперимента (тестовая ПП с диагональным размещением проводников на одной стороне и медным полигоном на второй). Голубой цвет – менее 0,1 мм; зеленый цвет – 0,1–0,125 мм; желтый цвет – 0,125–0,15 мм; оранжевый цвет – 0,15–0,175 мм; красный цвет – более 0,2 мм.

наглядно отображающей распределения величины деформации по площади платы.

Изложенный метод позволяет быстро и эффективно оценить общий уровень деформации и определить ее конкретные величины и их распределение по площади ПП. Метод использует цифровую обработку данных, но, в отличие от методов расчета математической модели деформации ПП в САЕ-системах, предполагает работу на реальных печатных платах. Его преимущества — низкая стоимость реализации и высокая скорость обработки анализируемых данных.

Исходя из вышесказанного, можно сделать вывод о возможности эффективного применения метода для расчета деформаций печатных плат и целесообразности его внедрения для оценки качества применяемых материалов, уточнения параметров технологических процессов и для формирования рекомендаций по редактированию проекта печатной платы на этапе технологической подготовки производства.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Медведев А.М. Электронные компоненты и монтажные подложки. Постоянная интеграция // Компоненты и технологии. 2006. № 12. С. 124–134.
- Медведев А.М., Можаров В.А. Плотность межсоединений электронных компонентов // Печатный монтаж (приложение к журналу «ЭЛЕКТРОНИКА: Наука, Технология, Бизнес»). 2011. № 3. С. 140–145.
- Можаров В. А. Обеспечение пространственного совмещения элементов межсоединений в многослойных печатных структурах. Автореферат на соискание ученой степени кандидата технических наук. – М., 2013.
- Ronen A. Predicting Deformation and Strain Behavior in Circuit Board Bend Testing // Army Research Laboratory, 2012.
- ГОСТ Р 53429-2009. ПЛАТЫ ПЕЧАТ-НЫЕ. Основные параметры конструкции. – М.: Стандартинформ.
- 6. **Куликов Н., Хомутская О., Ван**-

цов С. Цифровой метод автоматизированной оценки деформации печатной платы. // «ЭЛЕКТРОНИКА: Наука, Технология, Бизнес». 2018. № 2. С. 186–191.

- Можаров В.А., Шуман К.В. Адаптация техпроцесса подготовки производства печатных плат высокого класса точности под заданные параметры геометрической стабильности базового материала // Электронный журнал «Труды МАИ». 2012. № 50. С. 13. URL: http://www.mai.ru/science/ trudy/published.php (дата обращения 20.11.2018).
- Mordvintsev A., Abid K. OpenCV-Python Tutorials // Documentation Release 1, 2017.