

ПОВЫШЕНИЕ ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТИ ТОЧЕНИЯ РЕЗЬБЫ РЕЗЦАМИ С КЕРАМИЧЕСКИМИ ПЛАСТИНКАМИ

А.С. Ямников, А.О. Чуприков, А.И. Харьков

Несмотря на множество хорошо разработанных процессов высокопроизводительного формирования резьб давлением на деталях массового производства в некоторых случаях приходится нарезать резьбы резцами. К таким случаям относят нарезание резьбы на тонкостенных заготовках или повышенной твердости, нарезание резьб несимметричного профиля. Ведущие инструментальные фирмы разрабатывают и выпускают для этих случаев специальные резьбовые пластины и дают программы для расчета режимов резания и схемы срезания припуска в зависимости от шага резьбы и твердости обрабатываемой заготовки. Обычно резьбовые пластины изготавливают из металлокерамических твердых сплавов, зачастую с упрочняющими покрытиями. Особенностью профиля резьбовых пластинок является малый радиус скругления вершины, связанный с размерами шага нарезаемой резьбы. Это обстоятельство приводит к высоким механическим и тепловым нагрузкам на вершину резьбовой пластины и вынуждает для обеспечения приемлемой стойкости снижать режимы резания: скорость, связанную с частотой вращения заготовки, и подачу врезания на каждый рабочий ход. В последнее время появились пластинки из минералокерамики на основе окиси алюминия с легированием карбидами тугоплавких металлов. Эти пластинки обладают высокой теплостойкостью, что позволяет повышать скорость резания. Однако в литературе практически нет сведений о применении пластинок из минералокерамики для нарезания резьбы на высокопрочных заготовках. В статье приведены результаты экспериментов по нарезанию резьбы резцами с керамическими пластинками на стальных заготовках высокой твердости (HRC 52...55). Показано влияние отрицательного переднего угла, величины заглабления резца и подачи на врезание на составляющие силы резания. Доказано, что при оптимизации геометрических параметров пластинок возможно высокопроизводительно нарезать резьбы на закаленных заготовках из высокопрочных материалов, что в сочетании с меньшей стоимостью материала пластинок сулит существенные экономические преимущества.

Ключевые слова: закаленная заготовка, резьба, керамическая пластина, стойкость, производительность.

Несмотря на широкое применение прогрессивных процессов формообразования заготовок, максимально производительно приближающих их к форме и размерам, близким к готовым деталям, в машиностроении сохраняется значительное распространение методов получения окончательных размеров с помощью срезания стружки. При этом значительное внимание уделяется механизму разрушения материала заготовки и образования стружки в процессе резания [1–10].

Обзор литературы, проведенный авторами, показывает, что в настоящее время работы, посвященные нарезанию резьбы резцами, проводятся отечественными и зарубежными исследователями, но при этом используются твердосплавные пластины проверенных марок.

При нарезании резьбы на закаленных заготовках все ведущие мировые фирмы рекомендуют использовать твердосплавные пластинки с упрочняющим покрытием. Сменные многогранные неперетачиваемые пластинки выпускаются для нарезания различных типов резьб с полным и неполным профилем. Некоторые фирмы прилагают файлы программ для подбора типа пластины и режимов резания.

Отчет по подбору резьбового инструмента, проведенный по программе, разработанной немецким институтом Hoffmann Group – Институт Fraunhofer IWU машиностроения и обработки металла давлением Vargus Thread Turning Generator V-5.0.2, показал, что для нарезания резьбы M39×2 на стальных заготовках высокой твердости (HRC 52...55) рекомендуется применение

пластины 270708_2 (обозначение по методике Hoffmann Group) фирмы Vargus. [11]. Режимы резания представлены в табл. 1, а параметры схемы вырезания припуска в табл. 2.

Керамические пластинки обладают значительно большей красностойкостью и твердостью, чем твердосплавные металлокерамические, однако имеют меньшую пластичность и изгибную прочность, т. е. они более хрупки. Высокая твердость основы и ее тугоплавкость определяют хорошие режущие свойства керамики, однако изгибная прочность оксидной керамики находится на низком уровне (250–350 Н/мм²). Прочность керамики увеличивают добавлением карбидов металлов, в частности карбида титана (так называемая черная керамика). При этом прочность на изгиб увеличивается до 700–750 Н/мм² [12].

Таблица 1

Режимы резания

Материал детали	Закалённая и отпущенная сталь 51–55HRC
Сплав пластины	НВ7010
Скорость резания	45 м/мин
Число оборотов шпинделя	367
Количество проходов	11
Суммарное смещение по Z	11
Вид радиальной подачи	Изменяемый съём материала
Машинное время обработки	0 ' 27 "

Таблица 2

Глубина по проходам

Проход	Глубина, мм	Накопленная глубина, мм	Суммарное смещение по Z, мм	D, мм
P1	0,213	0,213	0	38,575
P2	0,175	0,388	0	38,224
P3	0,161	0,549	0	37,903
P4	0,123	0,672	0	37,656
P5	0,104	0,776	0	37,448
P6	0,092	0,868	0	37,265
P7	0,083	0,950	0	37,099
P8	0,076	1,026	0	36,947
P9	0,071	1,097	0	36,805
P10	0,067	1,164	0	36,672
P11	0,063	1,227	0	36,546

*Примечание: глубина резания дана на радиус детали.

ГОСТ 25003-81 «Пластины режущие сменные многогранные керамические. Технические условия» предусматривает изготовление резьбовых пластин (Пластины трехгранной формы с задним углом 7° типоразмеров 01211 TNUN и 01231 TNGN). Однако полный обзор по патентной базе <http://bankpatentov.ru/featured/> не дает сведений о применении керамических пластинок для нарезания резьбы.

В большом патентном обзоре удалось найти только 2 патента, касающихся керамических пластин, в которых описывается улучшенная геометрия режущей части и сэндвич-спеченная пластинка для повышения прочности керамической части на изгиб. Китайская фирма ZCC-CT, корейская Taegu Tес и японская TUNGALOY выпускают керамические режущие пластинки на основе Al₂O₃. Из описания приведенных патентов не видно, что рассматриваемые пластины предназначены, в том числе, и для нарезания резьбы. В японском патенте все приведенные примеры касаются только точения гладких валов.

Единственной публикацией о нарезании резьбы керамическими пластинками оказалась работа [13]. При нарезании резьбы керамическими пластинками большое значение будет иметь схема вырезания резьбового профиля, так как она должна быть максимально производительной, но в то же время и обеспечивающей стабильное резание.

Одним из определяющих факторов при работе керамическими пластинками является обеспечение запаса прочности при выборе схемы вырезания резьбового профиля. При нарезании резьбы резцом в некоторых случаях используют равносиловую схему резания, при которой на каждом проходе соблюдается постоянство главной составляющей P_z или радиальной составляющей P_y силы резания. Определению составляющих сил резания при точении посвящены работы [14–18].

В работе [19] показано, что равносиловая по P_y схема вырезания впадины близко совпадает со схемой равно изнашивания и по сравнению с другими схемами резания минимизирует себестоимость операции резбонарезания. Все эти схемы были с успехом применены для нарезания резьбы твердосплавными пластинками отечественных и зарубежных марок. При выборе схемы резания для пробных экспериментов остановились на равнопрочностной схеме резания [19]. В качестве примера для назначения режимов пробных опытов были взяты данные статьи [13]. В проведенных экспериментах использовалась равнопрочностная схема вырезания впадины (рис. 1), позволяющая получать профиль резьбы М39×2 за 12 проходов с различной подачей на каждом проходе.

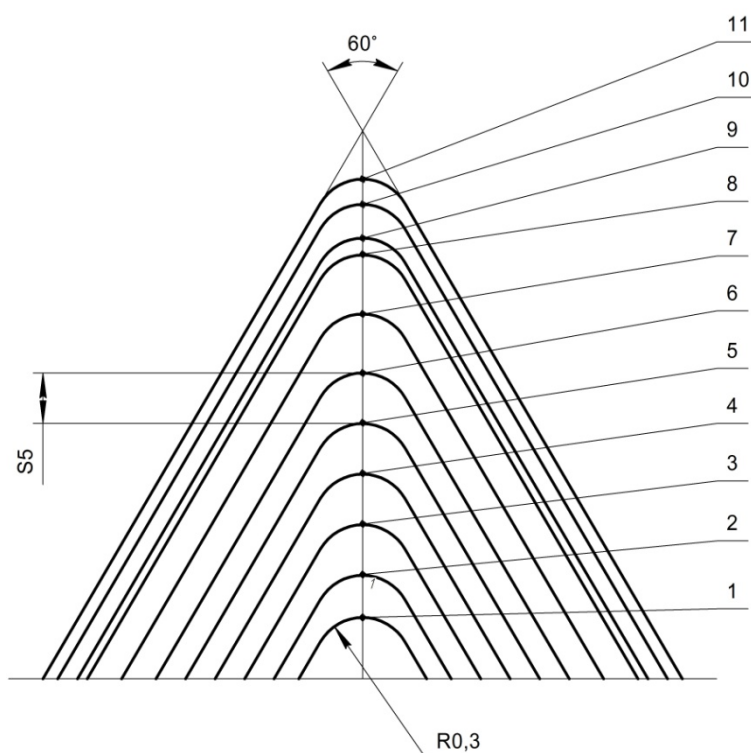


Рис. 1. Схема вырезания впадины

В табл. 3 приведены величины заглубления и подачи врезания на каждом проходе при нарезании резьбы по равнопрочностной схеме вырезания впадины, используемой в эксперименте.

Многогранные неперетачиваемые пластины типоразмера 19 7612.0352.160403 ГОСТ 25003–81 из режущей керамики ВОК-60 по ГОСТ 26630–85 имели радиус на вершине, равный 0,3 мм, задний угол керамических пластин $\alpha = 0^\circ$. Упрочняющая фаска имела размеры $f = 0,2$ мм и $\gamma_f = -20^\circ$ (рис. 2).

На рис. 3 и 4 показаны графики зависимостей, составляющих P_z и P_y силы резания для различных проходов по схеме вырезания впадины и переднего угла γ , измеренного в плоскости, перпендикулярной оси заготовки (вектора врезания пластины), и являющегося для стандартных пластин единственным геометрическим параметром, при помощи которого можно управлять процессом резания.

Анализ представленных зависимостей показывает, что как сила P_z , так и сила P_y возрастают с увеличением t и достигают наибольшей величины при $t = 0,8 \dots 0,9$ мм. Передний угол γ в ис-

следованном диапазоне t на величину сил P_z и P_y влияет слабо, кроме значения угла $\gamma = -4^\circ$. Это обстоятельство может быть объяснено тем, что с изменением переднего угла происходит равноценное изменение и заднего угла, приводящее к изменению характера протекания процессов на контактных площадках задней поверхности.

Таблица 3
Величины заглубления и подачи врезания на каждом проходе

№ прохода	Подача S_i , мм	Глубина врезания, t , мм
1	0,125	0,125
2	0,1	0,225
3	0,1	0,325
4	0,1	0,425
5	0,1	0,525
6	0,1	0,625
7	0,1	0,725
8	0,1	0,825
9	0,075	0,9
10	0,075	0,975
11	0,075	1,05
12	0,05	1,1

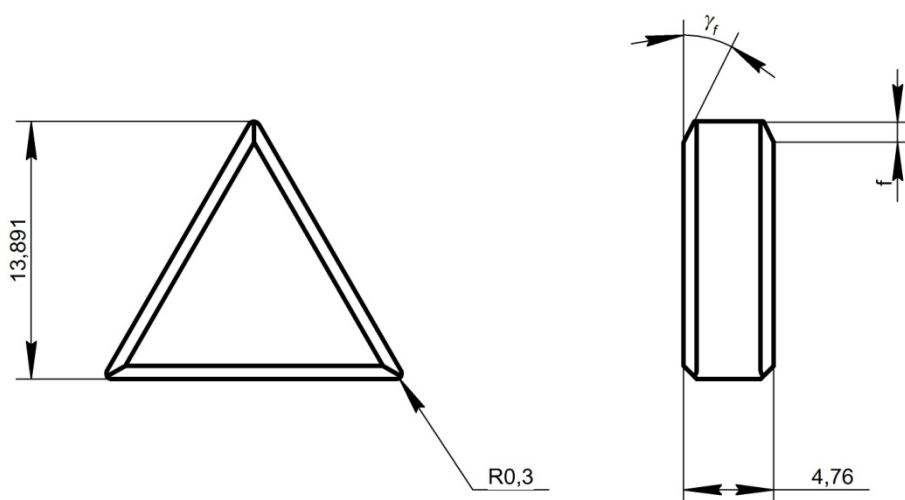


Рис. 2. Режущая пластина (керамика)

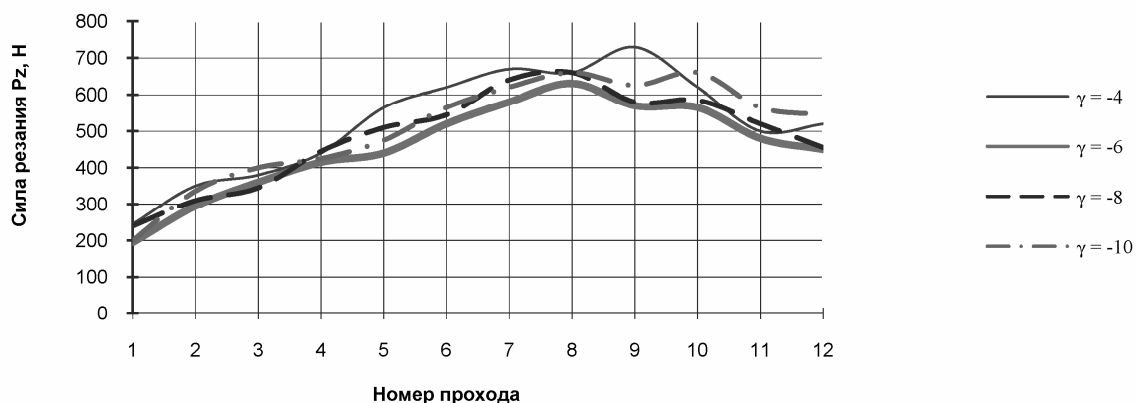


Рис. 3. Зависимость составляющей P_z силы резания от переднего угла на вершине γ и глубины врезания: керамическая стандартная пластина, резьба М 39х2, сталь 35ХЗНМ, $V = 80$ м/мин, $R = 0,3$ мм

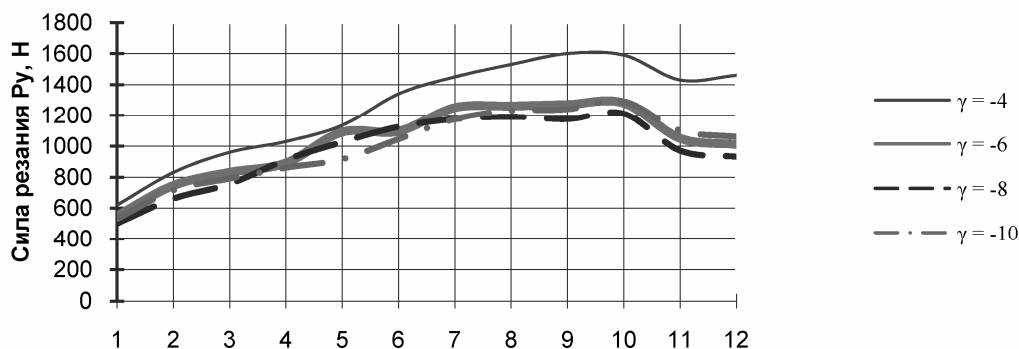


Рис. 4. Зависимость составляющей P_y силы резания от переднего угла на вершине γ и глубине врезания: керамическая стандартная пластина, резьба М 39х2, сталь 35ХЗНМ, $V = 80$ м/мин, $R = 0,3$ мм

При значении переднего угла $\gamma = -4^\circ$ задний угол при вершине равен $\alpha_b = 4^\circ$, а на боковых сторонах всего $\alpha_b = 2^\circ$. Такое значение заднего угла значительно меньше рекомендуемых при обработке сталей. Возможно, вследствие упругих деформаций обрабатываемого материала происходит затирание по задней поверхности и, соответственно, увеличение составляющих силы резания за счет повышенного трения по задней поверхности и упругого восстановления материала.

На рис. 5 представлена зависимость составляющих силы резания на 9-м проходе от изменения переднего угла.

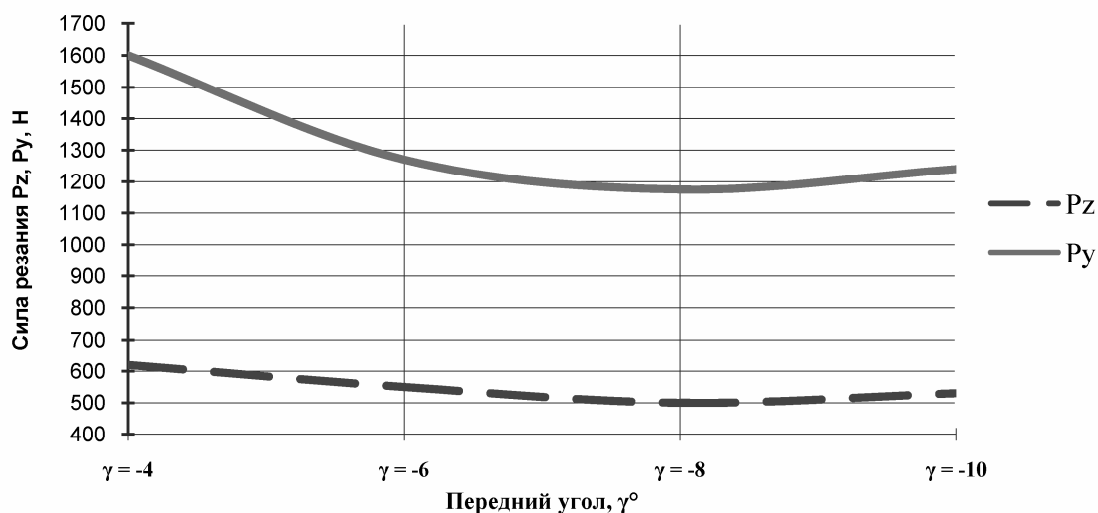


Рис. 5. График влияния переднего угла на составляющие силы резания

Из условия минимизации составляющих силы резания P_z и P_y некоторое предпочтение можно отдать углу $\gamma = -6 \dots -10^\circ$ для керамических пластин, обеспечивающем заметное снижение силы P_y .

Обращает на себя внимание большая величина радиальной силы P_y при резании керамической пластиной по сравнению с главной составляющей P_z , что связано с наличием на ней упрочняющей фаски. Завод технической керамики и ГОСТ 25003-81 допускают изготовление пластинок на заказ с измененными параметрами фаски. Нами были проведены эксперименты по влиянию ширины и угла наклона фаски на силы резания. Принятые параметры показаны в табл. 4.

Влияние угла наклона фаски γ_f и ее величины f на силы резания показано на рис. 6 и 7.

Единственной геометрии фаски, оптимизирующей одновременно силы P_z и P_y , не существует, однако уменьшение ширины фаски и угла ее наклона снижает силу P_y . Сопоставление гра-

фигов на рис. 6 и 7 показывает, что при нарезании резьбы керамическими пластинками близкое к минимальному для обеих составляющих силы P_z и P_y дают пластинки в 4-м опыте, т. е. с параметрами $f = 0,1$ мм, $\gamma_f = 30^\circ$.

Таблица 4

Параметры упрочняющей фаски на пластинке

№ опыта	1	2	3	4	5
Параметры пластинки	$f = 0,1$ мм, $\gamma_f = 10^\circ$	$f = 0,3$ мм, $\gamma_f = 10^\circ$	$f = 0,2$ мм, $\gamma_f = 20^\circ$	$f = 0,1$ мм, $\gamma_f = 30^\circ$	$f = 0,3$ мм, $\gamma_f = 30^\circ$

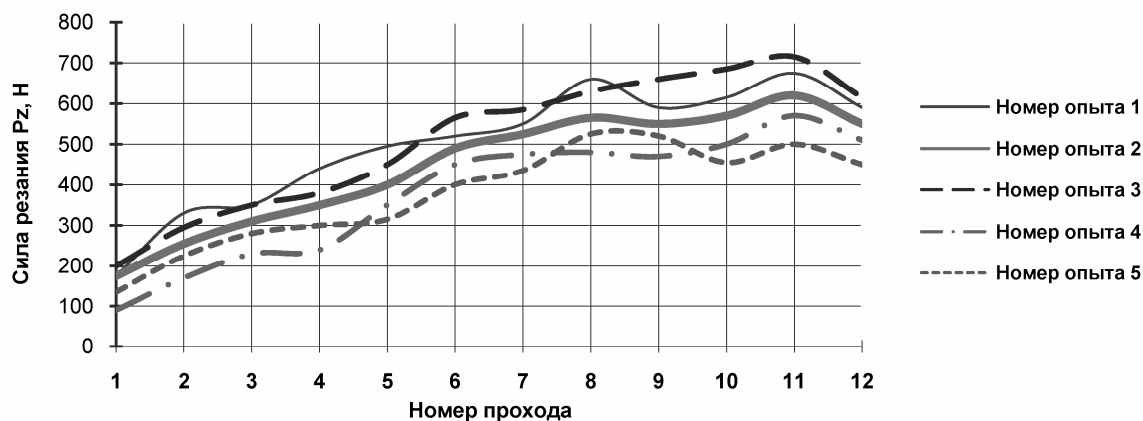


Рис. 6. Величина составляющей силы резания P_z при нарезании резьбы керамическими пластинками, Н (М39Ч2, сталь 35ХЗНМ, $V = 80$ м/мин, $\gamma = -10^\circ$)

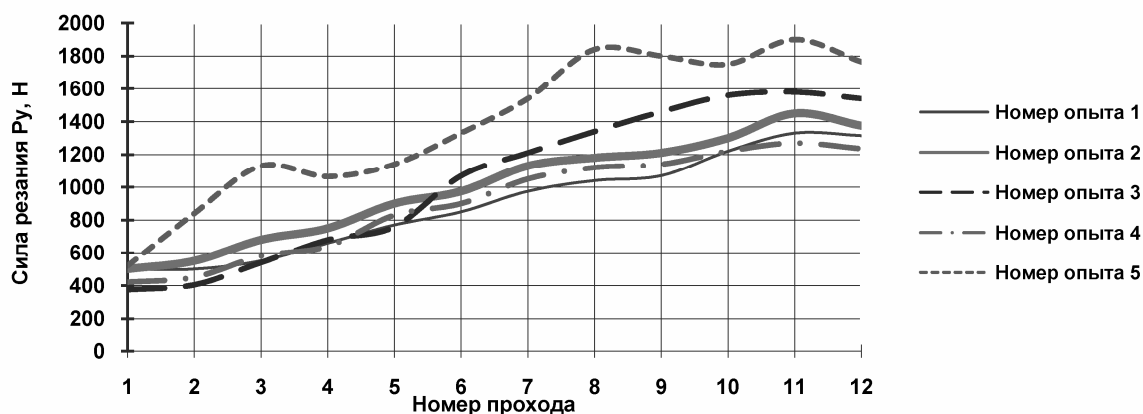


Рис. 7. Величина составляющей силы резания P_y при нарезании резьбы керамическими пластинками, Н (М39Ч2, сталь 35ХЗНМ, $V = 80$ м/мин, $\gamma = -10^\circ$)

Проведенные пробные эксперименты показывают, что режущая керамика может быть использована при нарезании резьб на закаленных и отпущенных заготовках, причем при скорости резания в 2 раза большей, чем при точении резьбы твердосплавными пластинками известных мировых фирм. Это может быть обосновано более высокой теплостойкостью керамики относительно металлокерамических твердых сплавов [20-30].

Для получения более точных рекомендаций необходимо провести дополнительные исследования влияния геометрии пластинки на её формоустойчивость, а также влияния режимов резания, в том числе и схемы резания, на прочность пластинки, силы резания и стойкость инструмента. При оптимизации геометрических параметров пластинок возможно высокопроизводительно нарезать резьбы на закаленных заготовках из высокопрочных материалов, что в сочетании с меньшей стоимостью материала пластинок сулит существенные экономические преимущества.

Литература / References

1. Astakhov V.P., Shvets S.V. Interaction Between Deformation and Thermal Waves in Metal Cutting. *Int. J. of Advances in Machining and Forming Operations*, 2010, vol. 2, pp. 1–18.
2. Kishawy H.A., Hosseini A., Moetakef-Imani B., Astakhov V.P. An Energy Based Analysis of Broaching Operation: Cutting Forces and Resultant Surface Integrity. *CIRP Annals – Manufacturing Technology*, 2012, vol. 61, iss. 1, pp. 107–110.
3. Abushawashi Y., Xiao X., Astakhov V.P. FEM Simulation of Metal Cutting Using a New Approach to Model Chip Formation. *Int. J. Advances in Machining and Forming Operations*, 2011, vol. 3, pp. 71–92.
4. Astakhov V.P. Machinability: Existing and Advanced Concepts. Chapter 1: Machinability of Advanced Materials. Ed. by J.P. Davim. Waley, 2014, London, pp. 1–56.
5. Astakhov V.P. A Treatise on Material Characterization in the Metal Cutting Process. Part 2: Cutting as the Fracture of Workpiece Material. *Journal of Materials Processing Technology*, 1999, vol. 96 (1–3), pp. 34–41.
6. Astakhov V.P. On the Inadequacy of the Single-Shear Plane Model of Chip Formation. *International Journal of Mechanical Sciences*, 2005, vol. 47, pp. 1649–1672.
7. Atkins A.G. Modelling Metal Cutting Using Modern Ductile Fracture Mechanics: Quantitative Explanations for Some Longstanding Problems. *International Journal of Mechanical Science*, 2003, vol. 43, pp. 373–396.
8. Bai Y., Wierzbicki T. A New Model of Metal Plasticity and Fracture with Pressure and Lode Dependence. *International Journal of Plasticity*, 2008, vol. 24, no. 0749–6419, pp. 1071–1096.
9. Didjanin L., Kovac P. Fracture Mechanisms in Chip Formation Processes. *Materials Science and Technology*, 1997, vol. 13, pp. 439–444.
10. Guo Y.B., Yen D.W. Study of Discontinuous Chip Formation in Hard Machining. *Journal of Materials Processing Technology*, 2004, vol. 155–156, pp. 1350–1356.
11. Vargus. Catalog Lathe Threading Tool. <http://www.its77.ru/katalogi-proizvoditelej/vargus-instrument-rezbona-eznoj/vargus.html>.
12. Иванов В.В., Сорокин Е.В., Павлова Е.В. Сравнение режущих свойств керамики различных марок. СТИН. 2007. № 8. С. 39–40. [Ivanov V.V., Sorokin E.V., Pavlova E.V. (Comparison of Cutting Properties of Ceramics of Different Brands). *STIN*, 2007, no. 8, pp. 39–40. (in Russ.)]
13. Денисов В.Г., Федин Е.И., Ямников А.С. Влияние геометрии резьбовых резцов с режущей керамикой на точность профиля резьбы и силы резания. Сб. науч. тр. «Исследования в области технологии механической обработки и сборки». Тула, ТПИ, 1985. С. 69–75. [Denisov V.G., Fedin E.I., Yamnikov A.S. (The Influence of the Geometry of the Cutting Tools with Threaded Ceramic Accuracy Thread and Cutting Force). *Sb. Scientific. Tr. "Research in the Field of Technology Machining and Assembly"*. 1985, Tula, TPI, pp. 69–75. (in Russ.)]
14. Duan C.Z., Dou T., Wang M. Research on Influence of Material Hardness and Cutting Conditions on Serrated Chip Formation Process during High Speed Machining of AISI 1045 Hardened Steel. *Computer Engineering and Technology (ICCET), AMAE Int. J. on Production and Industrial Engineering*, June 2011, vol. 02, no. 01, 2nd. pp. 321–324.
15. Hill R. The Mechanics of Machining: a New Approach. *Journal of the Mechanics and Physics of Solids*, 1954, vol. 3, pp. 47–53.
16. Astakhov V.P., Xiao X. A Methodology for Practical Cutting Force Evaluation Based on the Energy Spent in the Cutting System. *Machining Science and Technology*, 2008, vol. 12, pp. 325–347.
17. Elices M., Guinea G.V., Gomez J., Planas J. The Cohesive Zone Model: Advantages, Limitations and Challenges. *Engineering Fracture Mechanics*, 2002, vol. 69, pp. 137–163.
18. Merchant M.E. Mechanics of the Metal Cutting Process. II. Plasticity Conditions in Orthogonal Cutting. *Journal of Applied Physics*, 1945, vol. 16, pp. 318–324.
19. Бобров В.Ф. Многопроходное нарезание крепежных резьб резцом. М., Машиностроение, 1982. 104 с. [Bobrov V.F. Multipass Cutting Mounting Thread Cutter. Moscow, Mashinostroenie, 1982. 104 p. (in Russ.)]
20. Ye G.G., Xue S.F., Ma W., Jiang M.Q., Ling Z., Tong X.H., Dai L.H. Cutting AISI 1045 Steel at Very High Speeds. *International Journal of Machine Tools and Manufacture*, 2012, vol. 56, pp. 1–9.
21. Abukhshim N.A., Mativenga P.T., Sheikh M.A. Heat Generation and Temperature Prediction in

Metal Cutting: A Review and Implications for High Speed Machining. *International Journal of Machine Tools and Manufacture*, 2006, vol. 46, no. 0890–6955, pp. 782–800.

22. Huq M.Z., Celis J.P. Expressing Wear Rate in Sliding Contacts Based on Dissipated Energy. *Wear*, 2002, vol. 252, pp. 375–383.

23. Ivanov V.V., Chuprikov A.O. Improving Accuracy of Turning Thin-Walled Parts. *Bulletin of Engineering*, 2012, № 6, pp. 60–61.

24. Nabhani F. Wear Mechanisms of Ultra-Hard Cutting Tools Materials. *Journal of Materials Processing Technology*, 2001, vol. 115, no 3, pp. 402–412.

25. Luo S.Y., Liao Y.S., Tsai Y.Y. Wear Characteristics in Turning High Hardness Alloy Steel by Ceramic and CBN Tools. *Journal of Materials Processing Technology*, 1999, vol. 88, pp. 114–121.

26. D'Errico G.E., Bugliosi S., Calzavarini R., Cuppini D. Wear of Advanced Ceramics for Tool Materials. *Wear*, 1999, vol. 225–229, pp. 267–272.

27. Schulz H., Reuter U. Wear Mechanism for the High Speed Machining of CGI. *Production Engineering*, 2000, vol. VII/1, pp. 3–16.

28. Zhao J., Zhang J., Ai X. Relationship Between the Thermal Shock Behavior and Cutting Performance of a Functionally Gradient Ceramic Tool. *Journal of Materials Processing Technology*, 2002, vol. 129, iss.1–3, pp. 161–166.

29. Шарова Т.В., Гарасев Э.Ю., Шаров С.И. Анализ путей повышения эффективности лезвийной обработки деталей. Вестник Рыбинского гос. авиац. техн. ун-та им. П.А. Соловьева. 2014. № 2 (29). С. 57–64. [Sharova T.V., Garassev E.Y., Sharov S.I. Analysis of Approaches for Details Edge Cutting Machining Effectiveness Enhancement. *Bulletin of the Rybinsk State Aviation Technical University, P.A. Solovyov*, 2014, no. 2 (29), pp. 57–64 (in Russ.)]

30. Волков Д.И., Проскуряков С.Л., Тарасов С.С. Применение инструмента из минералокерамики для окончательной высокоскоростной токарной обработки деталей из жаропрочных литейных сплавов. Вестник Рыбинского гос. авиац. техн. ун-та им. П.А. Соловьева. 2013. № 3 (26). С. 59–65. [Volkov D.I., Proskuriakov S.L., Tarasov S.S. Application Tool from High Mineral Ceramics for Final Turning Parts of Heat-Resistant Casting Alloys. *Bulletin of the Rybinsk State Aviation Technical University, P.A. Solovyov*, 2013, no. (26), pp. 59–65. (in Russ.)]

Ямников Александр Сергеевич. Доктор технических наук, профессор кафедры «Технология машиностроения», Тульский государственный университет, yamnikovas@mail.ru.

Чуприков Артем Олегович. Кандидат технических наук, начальник отдела интеллектуальной собственности, Тульский оружейный завод, artemline@rambler.ru.

Харьков Александр Игоревич. Аспирант кафедры «Технология машиностроения», Тульский государственный университет, AlexandrHar@mail.ru.

Поступила в редакцию 16 сентября 2014 г.

***Bulletin of the South Ural State University
Series "Mechanical Engineering Industry"
2014, vol. 14, no. 4, pp. 37–45***

IMPROVING PERFORMANCE THREAD TURNING CUTTERS WITH CERAMIC PLATES

A.S. Yamnikov, Tula State University, Tula, Russian Federation, yamnikovas@mail.ru,

A.O. Chuprikov, Tula Arms Factory, Tula, Russian Federation, artemline@rambler.ru,

A.I. Kharkov, Tula State University, Tula, Russian Federation, AlexandrHar@mail.ru

Despite many well-developed processes of high-pressure forming threads on the details of mass production, in some cases it is necessary to cut the thread cutter. Such cases include threading on thin-walled workpieces or high hardness, threading an asymmetrical structure. Leading companies are developing tools and release for these cases special threaded plate and

allowed the program to calculate the cutting conditions and cutting allowance scheme depending on the pitch, and the hardness of the workpiece. Usually the threaded insert is made of cemented carbide, often with a hardening coatings. Profile feature of threaded plates is a small radius of curvature peaks associated with a step size of thread cutting. This leads to high mechanical and thermal loads to the top of the threaded plate and forces to provide reasonable resistance to reduce the cutting conditions: speed, speed associated with the workpiece, and the supply infeed per stroke. Recently, a plate of mineral ceramics based on alumina doped refractory metal carbides. These plates have a high heat resistance that allows you to increase the cutting speed. However, in the literature there is practically no information on the use of mineral ceramics plates for threading highly durable blanks. The paper presents the results of experiments on thread cutting with ceramic plates on steel billets of high hardness (HRC 52...55). Shows the effect of a negative rake angle, the values of penetration and cutter infeed into components of the cutting force. It is proved that the optimization of geometrical parameters of plates enables high-performance threaded onto the hardened workpieces made of high-strength materials, which, combined with a lower cost material plates promises significant economic benefits.

Keywords: hardened workpiece, carving, ceramic plate, durability, performance.

Received 16 September 2014 г.