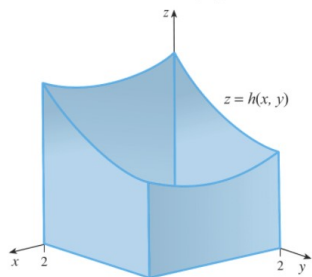
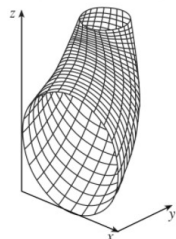


SECTION 10.5 LE THÉORÈME DE FLUX-DIVERGENCE 473

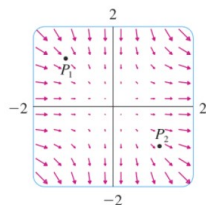
4. Un solide  $E$  est borné sur ses côtés par les plans  $x=0$ ,  $x=2$ ,  $y=0$ ,  $y=2$ , au-dessous par le plan  $z=0$  et au-dessus par une surface  $z=h(x, y)$ . Soit  $S$ , la surface qui borne  $E$ . Le flux du champ vectoriel  $\vec{F}(x, y, z) = 4x\vec{i} - 3y\vec{j} + (2-z)\vec{k}$  à travers la face de  $S$  située dans le plan  $x=2$  est de 10, et le flux à travers la face dans le plan  $y=2$  est de 5. Calculez le flux de  $\vec{F}$  à travers la surface  $z=h(x, y)$ .



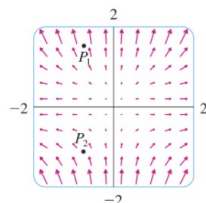
5. Une conduite a la forme de la surface  $S$  représentée. La frontière de  $S$  est constituée de deux cercles : un cercle  $C_1$ , de rayon 3, contenu dans le plan  $y=0$ ; et un cercle  $C_2$ , de rayon 1, contenu dans le plan  $z=4$ . Le volume du solide borné par  $S$  et les deux disques délimités par  $C_1$  et  $C_2$  est de 12. Calculez le flux à travers  $S$  (orientée vers l'extérieur) du champ vectoriel  $\vec{F}(x, y, z) = g(y, z)\vec{i} + 8\vec{j} - (2z+3)\vec{k}$ , où  $g$  est une fonction ayant des dérivées partielles continues.



6. Soit  $\vec{F}(x, y, z) = (ax-y)\vec{i} - (by-z)\vec{j} + (cz-x)\vec{k}$ , où  $a$ ,  $b$  et  $c$  sont des constantes strictement positives. Existe-t-il une surface fermée  $S$  telle que  $\vec{F}$  est tangent à  $S$  en tout point.
7. Soit  $\vec{F}$  le champ vectoriel représenté. Servez-vous de l'interprétation de la divergence trouvée dans cette section pour déterminer si  $\text{div } \vec{F}$  est positive ou négative en  $P_1$  et en  $P_2$ .



28. a) Considérez le champ vectoriel  $\vec{F}$  représenté sur la figure et déterminez si les points  $P_1$  et  $P_2$  sont des sources ou des puits. Expliquez votre réponse en ne considérant que la figure.
- b) On donne  $\vec{F}(x, y) = x\vec{i} + y^2\vec{j}$ . Vérifiez votre réponse à la partie a) à l'aide de la définition de la divergence.



**LCS** 29-30 Représentez le champ vectoriel et déterminez les points où  $\text{div } \vec{F} > 0$  et ceux où  $\text{div } \vec{F} < 0$ . Calculez ensuite  $\text{div } \vec{F}$  pour vérifier si votre réponse est valable.

29.  $\vec{F}(x, y) = xy\vec{i} + (x+y^2)\vec{j}$

30.  $\vec{F}(x, y) = x^2\vec{i} + y^2\vec{j}$

31. Vérifiez que  $\text{div } \vec{E} = 0$  pour le champ électrique

$$\vec{E}(\vec{x}) = \frac{eQ}{\|\vec{x}\|^3} \vec{x}.$$

32. Utilisez le théorème de flux-divergence pour calculer  $\iint_S (2x+2y+z^2) dS$ , où  $S$  est la sphère  $x^2+y^2+z^2=1$ .

**33-38** Prouvez chacune des identités suivantes en supposant que  $S$  et  $E$  satisfont aux conditions du théorème de flux-divergence et que les fonctions scalaires et les composantes des champs vectoriels ont des dérivées partielles secondes continues.

33.  $\iint_S \vec{a} \cdot \vec{n} dS = 0$ , où  $\vec{a}$  est un vecteur constant.

34.  $V(E) = \frac{1}{3} \iint_S \vec{F} \cdot d\vec{S}$ , où  $\vec{F}(x, y, z) = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k}$ .

35.  $\iint_S \text{rot } \vec{F} \cdot d\vec{S} = 0$

36.  $\iint_S f_{,n} dS = \iiint_E \nabla^2 f dV$

37.  $\iint_S (f \nabla g) \cdot \vec{n} dS = \iiint_E (f \nabla^2 g + \nabla f \cdot \nabla g) dV$

38.  $\iint_S (f \nabla g - g \nabla f) \cdot \vec{n} dS = \iiint_E (f \nabla^2 g - g \nabla^2 f) dV$

39. Supposez que  $S$  et  $E$  satisfont aux conditions du théorème de flux-divergence et que  $f$  est une fonction scalaire aux dérivées partielles continues. Démontrez que

$$\iint_S f \vec{n} dS = \iiint_E \nabla f dV.$$

Ces intégrales de fonctions vectorielles sont des vecteurs définis en intégrant chaque fonction composante. (*Suggestion*: Commencez par appliquer le théorème de flux-divergence à  $\vec{F} = f\vec{c}$ , où  $\vec{c}$  est un vecteur constant arbitraire.)

474 CHAPITRE 10 LES INTÉGRALES DE SURFACE ET L'ANALYSE VECTORIELLE DANS L'ESPACE

40. a) Soit  $f$  une fonction continue. Démontrez que si  $\iiint_E f(x, y, z) dV = 0$  quelle que soit la région  $E$ , alors  $f(x, y, z) = 0$  pour tout  $(x, y, z)$ .

- b) Soit  $C$  une courbe fermée simple et  $S_1, S_2, \dots, S_n$  des surfaces ayant  $C$  comme frontière commune. Les surfaces  $S_i$  sont toutes orientées de façon compatible avec l'orientation de  $C$ . Déterminez des conditions sur  $\vec{F}$  qui font en sorte que les intégrales  $\iint_{S_i} \vec{F} \cdot d\vec{S}$  aient toutes la même valeur (autrement dit, l'intégrale est indépendante de la surface).

41. À la section 10.2, on a défini le **flux thermique** (ou flux de chaleur) à travers une surface  $S$  d'un corps dont la température est donnée par la fonction  $T(x, y, z)$  comme étant l'intégrale  $-K \iint_S \nabla T \cdot d\vec{S}$ . Calculez de deux façons différentes le flux thermique à travers la surface d'une boule de rayon  $a$  centrée à l'origine, si sa température est donnée par  $T(x, y, z) = z^2$ .

42. Un solide occupe une région  $E$  de surface  $S$  et est immergé dans un liquide de densité constante  $\rho$ . On choisit un système de coordonnées telles que le plan  $xy$  coïncide avec la surface du liquide et que les valeurs positives de  $z$  soient vers le bas du liquide. La pression à la profondeur  $z$  est alors  $p = \rho gz$ , où  $g$  est l'accélération due à la gravité. La poussée verticale totale sur le solide causée par la répartition de la pression est donnée par l'intégrale de surface

$$\vec{F} = - \iint_S p \vec{n} dS,$$

où  $\vec{n}$  est le vecteur normal unitaire extérieur. Utilisez le résultat de l'exercice 39 pour montrer que  $\vec{F} = -W\vec{k}$ , où  $W$  est le poids du liquide déplacé par le solide. (Remarquez que  $\vec{F}$  est orienté vers le haut, puisque l'axe des  $z$  est orienté vers le bas.) Ce résultat est le principe d'Archimède: La poussée exercée sur un corps immergé est égale au poids du liquide déplacé.